

## COMUNE DI RAGUSA



# FUTURA



Finanziato  
dall'Unione europea  
NextGenerationEU



Ministero dell'Istruzione  
e del Merito

# LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI



Italiadomani  
PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA

**Progetto Definitivo per l'intervento di "Costruzione di una scuola dell'infanzia a Marina di Ragusa a 9 sezioni " - Importo € 6.380.000,00\***

**CUP : F21B22000990006**

**MISURA: PNRR - M4C1 Investimento 1.1**

\*Derivante dall'applicazione del prezzario unico Regionale per i lavori pubblici della Regione Siciliana, adottato con Decreto Ass. Reg. LL.PP. n°17 del 29/06/2022

UBICAZIONE: Via Josè Maria Escrivà - Marina di Ragusa (RG)

TAVOLA:

## ST RL 15

DATA:

RIF. PROG. :

AGGIORNAMENTI:

VISTI:

ELABORATO: **CORPO I**

**RELAZIONE GENERALE**

**RELAZIONE DI CALCOLO E VERIFICHE**

IL TECNICO: Arch. Daniele Migliorisi

TIMBRO E FIRMA:





## Indice generale

<b>RELAZIONE GENERALE.....</b>	<b>2</b>
• <b>DESCRIZIONE GENERALE DELL’OPERA .....</b>	<b>ERRORE. IL SEGNA LIBRO NON È DEFINITO.</b>
• <b>DESCRIZIONE DELLE CARATTERISTICHE GEOLOGICHE DEL SITO ...ERRORE. IL SEGNA LIBRO NON È DEFINITO.</b>	
• <b>INFORMAZIONI GENERALI SULL’ANALISI SVOLTA.....</b>	<b>2</b>
NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	2
REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 17.01.2018).....	3
MISURA DELLA SICUREZZA .....	3
MODELLI DI CALCOLO .....	4
• <b>AZIONI SULLA COSTRUZIONE .....</b>	<b>5</b>
AZIONI AMBIENTALI E NATURALI.....	5
DESTINAZIONE D’USO E SOVRACCARICHI PER LE AZIONI ANTROPICHE .....	6
AZIONE SISMICA.....	8
AZIONI DOVUTE AL VENTO .....	8
AZIONI DOVUTE ALLA TEMPERATURA .....	8
NEVE.....	8
AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI.....	9
COMBINAZIONI DI CALCOLO .....	9
COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE .....	10
• <b>TOLLERANZE .....</b>	<b>10</b>
• <b>DURABILITÀ .....</b>	<b>11</b>
• <b>PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO .....</b>	<b>11</b>



## RELAZIONE GENERALE

**OGGETTO: CORPO DI FABBRICA I (BLOCCO A DUE PIANI)**

Per una immediata comprensione delle condizioni sismiche, si riporta il seguente:

### RIEPILOGO PARAMETRI SISMICI

Vita Nominale	50
Classe d'Uso	3
Categoria del Suolo	B
Categoria Topografica	1.2
Latitudine del sito oggetto di edificazione	36.78819
Longitudine del sito oggetto di edificazione	14.54557

- La presente relazione riguarda il calcolo del corpo di fabbrica a due piani denominato in progetto come Corpo I. Nello specifico le fondazioni saranno in c.a. delle dimensioni 40 cm \*50 cm e relativo magrone di sottofondazione. Le strutture in elevazione saranno di tipo misto in c.a e in acciaio in particolare il corpo scala sarà interamente realizzato con pilastri, travi e scale in c.a, il vano ascensore sarà dotato di una piastra di fondazione e di setti laterali in c.a. La restante parte del corpo di fabbrica in oggetto sarà costituito da pilastri in HEA e travi IPE. I Solai saranno di tre tipologie e precisamente:
- 1) i solai di copertura del piano terra di tipo praticabile saranno realizzati in lamiera grecata con soletta collaborante armata con rete f 10 passo cm 15,
- 2) i solai di piano presenti nel corpo scala e quello della copertura del vano ascensore saranno realizzati in latero cemento spessore cm 21
- 3) i solai in copertura di tipo non praticabili se non per ordinaria manutenzione saranno costituiti da pannelli sandwich da cm 14.

### INFORMAZIONI GENERALI SULL'ANALISI SVOLTA

#### NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- D.M 17/01/2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni;  
Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 21 gennaio 2019, n. 7 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 17 gennaio 2018;



REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 17.01.2018)

- UNI ENV 1992-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206-1/2001 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- UNI EN 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 1995-1 – Costruzioni in legno
- UNI EN 1998-1 – Azioni sismiche e regole sulle costruzioni
- UNI EN 1998-5 – Fondazioni ed opere di sostegno

MISURA DELLA SICUREZZA

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è quello degli Stati Limite (SL) che prevede due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi S.L.U. e gli stati limite di esercizio S.L.E.. La sicurezza viene quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore delle corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

Le norme precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura.

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto al Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 17/01/2018 e successive modifiche ed integrazioni.

In particolare si è verificata:

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (S.L.U.) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quanto previsto dal D.M. 17/01/2018 per i vari tipi di materiale. I valori utilizzati sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate;
  - la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (S.L.E.) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio. In particolare di concerto con il committente e coerentemente alle norme tecniche si sono definiti i limiti riportati nell'allegato fascicolo delle calcolazioni;
  - la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (S.L.D.) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno definiti di concerto al committente ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica;
  - robustezza nei confronti di opportune azioni accidentali in modo da evitare danni sproporzionati in caso di incendi, urti, esplosioni, errori umani;
- Per quanto riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.



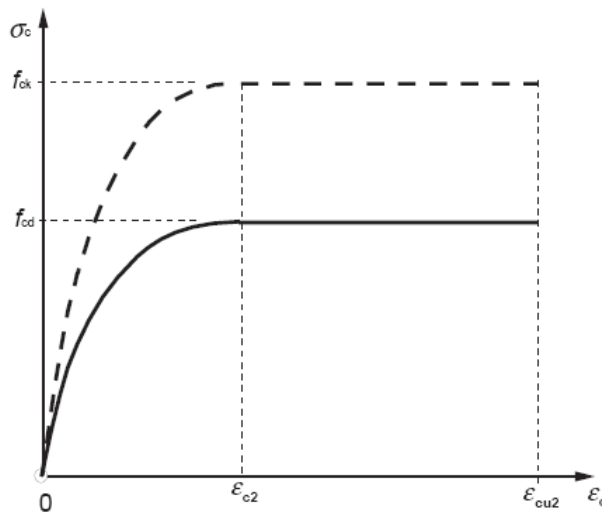
### MODELLI DI CALCOLO

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 17/01/2018.

**Per quanto riguarda le azioni sismiche ed in particolare per la determinazione del fattore di struttura, dei dettagli costruttivi e le prestazioni sia agli S.L.U. che allo S.L.D. si fa riferimento al D.M. 17/01/18 e alla circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019, n. 7 la quale è stata utilizzata come norma di dettaglio.**

La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

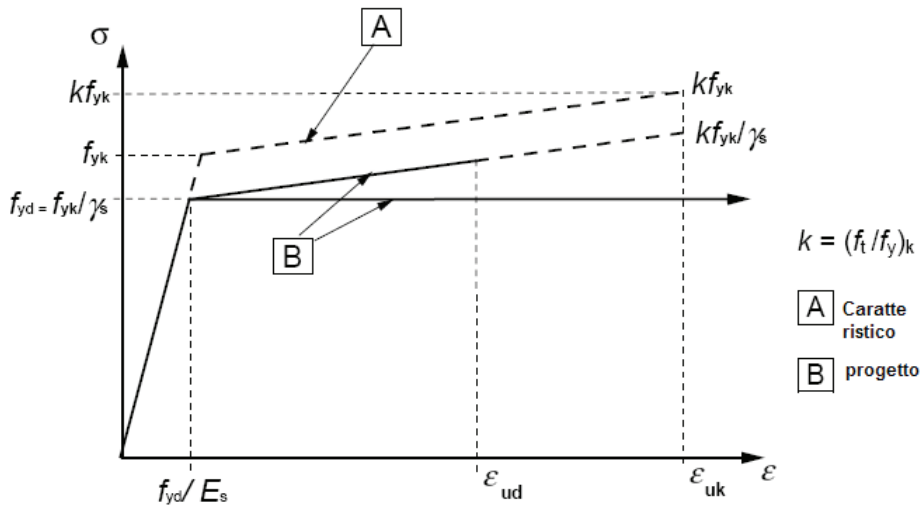
Per le verifiche sezionali i legami utilizzati sono:



**Legame costitutivo di progetto parabola-rettangolo per il calcestruzzo.**

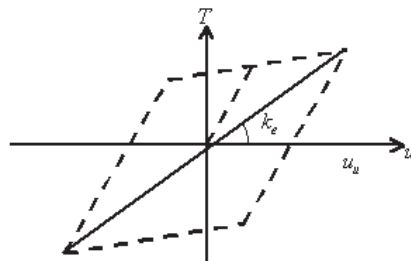
Il valore  $\epsilon_{cu2}$  nel caso di analisi non lineari sarà valutato in funzione dell'effettivo grado di confinamento esercitato dalle staffe sul nucleo di calcestruzzo.





**Legame costitutivo di progetto elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio.**

- legame rigido plastico per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e elastico lineare per quelle di classe 3 e 4;
- legame elastico lineare per le sezioni in legno;
- legame elasto-viscoso per gli isolatori.



**Legame costitutivo per gli isolatori.**

Il modello di calcolo utilizzato risulta rappresentativo della realtà fisica per la configurazione finale anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

- **AZIONI SULLA COSTRUZIONE**

## AZIONI AMBIENTALI E NATURALI

Si è concordato con il committente che le prestazioni attese nei confronti delle azioni sismiche siano verificate agli stati limite, sia di esercizio che ultimi individuati riferendosi alle prestazioni della



costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti. Gli stati limite di esercizio sono:

- Stato Limite di Operatività (S.L.O.)
- Stato Limite di Danno (S.L.D.)

Gli stati limite ultimi sono:

- Stato Limite di salvaguardia della Vita (S.L.V.)
- Stato Limite di prevenzione del Collasso (S.L.C.)

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento  $P_{VR}$ , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

Stati Limite $P_{VR}$ :		Probabilità di superamento nel periodo di riferimento $V_R$
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

Per la definizione delle forme spettrali (spettri elastici e spettri di progetto), in conformità ai dettami del D.M. 17/01/2018 § 3.2.3. sono stati definiti i seguenti termini:

- Vita Nominale del fabbricato;
- Classe d'Uso del fabbricato;
- Categoria del Suolo;
- Coefficiente Topografico;
- Latitudine e Longitudine del sito oggetto di edificazione.

Si è inoltre concordato che le verifiche delle prestazioni saranno effettuate per le azioni derivanti dalla neve, dal vento e dalla temperatura secondo quanto previsto dal cap. 3 del D.M. 17/01/18 e dalla Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019 n. 7 per un periodo di ritorno coerente alla classe della struttura ed alla sua vita utile.

#### DESTINAZIONE D'USO E SOVRACCARICHI PER LE AZIONI ANTROPICHE

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si farà riferimento alla tabella del D.M. 17/01/2018 in funzione della destinazione d'uso.

I carichi variabili comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera; i modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- carichi verticali uniformemente distribuiti  $q_k$  [kN/m<sup>2</sup>]
- carichi verticali concentrati  $Q_k$  [kN]
- carichi orizzontali lineari  $H_k$  [kN/m]

**Tabella 3.1.II** – Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici



## Relazione Generale

Categ.	Ambienti	$q_k$ [kN/m <sup>2</sup> ]	$Q_k$ [kN]	$H_k$ [kN/m]
A	<b>Ambienti ad uso residenziale</b> Aree per attività domestiche e residenziali; sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi (ad esclusione delle aree soggette ad affollamento), camere di degenza di ospedali	2,00	2,00	1,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	4,00	4,00	2,00
B	<b>Uffici</b>			
	Cat. B1 – Uffici non aperti al pubblico	2,00	2,00	1,00
	Cat. B2 – Uffici aperti al pubblico	3,00	2,00	1,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	4,00	4,00	2,00
C	<b>Ambienti suscettibili di affollamento</b>			
	Cat. C1 Aree con tavoli, quali scuole, caffè, ristoranti, sale per banchetti, lettura e ricevimento	3,00	3,00	1,00
	Cat. C2 Aree con posti a sedere fissi, quali chiese, teatri, cinema, sale per conferenze e attesa, aule universitarie e aule magne	4,00	4,00	2,00
	Cat. C3 Ambienti privi di ostacoli al movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, aree d'accesso a uffici, ad alberghi e ospedali, ad atri di stazioni ferroviarie	5,00	5,00	3,00
	Cat. C4. Aree con possibile svolgimento di attività fisiche, quali sale da ballo, palestre, palcoscenici	5,00	5,00	3,00
	Cat. C5. Aree suscettibili di grandi affollamenti, quali edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sport e relative tribune, gradinate e piattaforme ferroviarie	5,00	5,00	3,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	Secondo categoria d'uso servita, con le seguenti limitazioni		
		≥4,00	≥4,00	≥2,00
D	<b>Ambienti ad uso commerciale</b>			
	Cat. D1 Negozi	4,00	4,00	2,00
	Cat. D2 Centri commerciali, mercati, grandi magazzini	5,00	5,00	2,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	Secondo categoria d'uso servita		
E	<b>Aree per immagazzinamento e uso commerciale ed uso industriale</b>			
	Cat. E1 Aree per accumulo di merci e relative aree d'accesso, quali biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri	≥ 6,00	7,00	1,00*
	Cat. E2 Ambienti ad uso industriale	da valutarsi caso per caso		
F – G	<b>Rimesse e aree per traffico di veicoli (esclusi i ponti)</b>			
	Cat. F Rimesse, aree per traffico, parcheggio e sosta di veicoli leggeri (peso a pieno carico fino a 30 kN)	2,50	2 x 10,00	1,00**
	Cat. G Aree per traffico e parcheggio di veicoli medi (peso a pieno carico compreso fra 30 kN e 160 kN), quali rampe d'accesso, zone di carico e scarico merci	da valutarsi caso per caso e comunque non minori di		
		5,00	2 x 50,00	1,00**
H-I-K	<b>Coperture</b>			
	Cat. H Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	0,50	1,20	1,00
	Cat. I Coperture praticabili di ambienti di categoria d'uso compresa fra A e D	secondo categoria di appartenenza		
	Cat. K Coperture per usi speciali, quali impianti, eliporti	da valutarsi caso per caso		

\* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati.

\*\* per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso

I valori nominali e/o caratteristici  $q_k$ ,  $Q_k$  ed  $H_k$  di riferimento sono riportati nella Tab. 3.1.II. delle N.T.C. 2018. In presenza di carichi verticali concentrati  $Q_k$  essi sono stati applicati su impronte di carico appropriate all'utilizzo ed alla forma dello orizzontamento.

In particolare si considera una forma dell'impronta di carico quadrata pari a 50 x 50 mm, salvo che per le rimesse ed i parcheggi, per i quali i carichi si sono applicano su due impronte di 200 x 200 mm, distanti assialmente di 1,80 m.



### AZIONE SISMICA

Ai fini delle N.T.C. 2018 l'azione sismica è caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, da considerare tra di loro indipendenti.

Le componenti possono essere descritte, in funzione del tipo di analisi adottata, mediante una delle seguenti rappresentazioni:

- accelerazione massima attesa in superficie;
- accelerazione massima e relativo spettro di risposta attesi in superficie;
- accelerogramma.

l'azione in superficie è stata assunta come agente su tali piani.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. L'accelerazione massima e lo spettro di risposta della componente verticale attesa in superficie sono determinati sulla base dell'accelerazione massima e dello spettro di risposta delle due componenti orizzontali.

In allegato alle N.T.C. 2018, per tutti i siti considerati, sono forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

### AZIONI DOVUTE AL VENTO

Le azioni del vento sono state determinate in conformità al §3.3 del D.M. 17/01/18 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019 n. 7. Si precisa che tali azioni hanno valenza significativa in caso di strutture di elevata snellezza e con determinate caratteristiche tipologiche come ad esempio le strutture in acciaio.

### AZIONI DOVUTE ALLA TEMPERATURA

E' stato tenuto conto delle variazioni giornaliere e stagionali della temperatura esterna, irraggiamento solare e convezione comportano variazioni della distribuzione di temperatura nei singoli elementi strutturali, con un delta di temperatura di 15° C.

Nel calcolo delle azioni termiche, si è tenuto conto di più fattori, quali le condizioni climatiche del sito, l'esposizione, la massa complessiva della struttura, la eventuale presenza di elementi non strutturali isolanti, le temperature dell'aria esterne (Cfr. § 3.5.2), dell'aria interna (Cfr. § 3.5.3) e la distribuzione della temperatura negli elementi strutturali (Cfr § 3.5.4) viene assunta in conformità ai dettami delle N.T.C. 2018.

### NEVE

Il carico provocato dalla neve sulle coperture, ove presente, è stato valutato mediante la seguente espressione di normativa:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t \quad \text{(Cfr. §3.3.7)}$$



in cui si ha:

$q_s$  = carico neve sulla copertura;

$\mu_i$  = coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr. § 3.4.5);

$q_{sk}$  = valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [ $\text{kN/m}^2$ ], fornito al (Cfr. § 3.4.2) delle N.T.C. 2018

per un periodo di ritorno di 50 anni;

$C_E$  = coefficiente di esposizione di cui al (Cfr. § 3.4.3);

$C_t$  = coefficiente termico di cui al (Cfr. § 3.4.4).

### AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI

Nel caso delle spinte del terrapieno sulle pareti di cantinato (ove questo fosse presente), in sede di valutazione di tali carichi, (a condizione che non ci sia grossa variabilità dei parametri geotecnici dei vari strati così come individuati nella relazione geologica), è stata adottata una sola tipologia di terreno ai soli fini della definizione dei lati di spinta e/o di eventuali sovraccarichi.

### COMBINAZIONI DI CALCOLO

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive.

In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni per cui si rimanda al § 2.5.3 delle N.T.C. 2018. Queste sono:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (S.L.U.) (2.5.1);
- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7 (2.5.2);
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) reversibili (2.5.3);
- Combinazione quasi permanente (S.L.E.), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine (2.5.4);
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2 form. 2.5.5);
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto Ad (v. § 3.6 form. 2.5.6).

Nelle combinazioni per S.L.E., si intende che vengono omessi i carichi  $Q_{kj}$  che danno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi  $G_2$ .

Altre combinazioni sono da considerare in funzione di specifici aspetti (p. es. fatica, ecc.). Nelle formule sopra riportate il simbolo + vuol dire “combinato con”.

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza  $\gamma_{Gi}$  e  $\gamma_{Qj}$  sono dati in § 2.6.1, Tab. 2.6.I.

Nel caso delle costruzioni civili e industriali le verifiche agli stati limite ultimi o di esercizio devono essere effettuate per la combinazione dell'azione sismica con le altre azioni già fornita in § 2.5.3 form. 3.2.16 delle N.T.C. 2018.

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai carichi gravitazionali (form. 3.2.17).



I valori dei coefficienti  $\psi_{2j}$  sono riportati nella Tabella 2.5.I..

La struttura deve essere progettata così che il degrado nel corso della sua vita nominale, purché si adotti la normale manutenzione ordinaria, non pregiudichi le sue prestazioni in termini di resistenza, stabilità e funzionalità, portandole al di sotto del livello richiesto dalle presenti norme.

Le misure di protezione contro l'eccessivo degrado devono essere stabilite con riferimento alle previste condizioni ambientali.

La protezione contro l'eccessivo degrado deve essere ottenuta attraverso un'opportuna scelta dei dettagli, dei materiali e delle dimensioni strutturali, con l'eventuale applicazione di sostanze o ricoprimenti protettivi, nonché con l'adozione di altre misure di protezione attiva o passiva.

La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

### COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE

Le azioni definite come al § 2.5.1 delle N.T.C. 2018 sono state combinate in accordo a quanto definito al § 2.5.3. applicando i coefficienti di combinazione come di seguito definiti:

Categoria/Azione variabile	$\psi_{0i}$	$\psi_{1i}$	$\psi_{2i}$
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso $\leq 30$ kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso $> 30$ kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota $\leq 1000$ m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota $> 1000$ m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

Tabella 2.5.I – Valori dei coefficienti di combinazione

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza  $\gamma_{Gi}$  e  $\gamma_{Qj}$  utilizzati nelle calcolazioni sono dati nelle N.T.C. 2018 in § 2.6.1, Tab. 2.6.I.

### • TOLLERANZE

Nelle calcolazioni si è fatto riferimento ai valori nominali delle grandezze geometriche ipotizzando che le tolleranze ammesse in fase di realizzazione siano conformi alle euronorme EN 1992-1991-EN206 - EN 1992-2005:

- Copriferro  $-5$  mm (EC2 4.4.1.3)

Per dimensioni  $\leq 150$  mm  $\pm 5$  mm

Per dimensioni  $\geq 400$  mm  $\pm 15$  mm



Per dimensioni  $\geq 2500 \text{ mm} \pm 30 \text{ mm}$

Per i valori intermedi interpolare linearmente.

- **DURABILITÀ**

Per garantire la durabilità della struttura sono state prese in considerazione opportuni stati limite di esercizio (S.L.E.) in funzione dell'uso e dell'ambiente in cui la struttura dovrà vivere limitando sia gli stati tensionali che nel caso delle opere in calcestruzzo anche l'ampiezza delle fessure. La definizione quantitativa delle prestazioni, la classe di esposizione e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Inoltre per garantire la durabilità, così come tutte le prestazioni attese, è necessario che si ponga adeguata cura sia nell'esecuzione che nella manutenzione e gestione della struttura e si utilizzino tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono coerenti con tali obiettivi.

Durante le fasi di costruzione il direttore dei lavori implementerà severe procedure di controllo sulla qualità dei materiali, sulle metodologie di lavorazione e sulla conformità delle opere eseguite al progetto esecutivo nonché alle prescrizioni contenute nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni" D.M. 17/01/2018 e relative Istruzioni.

- **PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO**

La struttura a collaudo dovrà essere conforme alle tolleranze dimensionali prescritte nella presente relazione, inoltre relativamente alle prestazioni attese esse dovranno essere quelle di cui al § 9 del D.M. 17/01/2018.

Ai fini della verifica delle prestazioni il collaudatore farà riferimento ai valori di tensioni, deformazioni e spostamenti desumibili dall'allegato fascicolo dei calcoli statici per il valore delle azioni pari a quelle di esercizio.



## **RELAZIONE DI CALCOLO**

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

### • **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “*Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni*”.

### • **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

### • **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

### • **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.



- **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle "iterazioni nel sottospazio".

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

- **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a  $1.5 \cdot b$  mmq/ml, essendo  $b$  lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.



Armatura longitudinale in zona tesa  $\geq 0,15\%$  della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

#### PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di  $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$ ;

Barre longitudinali con diametro  $\geq 12$  mm;

Diametro staffe  $\geq 6$  mm e comunque  $\geq 1/4$  del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

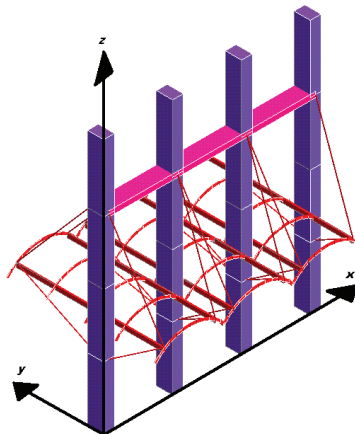
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$  e  $1/2$  del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

## ● **SISTEMI DI RIFERIMENTO**

### *1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE*

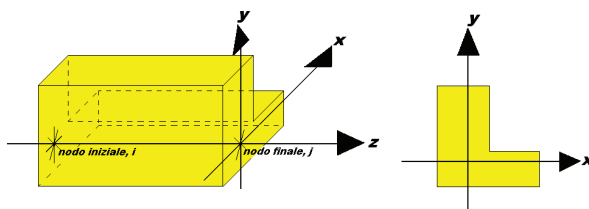
Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



### *2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE*

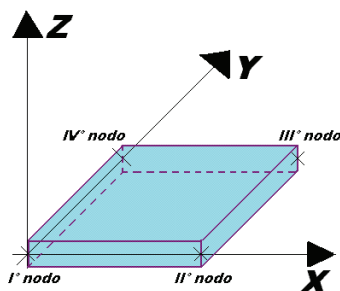
Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:





### 3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

- CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.



• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

<b>Sez.</b>	: Numero d'archivio della sezione
<b>U</b>	: Perimetro bagnato per metro di sezione
<b>P</b>	: Peso per unità di lunghezza
<b>A</b>	: Area della sezione
<b>Ax</b>	: Area a taglio in direzione X
<b>Ay</b>	: Area a taglio in direzione Y
<b>Jx</b>	: Momento d'inerzia rispetto all'asse X
<b>Jy</b>	: Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
<b>Jt</b>	: Momento d'inerzia torsionale
<b>Wx</b>	: Modulo di resistenza a flessione, asse X
<b>Wy</b>	: Modulo di resistenza a flessione, asse Y
<b>Wt</b>	: Modulo di resistenza a torsione
<b>ix</b>	: Raggio d'inerzia relativo all'asse X
<b>iy</b>	: Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
<b>sver</b>	: Coefficiente per verifica a svergolamento ( $h/(b \cdot t)$ )
<b>E</b>	: Modulo di elasticità normale
<b>G</b>	: Modulo di elasticità tangenziale
<b>lambda</b>	: Valore massimo della snellezza
<b>Tipo Acciaio</b>	: Tipo di acciaio
<b>Tipo verifica</b>	: EvitaVerif : non esegue verifica NoVerCompr : verifica solo aste tese Completa : verifica completa
<b>gamma</b>	: peso specifico del materiale
<b>Lungh/SpLim</b>	: Rapporto fra la lunghezza dell'asta e lo spostamento limite
<b>Tipo profilatura</b>	: a freddo/a caldo (Dato valido solo per tipologie tubolari)
<b>Wx Plast.</b>	: Modulo di resistenza plastica in direzione X
<b>Wy Plast.</b>	: Modulo di resistenza plastica in direzione Y
<b>Wt Plast.</b>	: Modulo di resistenza plastica torsionale
<b>Ax Plast.</b>	: Area a taglio plastica direzione X
<b>Ay Plast.</b>	: Area a taglio plastica direzione Y
<b>Iw</b>	: Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
<b>Num.Rit.Tors</b>	: Numero di ritegni torsionali

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

<b>s<sub>amm</sub></b>	: Tensione ammissibile
<b>fe</b>	: Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
<b>Ω</b>	: Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)
<b>Caric. estra</b>	: Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
<b>E.lim.</b>	: Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
<b>Coeff.'ni'</b>	: Coefficiente “ni”



- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

<b>Materiale N.ro</b>	: Numero identificativo del materiale in esame
<b>Densità</b>	: Peso specifico del materiale
<b>E<sub>x</sub> * 1E3</b>	: Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
<b>Ni.x</b>	: Coefficiente di Poisson in direzione x
<b>Alfa.x</b>	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
<b>E<sub>y</sub> * 1E3</b>	: Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
<b>Ni.y</b>	: Coefficiente di Poisson in direzione y
<b>Alfa.y</b>	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
<b>E11 * 1E3</b>	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
<b>E12 * 1E3</b>	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
<b>E13 * 1E3</b>	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
<b>E22 * 1E3</b>	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
<b>E23 * 1E3</b>	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
<b>E33 * 1E3</b>	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

<b>Sezione N.ro</b>	: Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
<b>Spessore</b>	: Spessore dell'elemento
<b>Base foro</b>	: Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
<b>Altezza foro</b>	: Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
<b>Codice</b>	: Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
<b>Ascissa foro</b>	: Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
<b>Ordinata foro</b>	: Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
<b>Tipo mater.</b>	: Numero di archivio dei materiali shell
<b>Tipo elem.</b>	: Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo:

0 = Lastra – Piastra

1 = Lastra

2 = Piastra



## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

<b>Crit.N.ro</b>	: Numero indicativo del criterio di progetto
<b>Elem.</b>	: Tipo di elemento strutturale
<b>%Rig.Tors.</b>	: Percentuale di rigidità torsionale
<b>Mod. E</b>	: Modulo di elasticità normale
<b>Poisson</b>	: Coefficiente di Poisson
<b>Sgmc</b>	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
<b>tauc0</b>	: Tensione tangenziale minima
<b>tauc1</b>	: Tensione tangenziale massima
<b>Sgmf</b>	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
<b>Om.</b>	: Coefficiente di omogeneizzazione
<b>Gamma</b>	: Peso specifico del materiale
<b>Coprstaffa</b>	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
<b>Fi min.</b>	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
<b>Fi st.</b>	: Diametro delle staffe
<b>Lar. st.</b>	: Larghezza massima delle staffe
<b>Psc</b>	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
<b>Pos.pol.</b>	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
<b>D arm.</b>	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
<b>Iteraz.</b>	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
<b>Def. Tag.</b>	: Deformabilità a taglio (si, no)
<b>%Scorr.Staf.</b>	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
<b>P.max staffe</b>	: Passo massimo delle staffe
<b>P.min.staffe</b>	: Passo minimo delle staffe
<b>tMt min.</b>	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
<b>Ferri parete</b>	: Presenza di ferri di parete a taglio
<b>Ecc.lim.</b>	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
<b>Tipo ver.</b>	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
<b>Fl.rett.</b>	: Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
<b>Den.X pos.</b>	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
<b>Den.X neg.</b>	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
<b>Den.Y pos.</b>	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
<b>Den.Y neg.</b>	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
<b>%Mag.car.</b>	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
<b>%Rid.Plas</b>	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$ , dove: - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la ridistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della ridistribuzione plastica
<b>Linear.</b>	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
<b>Appesi</b>	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
<b>Min. T/sigma</b>	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
<b>Verif.Alette</b>	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
<b>Kwinkl.</b>	: Costante di sottofondo del terreno



Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

<b>Cri.Nro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto
<b>Tipo Elem.</b>	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
<b>fck</b>	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
<b>fed</b>	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
<b>rcd</b>	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
<b>fyk</b>	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
<b>fyd</b>	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
<b>Ey</b>	: Modulo elastico dell'acciaio
<b>ec0</b>	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
<b>ecu</b>	: Deformazione ultima del calcestruzzo
<b>eyu</b>	: Deformazione ultima dell'acciaio
<b>Ac/At</b>	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
<b>Mt/Mtu</b>	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
<b>Wra</b>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
<b>Wfr</b>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
<b>Wpe</b>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
<b><math>\sigma</math> Rara</b>	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
<b><math>\sigma</math> Perm</b>	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
<b><math>\sigma</math> Rara</b>	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
<b>SpRar</b>	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
<b>SpPer</b>	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
<b>Coef.Visc.:</b>	: Coefficiente di viscosità

#### ● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

**0 = Piano sismico**, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.



**1 = Interpiano**, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

## II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

<b>Filo</b>	: Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
<b>Sez.</b>	: Numero di archivio della sezione del pilastro
<b>Tipologia</b>	: Descrive le seguenti grandezze: <ul style="list-style-type: none"> <li>a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale</li> <li>b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</li> </ul>
<b>Magrone</b>	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
<b>Ang.</b>	: Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario
<b>Codice</b>	: Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:

2	7	3
6	0	8
1	5	4

Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

<b>dx</b>	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
<b>dy</b>	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
<b>Crit.N.ro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
<b>Tipo</b>	Tipo elemento ai fini sismici:
<b>Elemento</b>	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: <ul style="list-style-type: none"> <li>- "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.</li> <li>- "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)</li> </ul>

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

<b>Tx, Ty, Tz</b>	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
<b>Rx, Ry, Rz</b>	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che



non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra  $-1$  (incastato) e  $0$  (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi  $X$  e  $Y$  sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre  $Z$  è parallelo all'asse del pilastro.

## II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

<b>Trave</b>	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
<b>Sez.</b>	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
<b>Base x Alt.</b>	: Ingombri in $X$ ed $Y$ nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
<b>Magrone</b>	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
<b>Ang.</b>	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
<b>Filo in.</b>	: Numero del filo fisso iniziale della trave
<b>Filo fin.</b>	: Numero del filo fisso finale della trave
<b>Quota in.</b>	: Quota dell'estremo iniziale della trave
<b>Quota fin.</b>	: Quota dell'estremo finale della trave
<b>dx in</b>	: Scostamento in direzione $X$ del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dx f</b>	: Scostamento in direzione $X$ del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>dy in</b>	: Scostamento in direzione $Y$ del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dy f</b>	: Scostamento in direzione $Y$ del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>Pann.</b>	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
<b>Tamp.</b>	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
<b>Ball.</b>	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
<b>Espl.</b>	: Carico sulla trave imposto dal progettista
<b>Tot.</b>	: Totale dei carichi verticali precedenti
<b>Torc.</b>	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Orizz.</b>	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Assia.</b>	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Ali.</b>	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
<b>Crit.N.ro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave
<b>Tipo</b>	Tipo elemento ai fini sismici:
<b>Elemento</b>	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: - "Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. - "NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)



Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

**T<sub>x</sub>, T<sub>y</sub>, T<sub>z</sub>** : Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

**R<sub>x</sub>, R<sub>y</sub>, R<sub>z</sub>** : Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

#### • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

<b>Piastra N.ro</b>	: Numero identificativo della piastra in esame
<b>Filo 1</b>	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
<b>Filo 2</b>	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
<b>Filo 3</b>	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
<b>Filo 4</b>	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
<b>Tipo carico</b>	: Numero di archivio delle tipologie di carico
<b>Quota filo 1</b>	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
<b>Quota filo 2</b>	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
<b>Quota filo 3</b>	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso
<b>Quota filo 4</b>	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso



<b>Tipo sezione</b>	: Numero identificativo della sezione della piastra
<b>Spessore</b>	: Spessore della piastra
<b>Kwinkler</b>	: Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
<b>Tipo mater.</b>	: Numero di archivio dei materiali shell

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

<b>Filo</b>	: Numero identificativo del filo fisso
<b>Quo N.</b>	: Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
<b>D.Quo.</b>	: Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
<b>P. Sis</b>	: Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
<b>Codi</b>	: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = Incastro

**A** = Automatico

**C** = Cerniera sferica

**E** = Esplicito

*Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa*

<b>Tx, Ty, Tz</b>	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
<b>Rx, Ry, Rz</b>	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
<b>Fx, Fy, Fz</b>	: Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
<b>Mx, My, Mz</b>	: Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame



## ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
71	HEA200	190,0	200,0	6,5	10,0	18,0	3
81	HEA300	290,0	300,0	8,5	14,0	27,0	3
189	IPE220	220,0	110,0	5,9	9,2	12,0	2
193	IPE270	270,0	135,0	6,6	10,2	15,0	2
195	IPE300	300,0	150,0	7,1	10,7	15,0	2
197	IPE330	330,0	160,0	7,5	11,5	18,0	2

## ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

TUBI A SEZIONE RETTANGOLARE					
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	Mat. N.ro
843	TUBOQ100*50*4	100,0	50,0	4,0	1

## ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI														
Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
71	1,14	42,3	53,83	26,21	11,18	3692,2	1335,5	14,9	388,65	133,55	14,89	8,28	4,98	0,95
81	1,72	88,3	112,53	55,11	22,44	18263,6	6309,6	60,2	1259,56	420,64	43,03	12,74	7,49	0,69
189	0,85	26,2	33,37	12,97	11,46	2771,9	204,9	7,1	251,99	37,25	7,71	9,11	2,48	2,17
193	1,04	36,1	45,94	17,67	15,79	5789,8	419,9	11,9	428,87	62,20	11,71	11,23	3,02	1,96
195	1,16	42,2	53,81	20,64	18,88	8356,1	603,8	15,6	557,08	80,50	14,56	12,46	3,35	1,87
197	1,25	49,1	62,61	23,59	21,94	11767,0	788,1	20,5	713,15	98,52	17,86	13,71	3,55	1,79
843	0,28	8,8	11,22	3,45	6,35	140,8	46,6	111,0	28,16	18,63	35,25	3,54	2,04	0,00

## ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

DATI PER VERIFICHE EUROCODE							
Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
71	HEA200	429,49	203,82	23,59	42,78	18,08	108000,0
81	HEA300	1383,28	641,17	68,26	90,26	37,28	1199772,0
189	IPE220	285,41	58,11	12,82	21,48	15,88	22672,3
193	IPE270	484,00	96,95	19,48	29,47	22,14	70577,9
195	IPE300	628,36	125,22	24,19	34,03	25,68	125934,1
197	IPE330	804,34	153,68	29,79	39,58	30,81	199097,3
843	TUBOQ100*50*4	35,45	21,60	35,25	3,74	7,48	0,0

## ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE								
Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S235	Completa	7850	250	a Freddo
2	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo
3	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo

## ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
1	2500	285	0,20	1,00	285	0,20	1,00	296	59	0	296	0	119

## ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	30	1	LASTRA-PIASTRA

## ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	272	200	300	90	Categ. C	0,7	0,7	0,6		SOLAIO DI PIANO
2	0	600	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		PIASTRA DI FONDAZIONE
3	14	14	50	90	CopNeve<1k	0,5	0,2	0,0		SOLAIO COPERTURA PANNELLI GREGATI
4	525	118	300	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		SOLAIO DI PIANO IN LATERO CEMENTO
5	500	190	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		SCALA IN C.A.



## ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
6	150	40	0	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		TAMPONATURA
7	500	30	50	90	CopNeve<1k	0,5	0,2	0,0	S1	Copertura testata ascensore

## CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE ELEVAZIONE														
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	$\tau$ Mtmin kg/cmq	Ferri parete	Elim cm	Tipo verif.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Mag car.	%Rid Plas
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

## CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	$\tau$ Mtmin kg/cm <sup>2</sup>	Ferri parete
2	no	no	100	33	0	3	no

## CRITERI DI PROGETTO

IDEN	PILASTRI			IDEN	PILASTRI		
Crit N.ro	Def Tag	$\tau$ Mtmin kg/cm <sup>2</sup>	Tipo verif.	Crit N.ro	Def Tag	$\tau$ Mtmin kg/cm <sup>2</sup>	Tipo verif.
3	si	3,0	Dev.				

## CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,9	18	10	60	1	0
2	FOND.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,9	18	10	60	1	
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	4,0	20	10	50	1	

## CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	ccRar --- kg/cmq ---	ccPer --- kg/cmq ---	ccfRar ---	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08

## MATERIALI SHELL IN C.A.

IDEN	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cm <sup>2</sup>	Pois-son	Gamm a kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C20/25	B450C	299619	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

## MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cm <sup>2</sup> ---	σcPer --- kg/cm <sup>2</sup> ---	σfRar ---	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
					kg/cm <sup>2</sup>																			
1	SETTI	200,0	113,0	113,0	4500	4500	3913	2100000	0.20	0.35	1.00	50			0.4	0.3	120,0	90,0	3600					

## MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1
11	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	16,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,80	382,00	3,33	3,33	8,00	1
12	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	12,00	8,00	25,00	15,20	445,00	3,33	3,33	9,50	1
13	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	694,00	3,33	3,33	7,50	1
14	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	392,00	3,33	3,33	7,50	1
15	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	395,00	3,33	3,33	7,50	1
16	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	400,00	3,33	3,33	7,50	1
17	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	10,00	8,00	25,00	12,00	407,00	3,33	3,33	7,50	1
18	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	15,00	8,00	25,00	14,40	453,00	3,33	3,33	9,00	1
19	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	16,00	8,00	25,00	15,20	475,00	3,33	3,33	9,50	1



MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI															
IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
20	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	25,00	25,00	20,00	8,00	25,00	20,00	597,00	3,33	3,33	12,50	1
21	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	21,00	25,00	16,00	8,00	25,00	16,80	522,00	3,33	3,33	10,50	1
22	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	13,00	8,00	25,00	14,40	465,00	3,33	3,33	9,00	1

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI													
IDEN	CARATTER. MECCANICHE				IDEN	CARATTER. MECCANICHE				IDEN	CARATTER. MECCANICHE		
Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cmq		Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cmq		Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cmq
1	15,00	0,00	Trz/Cmp		2	7,95	0,00	Trz/Cmp					

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	36,04	Altezza edificio (m)	7,10
Massima dimens. dir. Y (m)	18,41	Differenza temperatura(°C)	25
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	14,54557	Latitudine Nord (Grd)	36,78819
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,20000
Sistema Costruttivo Dir.1	Acciaio	Sistema Costruttivo Dir.2	Acciaio
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,03	Periodo T'c (sec.)	0,23
Fo	2,50	Fv	0,59
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,11
Periodo TC (sec.)	0,34	Periodo TD (sec.)	1,72
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,04	Periodo T'c (sec.)	0,27
Fo	2,57	Fv	0,69
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,39	Periodo TD (sec.)	1,76
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,14	Periodo T'c (sec.)	0,48
Fo	2,37	Fv	1,20
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,20
Periodo TC (sec.)	0,61	Periodo TD (sec.)	2,16
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.			
Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	1462,00
Accelerazione Ag/g	0,20	Periodo T'c (sec.)	0,53
Fo	2,43	Fv	1,46
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,22
Periodo TC (sec.)	0,66	Periodo TD (sec.)	2,39
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Tel+Tamp.
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore di comportam 'q'	1,06
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Tel+Tamp.
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore di comportam 'q'	1,06
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20



**C.D.S.**

FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

**DATI GENERALI DI STRUTTURA**

DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO			
Zona Geografica	4	Altitudine s.l.m. (m)	20,00
Distanza dalla costa (km)	500,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	B	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,02
Velocita' di riferim. (m/s)	28,02	Pressione di riferim.(kg/mq)	49,07
Categoria di Esposizione	IV		

Edificio dotato di porosita' distribuita uniforme

Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 delle NTC e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 21/01/2019

DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	III	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	20	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	60	Carico neve di calcolo kg/mq	48,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 21/01/2019

**COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI**

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	1,00	3,19		2	4,00	3,19
3	8,79	3,19		4	12,67	3,19
5	17,17	3,19		6	23,28	3,19
7	26,24	3,19		8	29,20	3,19
9	31,39	3,19		10	33,57	3,19
11	35,27	3,19		12	23,28	1,00
13	26,24	1,09		14	29,20	1,19
15	31,39	1,26		16	33,57	1,33
17	35,17	1,38		18	1,04	5,54
19	4,00	5,54		20	8,93	5,54
21	13,08	5,54		22	17,71	5,54
23	23,60	5,54		24	29,58	5,54
25	33,67	5,54		26	35,39	5,54
27	1,09	7,89		28	4,00	7,75
29	9,07	7,75		30	13,47	7,75
31	18,21	7,75		32	23,94	7,75
33	24,16	8,46		34	26,91	8,01
35	30,24	7,45		36	33,74	6,98
37	4,20	9,77		38	9,17	9,39
39	13,70	9,03		40	4,40	11,83
41	9,29	11,02		42	13,92	10,25
43	18,61	9,48		44	4,62	13,95
45	9,44	13,11		46	14,27	12,24
47	19,06	11,39		48	24,51	10,53
49	27,14	9,49		50	29,10	9,18
51	30,49	8,93		52	33,82	8,51
53	35,53	8,23		54	27,44	11,57
55	29,41	11,25		56	30,80	11,01
57	5,10	16,68		58	9,83	15,85
59	14,75	14,97		60	19,68	14,10



## COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
61	24,93	13,10		62	27,65	12,85
63	31,04	12,49		64	34,23	11,66
65	35,95	11,38		66	5,46	18,15
67	10,09	17,32		68	15,01	16,45
69	19,94	15,57		70	25,11	14,66
71	28,15	14,30		72	34,64	13,54
73	36,28	13,18		74	25,68	17,17
75	28,83	16,52		76	35,03	15,24
77	36,66	14,90		78	26,20	19,41
79	29,44	18,52		80	35,39	16,86
81	37,04	16,41		82	28,76	7,70
83	29,53	12,85				

## QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	1,33	Interpiano	NO	NO
2	2,66	Interpiano	NO	NO	3	3,40	Piano sismico	NO	NO
4	7,10	Piano sismico	NO	NO					

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 1.33 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
33	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
34	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
35	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	1	-22,30	18,80	3	SismoResist.
48	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.
49	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	15,00	3	SismoResist.
50	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	4	-12,20	21,80	3	SismoResist.
51	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
54	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	-15,00	3	SismoResist.
55	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	80,91	4	-22,10	-11,70	3	SismoResist.
56	7	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	-7,72	3	-18,90	-27,70	3	SismoResist.
61	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
62	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
63	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.

## PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.33 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
6	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
8	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
29	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
31	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
36	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
46	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.



**PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.33 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
52	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
57	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
58	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
59	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
60	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
64	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
66	71	HEA200	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
67	71	HEA200	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
68	71	HEA200	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
69	71	HEA200	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
70	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
72	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.
74	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
75	81	HEA300	-17,13	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.
78	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
79	81	HEA300	-17,13	0,00	0,00	101	SismoResist.
80	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.

**PILASTRI IN C.A. QUOTA 2.66 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
33	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
34	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
35	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	1	-22,30	18,80	3	SismoResist.
48	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.
49	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	15,00	3	SismoResist.
50	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	4	-12,20	21,80	3	SismoResist.
51	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
54	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	-15,00	3	SismoResist.
55	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	80,91	4	-22,10	-11,70	3	SismoResist.
56	7	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	-7,72	3	-18,90	-27,70	3	SismoResist.
61	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
62	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
63	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.

**PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.66 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
6	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
8	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
29	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
31	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
36	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
46	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
52	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
57	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.



**PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.66 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
58	81	HEA300	-8,21	0,00	0,00	101	SismoResist.
59	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
60	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
64	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
66	71	HEA200	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
67	71	HEA200	-8,21	0,00	0,00	101	SismoResist.
68	71	HEA200	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
69	71	HEA200	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
70	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
72	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.
74	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
75	81	HEA300	-17,13	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.
78	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
79	81	HEA300	-17,13	0,00	0,00	101	SismoResist.
80	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.

**PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.4 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
33	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
34	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
35	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	1	-22,30	18,80	3	SismoResist.
48	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.
49	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	15,00	3	SismoResist.
50	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	4	-12,20	21,80	3	SismoResist.
51	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
54	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	-15,00	3	SismoResist.
55	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	80,91	4	-22,10	-11,70	3	SismoResist.
56	7	Rett. 30,00 x 60,00	0,0	-7,72	3	-18,90	-27,70	3	SismoResist.
61	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
62	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
63	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.

**PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.4 m**

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
6	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
8	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
29	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
30	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
31	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
36	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	81	HEA300	-3,79	0,00	0,00	101	SismoResist.
46	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
52	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
57	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
58	81	HEA300	-8,21	0,00	0,00	101	SismoResist.
59	81	HEA300	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.



## PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.4 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
60	81	HEA300	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
64	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
66	71	HEA200	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
67	71	HEA200	-8,21	0,00	0,00	101	SismoResist.
68	71	HEA200	-10,06	0,00	0,00	101	SismoResist.
69	71	HEA200	-12,99	0,00	0,00	101	SismoResist.
70	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
72	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.
74	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
75	81	HEA300	-17,13	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.
78	81	HEA300	-12,88	0,00	0,00	101	SismoResist.
79	81	HEA300	-17,13	0,00	0,00	101	SismoResist.
80	81	HEA300	-12,74	0,00	0,00	101	SismoResist.

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 7.1 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
33	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
34	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	2	27,10	10,90	3	SismoResist.
35	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	80,91	1	-22,30	18,80	3	SismoResist.
48	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	3	-17,60	-17,80	3	SismoResist.
49	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	15,00	3	SismoResist.
50	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	4	-12,20	21,80	3	SismoResist.
51	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	4	-12,20	21,80	3	SismoResist.
54	29	Rett. 30,00 x 70,00	0,0	80,91	0	3,00	-15,00	3	SismoResist.
55	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	80,91	4	-22,10	-11,70	3	SismoResist.
56	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	3	-18,20	-22,80	3	SismoResist.
61	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	-7,72	4	-11,50	26,80	3	SismoResist.
62	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	80,91	2	22,10	11,70	3	SismoResist.
63	2	Rett. 30,00 x 40,00	0,0	-7,72	3	-17,60	-17,80	3	SismoResist.

## PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 7.1 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
6	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	81	HEA300	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
8	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
25	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	81	HEA300	-9,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
36	81	HEA300	-2,73	0,00	0,00	101	SismoResist.
52	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.
64	81	HEA300	-7,39	0,00	0,00	101	SismoResist.

## TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
1	28	Tel.SismoRes.	0	1	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
2	28	Tel.SismoRes.	0	2	3	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
3	28	Tel.SismoRes.	0	3	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
4	28	Tel.SismoRes.	0	4	5	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
5	28	Tel.SismoRes.	0	5	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
6	28	Tel.SismoRes.	0	6	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
7	28	Tel.SismoRes.	0	7	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
8	28	Tel.SismoRes.	0	8	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
9	28	Tel.SismoRes.	0	9	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	570	0	0	570	0	0	0	0	0	2	2	
10	28	Tel.SismoRes.	0	44	45	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
11	28	Tel.SismoRes.	0	45	46	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
12	28	Tel.SismoRes.	0	46	47	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
13	28	Tel.SismoRes.	0	47	48	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
14	28	Tel.SismoRes.	0	57	58	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
15	28	Tel.SismoRes.	0	58	59	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
16	28	Tel.SismoRes.	0	59	60	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
17	28	Tel.SismoRes.	0	60	61	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
18	28	Tel.SismoRes.	0	33	34	0,00	0,00	3	20	0	2	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
19	28	Tel.SismoRes.	0	34	82	0,00	0,00	4	19	0	3	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
20	28	Tel.SismoRes.	0	82	35	0,00	0,00	6	19	0	3	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
21	28	Tel.SismoRes.	0	35	36	0,00	0,00	4	20	0	3	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2020 - Lic. Nro: 12776



---

**C.D.S.**

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 1.33 m																								
DATI GENERALI					QUOTE					CARICHI														
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q.in (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dxi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
4	3	Tel.SismoRes.	0	63	56	1,33	1,33	-15	2	0	-15	2	1792	0	0	0	1792	0	0	0	60	1		
5	27	Tel.SismoRes.	0	55	56	1,33	1,33	-2	-15	0	-2	-15	0	1209	0	0	0	1209	0	0	0	60	1	

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 2.66 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg/m	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
4	3	Tel.SismoRes.	0	50	51	2,66	2,66	3	15	0	3	15	0	1208	0	0	0	1208	0	0	0	0	60	1	
5	3	Tel.SismoRes.	0	35	51	2,66	2,66	-15	3	0	-15	3	0	1648	0	0	0	1648	0	0	0	0	60	1	



SETTI ALLA QUOTA 2.66 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat N.ro	Ini cm	Fin. cm
1	601	30	54	55	2,66	2,66	-2	-15	0	-2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	601	30	49	50	2,66	2,66	3	15	0	3	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 3.4 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
31	4	Tel.SismoRes.	0	61	48	3,40	3,40	-15	2	0	-15	2	0	1122	589	0	0	1711	0	0	0	0	60	1	
32	4	Tel.SismoRes.	0	48	33	3,40	3,40	-15	3	0	-15	3	0	1326	589	0	0	1915	0	0	0	0	60	1	
103	4	Tel.SismoRes.	0	33	34	3,40	3,40	2	15	0	2	15	0	1165	589	0	0	1754	0	0	0	0	46	1	
104	4	Tel.SismoRes.	0	61	62	3,40	3,40	1	15	0	1	15	0	548	589	0	0	1137	0	0	0	0	46	1	
105	4	Tel.SismoRes.	0	62	83	3,40	3,40	2	15	0	-6	-14	0	562	589	0	0	1151	0	0	0	0	46	1	
106	4	Tel.SismoRes.	0	83	63	3,40	3,40	-7	-14	0	-1	-15	0	680	589	0	0	1269	0	0	0	0	46	1	
107	4	Tel.SismoRes.	0	34	82	3,40	3,40	3	15	0	3	15	0	1086	589	0	0	1675	0	0	0	0	46	1	
108	4	Tel.SismoRes.	0	82	35	3,40	3,40	3	15	0	3	15	0	677	589	0	0	1266	0	0	0	0	46	1	
109	4	Tel.SismoRes.	0	55	50	3,40	3,40	-15	2	0	-15	2	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	0	1	
112	4	Tel.SismoRes.	0	63	56	3,40	3,40	-15	2	0	-15	2	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	0	1	
113	4	Tel.SismoRes.	0	56	51	3,40	3,40	-15	2	0	-15	2	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	0	1	
114	4	Tel.SismoRes.	0	51	35	3,40	3,40	-15	3	0	-15	3	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	0	1	
115	4	Tel.SismoRes.	0	62	54	3,40	3,40	15	-2	0	15	-2	0	1368	0	0	0	1368	0	0	0	0	60	1	
116	4	Tel.SismoRes.	0	49	34	3,40	3,40	15	-2	0	15	-2	0	3132	0	0	0	3132	0	0	0	0	60	1	
117	4	Tel.SismoRes.	0	54	49	3,40	3,40	-14	3	0	-19	2	0	841	589	0	0	1430	0	0	0	0	60	1	

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 3.4 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro			
1	195	Tel.SismoRes.	0	1	2	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1006	0	0	0	1006	0	0	0	46	101			
2	195	Tel.SismoRes.	0	2	3	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1028	0	0	0	1028	0	0	0	46	101			
3	195	Tel.SismoRes.	0	3	4	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1048	0	0	0	1048	0	0	0	46	101			
4	195	Tel.SismoRes.	0	4	5	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1028	0	0	0	1028	0	0	0	46	101			
5	195	Tel.SismoRes.	0	5	6	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	995	0	0	0	995	0	0	0	46	101			
6	195	Tel.SismoRes.	0	6	7	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	903	589	0	0	1492	0	0	0	46	101			
7	195	Tel.SismoRes.	0	7	8	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1013	589	0	0	1602	0	0	0	46	101			
8	195	Tel.SismoRes.	0	8	9	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	837	589	0	0	1426	0	0	0	46	101			
9	195	Tel.SismoRes.	0	9	10	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1013	589	0	0	1602	0	0	0	46	101			
10	193	Tel.SismoRes.	0	10	11	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1019	0	0	0	1019	0	0	0	46	101			
11	195	Tel.SismoRes.	0	27	28	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	990	0	0	0	990	0	0	0	46	101			
12	195	Tel.SismoRes.	0	28	29	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1723	0	0	0	1723	0	0	0	46	101			
13	195	Tel.SismoRes.	0	29	30	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1567	0	0	0	1567	0	0	0	46	101			
14	195	Tel.SismoRes.	0	30	31	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1863	0	0	0	1863	0	0	0	46	101			
15	195	Tel.SismoRes.	0	31	32	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1491	0	0	0	1491	0	0	0	46	101			
16	195	Tel.SismoRes.	0	44	45	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2096	0	0	0	2096	0	0	0	46	101			
17	195	Tel.SismoRes.	0	45	46	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2070	0	0	0	2070	0	0	0	46	101			
18	195	Tel.SismoRes.	0	46	47	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2061	0	0	0	2061	0	0	0	46	101			
19	195	Tel.SismoRes.	0	47	48	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2022	0	0	0	2022	0	0	0	46	101			
20	195	Tel.SismoRes.	0	57	58	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1846	0	0	0	1846	0	0	0	46	101			
21	195	Tel.SismoRes.	0	58	59	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1828	0	0	0	1828	0	0	0	46	101			
22	195	Tel.SismoRes.	0	59	60	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1825	0	0	0	1825	0	0	0	46	101			
23	195	Tel.SismoRes.	0	60	61	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1845	0	0	0	1845	0	0	0	46	101			
24	189	Tel.SismoRes.	0	66	67	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	655	0	0	0	655	0	0	0	46	101			
25	189	Tel.SismoRes.	0	67	68	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	646	0	0	0	646	0	0	0	46	101			
26	189	Tel.SismoRes.	0	68	69	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	645	0	0	0	645	0	0	0	46	101			
27	189	Tel.SismoRes.	0	69	70	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	655	0	0	0	655	0	0	0	46	101			
28	193	Tel.SismoRes.	0	78	74	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
29	193	Tel.SismoRes.	0	74	70	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
30	189	Tel.SismoRes.	0	70	61	3,40	3,40	0	0	0	-6	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
33	193	Tel.SismoRes.	0	33	32	3,40	3,40	-5	1	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
34	195	Tel.SismoRes.	0	32	23	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
35	195	Tel.SismoRes.	0	23	6	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
36	193	Tel.SismoRes.	0	79	75	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
37	193	Tel.SismoRes.	0	75	71	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
38	193	Tel.SismoRes.	0	71	62	3,40	3,40	0	0	0	7	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
39	193	Tel.SismoRes.	0	80	76	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
40	193	Tel.SismoRes.	0	76	72	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
41	193	Tel.SismoRes.	0	72	64	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
42	193	Tel.SismoRes.	0	52	36	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
43	193	Tel.SismoRes.	0	64	52	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
44	193	Tel.SismoRes.	0	36	25	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
45	193	Tel.SismoRes.	0	25	10	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	589	0	0	589	0	0	0	0	101			
46	195	Tel.SismoRes.	0	78	79	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	925	0	0	0	925	0	0	0	46	101			
47	195	Tel.SismoRes.	0	79	80	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	817	0	0	0	817	0	0	0	46	101			
48	193	Tel.SismoRes.	0	80	81	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	684	0	0	0	684	0	0	0	46	101			
49	195	Tel.SismoRes.	0	74	75	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1989	0	0	0	1989	0	0	0	46	101			
50	197	Tel.SismoRes.	0	75	76	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1681	0	0	0	1681	0	0	0	46	101			
51	193	Tel.SismoRes.	0	76	77	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1461	0	0	0	1461	0	0	0	46	101			
52	195	Tel.SismoRes.	0	70	71	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1677	0	0	0	1677	0	0	0	46	101			
53	197	Tel.SismoRes.	0	71	72	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1499	0	0	0	1499	0	0	0	46	101			
54	193	Tel.SismoRes.	0	72	73	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1576	0	0	0	1576	0	0	0	46	101			
55	195	Tel.SismoRes.	0	27	18	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
56	195	Tel.SismoRes.	0	18	1	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
57	195	Tel.SismoRes.	0	19	2	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
58	195	Tel.SismoRes.	0	28	19	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
59	195	Tel.SismoRes.	0	20	3	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
60	195	Tel.SismoRes.	0	29	20	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
61	195	Tel.SismoRes.	0	30	21	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
62	195	Tel.SismoRes.	0	21	4	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
63	195	Tel.SismoRes.	0	22	5	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
64	195	Tel.SismoRes.	0	31	22	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			



TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 3.4 m																								
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
65	195	Tel.SismoRes.	0	18	19	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1994	0	0	0	1994	0	0	0	46	101	
66	195	Tel.SismoRes.	0	19	20	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1965	0	0	0	1965	0	0	0	46	101	
67	195	Tel.SismoRes.	0	20	21	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1961	0	0	0	1961	0	0	0	46	101	
68	195	Tel.SismoRes.	0	21	22	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1963	0	0	0	1963	0	0	0	46	101	
69	197	Tel.SismoRes.	0	22	23	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1971	0	0	0	1971	0	0	0	46	101	
70	197	Tel.SismoRes.	0	23	24	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2003	0	0	0	2003	0	0	0	46	101	
71	195	Tel.SismoRes.	0	24	25	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1710	0	0	0	1710	0	0	0	46	101	
72	193	Tel.SismoRes.	0	25	26	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2228	0	0	0	2228	0	0	0	46	101	
73	195	Tel.SismoRes.	0	35	36	3,40	3,40	1	7	0	0	0	0	1392	0	0	0	1392	0	0	0	46	101	
74	195	Tel.SismoRes.	0	51	52	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2087	0	0	0	2087	0	0	0	46	101	
75	193	Tel.SismoRes.	0	52	53	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2585	0	0	0	2585	0	0	0	46	101	
76	195	Tel.SismoRes.	0	63	64	3,40	3,40	-1	-7	0	0	0	0	2188	589	0	0	2777	0	0	0	46	101	
77	193	Tel.SismoRes.	0	64	65	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2159	0	0	0	2159	0	0	0	46	101	
78	195	Tel.SismoRes.	0	28	37	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
79	195	Tel.SismoRes.	0	37	40	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
80	195	Tel.SismoRes.	0	40	44	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
81	193	Tel.SismoRes.	0	44	57	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
82	189	Tel.SismoRes.	0	57	66	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
83	195	Tel.SismoRes.	0	29	38	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
84	195	Tel.SismoRes.	0	38	41	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
85	195	Tel.SismoRes.	0	41	45	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
86	193	Tel.SismoRes.	0	45	58	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
87	189	Tel.SismoRes.	0	58	67	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
88	189	Tel.SismoRes.	0	59	68	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
89	189	Tel.SismoRes.	0	60	69	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
90	193	Tel.SismoRes.	0	46	59	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
91	193	Tel.SismoRes.	0	47	60	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
92	195	Tel.SismoRes.	0	46	42	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
93	195	Tel.SismoRes.	0	39	30	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
94	195	Tel.SismoRes.	0	42	39	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
95	195	Tel.SismoRes.	0	47	43	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
96	195	Tel.SismoRes.	0	43	31	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
97	195	Tel.SismoRes.	0	40	41	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1701	0	0	0	1701	0	0	0	46	101	
98	195	Tel.SismoRes.	0	41	42	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1513	0	0	0	1513	0	0	0	46	101	
99	195	Tel.SismoRes.	0	42	43	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1787	0	0	0	1787	0	0	0	46	101	
100	195	Tel.SismoRes.	0	43	33	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1414	0	0	0	1414	0	0	0	46	101	
101	195	Tel.SismoRes.	0	37	38	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1592	0	0	0	1592	0	0	0	46	101	
102	195	Tel.SismoRes.	0	38	39	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1249	0	0	0	1249	0	0	0	46	101	
118	195	Tel.SismoRes.	0	35	24	3,40	3,40	-7	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
119	195	Tel.SismoRes.	0	24	8	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
120	193	Tel.SismoRes.	0	6	12	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1250	0	0	0	1250	0	0	0	46	101	
121	193	Tel.SismoRes.	0	7	13	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2548	0	0	0	2548	0	0	0	46	101	
122	193	Tel.SismoRes.	0	8	14	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	2235	0	0	0	2235	0	0	0	46	101	
123	193	Tel.SismoRes.	0	9	15	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1884	0	0	0	1884	0	0	0	46	101	
124	193	Tel.SismoRes.	0	10	16	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1659	0	0	0	1659	0	0	0	46	101	
125	843	Tel.SismoRes.	0	12	13	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
126	843	Tel.SismoRes.	0	13	14	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
127	843	Tel.SismoRes.	0	14	15	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
128	843	Tel.SismoRes.	0	15	16	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
129	843	Tel.SismoRes.	0	16	17	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
130	193	Tel.SismoRes.	0	81	77	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
131	193	Tel.SismoRes.	0	73	65	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
132	193	Tel.SismoRes.	0	77	73	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
133	193	Tel.SismoRes.	0	65	53	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
134	193	Tel.SismoRes.	0	53	26	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
135	193	Tel.SismoRes.	0	11	17	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	720	0	0	0	720	0	0	0	46	101	
136	193	Tel.SismoRes.	0	26	11	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

SETTI ALLA QUOTA 3.4 m																										
GEOMETRIA					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI								VERTICALI		PRESSIONI		RINFORZI MUR	
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
110	601	30	54	55	3,40	3,40	-2	-15	0	-2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
111	601	30	49	50	3,40	3,40	3	15	0	3	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 7.1 m																									
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
6	4	Tel.SismoRes.	0	61	48	7,10	7,10	-15	2	0	-15	2	0	233	0	0	0	233	0	0	0	0	1		
7	4	Tel.SismoRes.	0	48	33	7,10	7,10	-15	3	0	-15	3	0	268	0	0	0	268	0	0	0	0	1		
11	4	Tel.SismoRes.	0	55	56	7,10	7,10	-2	-15	0	-2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
12	4	Tel.SismoRes.	0	50	51	7,10	7,10	3	15	0	3	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
27	4	Tel.SismoRes.	0	33	34	7,10	7,10	2	15	0	2	15	0	233	0	0	0	233	0	0	0	0	1		
28	4	Tel.SismoRes.	0	61	62	7,10	7,10	3	15	0	3	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
29	4	Tel.SismoRes.	0	62	83	7,10	7,10	2	15	0	-2	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
30	4	Tel.SismoRes.	0	83	63	7,10	7,10	-3	-15	0	-1	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
31	4	Tel.SismoRes.	0	34	82	7,10	7,10	3	15	0	3	15	0	223	0	0	0	223	0	0	0	0	1		
32	4	Tel.SismoRes.	0	82	35	7,10	7,10	3	15	0	3	15	0	141	0	0	0	141	0	0	0	0	1		
35	4	Tel.SismoRes.	0	55	50	7,10	7,10	-15	2	0	-15	2	0	723	0	0	0	723	0	0	0	0	1		
36	4	Tel.SismoRes.	0	63	56	7,10	7,10	-15	2	0	-15	2	0	285	0	0	0	285	0	0	0	0	1		
37	4	Tel.SismoRes.	0	56	51	7,10	7,10	-15	2	0	-15	2	0	143	0	0	0	143	0	0	0	0	1		
38	4	Tel.SismoRes.	0	51	35	7,10	7,10	-15	3	0	-15	3	0	254	0	0	0	254	0	0	0	0	1		
39	4	Tel.SismoRes.	0	62	54	7,10	7,10	15	-2	0	15	-2	0	499	0	0	0	499	0	0	0	0	1		
40	4	Tel.SismoRes.	0	49	34	7,10	7,10	15	-2	0	15	-2	0	530	0	0	0	530	0	0	0	0	1		
41	4	Tel.SismoRes.	0	54	49	7,10	7,10	-14	3	0	-19	3	0	728	0	0	0	728	0	0	0	0	1		



---

**C.D.S.**

[illegible][illegible][illegible]



COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50
Var.Amb.affol.	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	0,75	0,75
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	-1,50	-1,50	-1,50
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Carico termico	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.			
DESCRIZIONI	76	77	78
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00
Var.Neve h<=1000	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50
Var.Coperture	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00



COMBINAZIONI RARE - S.L.E.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Vento dir. 0	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	1,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.															
DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	0,70	0,70	0,70
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	0,50	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.															
DESCRIZIONI															46
Peso Strutturale															1,00
Perm.Non Strutturale															1,00
Var.Amb.affol.															0,70
Var.Neve h<=1000															0,50
Var.Coperture															0,00
Vento dir. 0															0,00
Vento dir. 90															0,00
Vento dir. 180															0,00
Vento dir. 270															0,60
Corr. Tors. dir. 0															0,00
Corr. Tors. dir. 90															0,00
Carico termico															-1,00
Sisma direz. grd 0															0,00
Sisma direz. grd 90															0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.									
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Var.Amb.affol.	0,70	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Carico termico	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,50	-0,50	
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.															
DESCRIZIONI															1
Peso Strutturale															1,00
Perm.Non Strutturale															1,00
Var.Amb.affol.															0,60
Var.Neve h<=1000															0,00
Var.Coperture															0,00
Vento dir. 0															0,00
Vento dir. 90															0,00
Vento dir. 180															0,00
Vento dir. 270															0,00
Corr. Tors. dir. 0															0,00
Corr. Tors. dir. 90															0,00
Carico termico															0,00
Sisma direz. grd 0															0,00
Sisma direz. grd 90															0,00



## • SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

<b>Tratto</b>	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
<b>Filo in.</b>	: Filo iniziale
<b>Filo fin.</b>	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

<b>Alt.</b>	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione
<b>Tx</b>	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
<b>Ty</b>	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
<b>N</b>	: Sforzo assiale
<b>Mx</b>	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
<b>My</b>	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
<b>Mt</b>	: Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

## • SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

<b>Origine</b>	: I° punto di inserimento dello shell
<b>Asse 1</b>	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
<b>Piano12</b>	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
<b>Asse 2</b>	: Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
<b>Asse 3</b>	: Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

<b>Shell Nro</b>	: numero dell'elemento bidimensionale
<b>nodo N.ro</b>	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra
<b>S11</b>	: tensione normale di lastra
<b>S22</b>	: tensione normale di lastra
<b>S12</b>	: tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)
<b>M11</b>	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
<b>M22</b>	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
<b>M12</b>	: tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

<b>Shell Nro</b>	: numero dell'elemento bidimensionale
<b>nodo N.ro</b>	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell
<b>Tx</b>	: Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale
<b>Ty</b>	: Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale
<b>Tz</b>	: Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale
<b>Mx</b>	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento



<b>My</b>	: <i>locale</i> : <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale</i>
<b>Mz</b>	: <i>locale</i> : <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

<b>Tratto</b>	: <i>Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale</i>
<b>Filo in.</b>	: <i>Filo iniziale</i>
<b>Filo fin.</b>	: <i>Filo finale</i>

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

<b>Alt.</b>	: <i>Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione</i>
<b>Tx</b>	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)</i>
<b>Ty</b>	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
<b>N</b>	: <i>Sforzo assiale</i>
<b>Mx</b>	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta</i>
<b>My</b>	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
<b>Mt</b>	: <i>Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): *Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:*

<b>Origine</b>	: <i>I° punto di inserimento dello shell</i>
<b>Asse 1</b>	: <i>Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo</i>
<b>Piano 12</b>	: <i>Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento</i>
<b>Asse 2</b>	: <i>Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo &lt; 180°</i>
<b>Asse 3</b>	: <i>Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2</i>

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

<b>Shell Nro</b>	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
<b>nodo N.ro</b>	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra</i>
<b>S11</b>	: <i>tensione normale di lastra</i>
<b>S22</b>	: <i>tensione normale di lastra</i>
<b>S12</b>	: <i>tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)</i>
<b>M11</b>	: <i>tensione normale di piastra sulla faccia positiva</i>
<b>M22</b>	: <i>tensione normale di piastra sulla faccia positiva</i>
<b>M12</b>	: <i>tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva</i>

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

<b>Shell Nro</b>	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
<b>nodo N.ro</b>	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell</i>



<b>T<sub>x</sub></b>	: Forza nodale in direzione <i>X</i> del sistema di riferimento locale
<b>T<sub>y</sub></b>	: Forza nodale in direzione <i>Y</i> del sistema di riferimento locale
<b>T<sub>z</sub></b>	: Forza nodale in direzione <i>Z</i> del sistema di riferimento locale
<b>M<sub>x</sub></b>	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse <i>X</i> del sistema di riferimento locale
<b>M<sub>y</sub></b>	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse <i>Y</i> del sistema di riferimento locale
<b>M<sub>z</sub></b>	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse <i>Z</i> del sistema di riferimento locale

## **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

<b>Filo N.ro</b>	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
<b>Quota inf/sup</b>	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
<b>Nodo inf/sup</b>	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
<b>Sisma N.ro</b>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<b>Combin N.ro</b>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<b>Spostam. Calcolo</b>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<b>Spostam. Limite</b>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
<b>Sisma N.ro</b>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<b>Combin N.ro</b>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<b>Spostam. Calcolo</b>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<b>Spostam. Limite</b>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

## **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

<b>Filo Iniz./Fin.</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Cotg <math>\Theta</math></b>	: Cotangente Angolo del puntone compresso
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>SgmT</b>	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm <sup>2</sup> calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
<b>AmpC</b>	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
<b>N/Nc</b>	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
<b>Tratto</b>	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
<b>Sez B/H</b>	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
<b>Concio</b>	: Numero del concio
<b>Co Nr</b>	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
<b>GamRd</b>	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
<b>M Exd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore <i>X</i> (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
<b>M Eyd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore <i>Y</i>
<b>N Ed</b>	: Sforzo normale ultimo di calcolo
<b>x / d</b>	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per



<b>e<sub>f</sub>% e<sub>c</sub>% (*100)</b>	100 : deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
<b>Area</b>	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
<b>Co Nr</b>	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
<b>V Exd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
<b>V Eyd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
<b>T sdu</b>	: Momento torcente ultimo di calcolo
<b>V Rxd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
<b>V Ryd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
<b>T Rd</b>	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
<b>T Rld</b>	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
<b>Coe Cls</b>	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
<b>Coe Staf</b>	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
<b>Alon</b>	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento My in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
<b>Staffe</b>	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
<b>Multipl Ultimo</b>	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

#### • VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

<b>Fili N.ro</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
<b>Tratto</b>	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
<b>Cmb N.r</b>	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti (1.3*G1 + 1.5*G2). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
<b>N Sd</b>	: Sforzo normale di calcolo
<b>MxSd</b>	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
<b>MySd</b>	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
<b>VxSd</b>	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
<b>VySd</b>	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
<b>T Sd</b>	: Torsione di calcolo
<b>N Rd</b>	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
<b>MxV.Rd</b>	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
<b>MyV.Rd</b>	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
<b>VxplRd</b>	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
<b>VyplRd</b>	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
<b>T Rd</b>	: Torsione resistente



<b>fy rid</b>	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
<b>Rap %</b>	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.
<b>Sez.N</b>	: Numero di archivio della sezione
<b>Ac</b>	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
<b>Qn</b>	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
<b>Asta</b>	: Numerazione dell'asta

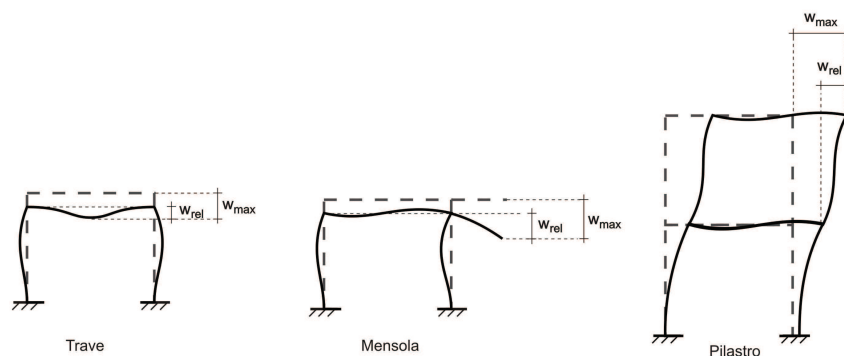
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

<b>l</b>	: Lunghezza della trave
<b><math>\beta \cdot l</math></b>	: Lunghezza libera di inflessione
<b>clas.</b>	: Classe di verifica della trave
<b><math>\epsilon</math></b>	: $(235/f_y)^{(1/2)}$ . Se il valore e' maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
<b>Lmd</b>	: Snellezza lambda
<b>R%pf</b>	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
<b>R%ft</b>	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
<b>Wmax</b>	: Spostamento massimo
<b>Wrel</b>	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
<b>Wlim</b>	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti  $W_{rel} \leq W_{lim}$ , essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con  $W_{max} > W_{lim}$ .

Se:

<b>Rap %</b>	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
<b>Rap %</b>	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4



Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

<b>N Rd</b> → $\sigma_n$	: Tensione normale dovuta a sforzo normale
<b>MxV.Rd</b> → $\sigma M_x$	: Tensione normale dovuta a momento $M_x$
<b>MyV.Rd</b> → $\sigma M_y$	: Tensione normale dovuta a momento $M_y$
<b>VxplRd</b> → $\tau_x$	: Tensione tangenziale dovuta a taglio $T_x$
<b>VyplRd</b> → $\tau_y$	: Tensione tangenziale dovuta a taglio $T_y$
<b>T Rd</b> → $\tau M_t$	: Tensione tangenziale da momento torcente
<b>fy rid</b> → <b>Rapp. Fless</b>	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
<b>Rap %</b> → <b>Rapp.Taglio</b>	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
<b>clas.</b> → <b>KcC</b>	: Coefficiente di instabilità di colonna ( $K_{crit,c}$ ) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
<b>lmd</b> → <b>KcM</b>	: Coefficiente di instabilità di trave ( $K_{crit,m}$ ) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
<b>R%pf</b> → <b>Rx</b>	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente $K_m$ è applicato al termine del momento $Y$
<b>R%ft</b> → <b>Ry</b>	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente $K_m$ è applicato al termine del momento $X$

Gli spostamenti  $W_{max}$  e  $W_{rel}$  sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con  $U^P$  gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con  $U^Q$  quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

#### • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

<b>Filo</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>Tratto</b>	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
<b>Com Cari</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
<b>Fessu</b>	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente asse vettore $X$
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente asse vettore $Y$
<b>N</b>	: Sforzo normale
<b>Frecce</b>	: Freccia limite e freccia massima di calcolo



<b>Combin</b>	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
<b>Com Cari</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
$\sigma_{lim}$	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
$\sigma_{cal}$	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente asse vettore X
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente asse vettore Y
<b>N</b>	: Sforzo normale

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

<b>Quota N.ro:</b>	: Quota a cui si trova l'elemento
<b>Perim. N.ro</b>	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
<b>Nodo 3d N.ro</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
<b>Nx</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>Ny</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
<b>Txy</b>	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
<b>Mx</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>My</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>Mxy</b>	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
<b><math>\epsilon_{cx} * 10000</math></b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{cy} * 10000</math></b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{fx} * 10000</math></b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
<b><math>\epsilon_{fy} * 10000</math></b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
<b>Ax superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
<b>Ay superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
<b>Ax inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
<b>Ay inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
<b>Atag</b>	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
<b><math>\sigma_t</math></b>	: Tensione massima di contatto con il terreno
<b>Eta</b>	: Abbassamento verticale del nodo in esame
<b>Fpunz</b>	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
<b>FpunzLi</b>	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
<b>Apunz</b>	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.52) dell'eurocodice 2



<b>VE<sub>d</sub></b>	: Azione di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2
<b>VR<sub>d,max</sub></b>	: Resistenza di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle  $\epsilon$  vengono sostituite con:

<b>Molt.</b>	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni $X$ e $Y$
<b>x/d</b>	: Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni $X$ e $Y$

## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

<b>Quota</b>	: Quota a cui si trova l'elemento
<b>Perim.</b>	: Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
<b>Nodo</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
<b>Comb Cari</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
<b>Fes lim</b>	: Fessura limite espressa in mm
<b>Fess.</b>	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $x$ del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $x$ del sistema locale
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $y$ del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $y$ del sistema locale
<b>Cos teta</b>	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione $X$ e la direzione della tensione principale di trazione
<b>Sin teta</b>	: Seno dell'angolo teta
<b>Combina Carico</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
<b>s lim</b>	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale $x$
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $x$ del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $x$ del sistema locale
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale $y$
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $y$ del sistema locale
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $y$ del sistema locale



## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

<b>Gruppo Quote</b>	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
<b>Generatrice</b>	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
<b>Nodo 3d N.ro</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
<b>Nx</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
<b>Ny</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
<b>Txy</b>	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
<b>Mx</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>My</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>Mxy</b>	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
<b><math>\epsilon_{cx} \cdot 10000</math></b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{cy} \cdot 10000</math></b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{fx} \cdot 10000</math></b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
<b><math>\epsilon_{fy} \cdot 10000</math></b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
<b>Ax superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
<b>Ay superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
<b>Ax inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
<b>Ay inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
<b>Atag</b>	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
<b><math>\sigma_t</math></b>	: Tensione massima di contatto con il terreno
<b>Eta</b>	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle e vengono sostituite con:

<b>Molt.</b>	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
--------------	---



## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

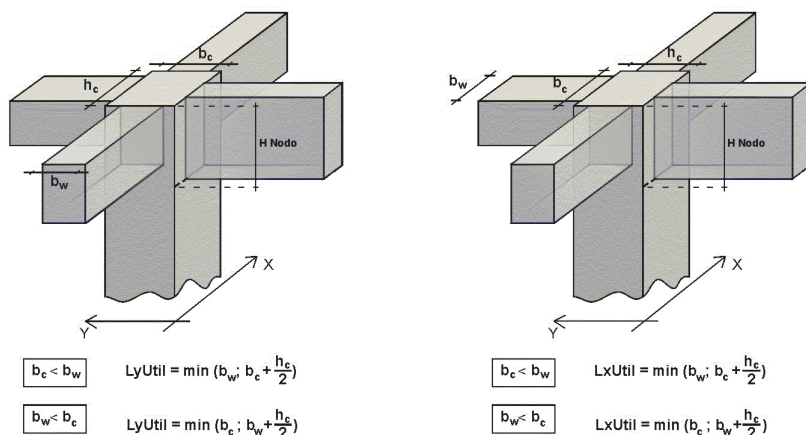
Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

<b>Gr.Q</b>	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
<b>Gen</b>	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
<b>Nodo</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
<b>Comb. Cari</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
<b>Fes lim</b>	: Fessura limite espressa in mm
<b>Fess.</b>	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
<b>Cos teta</b>	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
<b>Sin teta</b>	: Seno dell'angolo teta
<b>Combina Carico</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
<b>s lim</b>	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale x
<b>Conbin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale y
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale



## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche dei nodi trave-pilastro in calcestruzzo armato.



<b>Filo N.ro</b>	: Numero del filo fisso del pilastro a cui appartiene il nodo
<b>Quota (m)</b>	: Quota in metri del nodo verificato
<b>Nodo3d N.ro</b>	: Numerazione spaziale del nodo verificato
<b>Posiz. Pilastro</b>	: Posizione del pilastro rispetto al nodo; <b>SUP</b> indica che il nodo verificato e' l'estremo inferiore di un pilastro; <b>INF</b> indica che il nodo verificato e' l'estremo superiore del pilastro
<b>Int.</b>	: Flag di nodo interno (SI=Interno X ed Y; X=Solo Dir.X; Y=Solo Dir.Y; SP=Spigolo; NO=Esterno X o Y)
<b>Sez.</b>	: Numero di archivio della sezione del pilastro a cui appartiene il nodo
<b>Rotaz</b>	: Rotazione di input del pilastro a cui appartiene il nodo
<b>HNodo</b>	: Altezza del nodo in calcestruzzo su cui sono state effettuate le verifiche calcolata in funzione dell'intersezione tra il pilastro e le travi convergenti
<b>fck</b>	: Resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo
<b>fy</b>	: Resistenza caratteristica allo snervamento dell'acciaio delle armature
<b>LyUtil</b>	: Larghezza utile del nodo lungo la direzione Y locale del pilastro
<b>AfX</b>	: Area complessiva dei bracci in direzione X locale del pilastro
<b>LxUtil</b>	: Larghezza utile del nodo lungo la direzione X locale del pilastro
<b>AfY</b>	: Area complessiva dei bracci in direzione Y locale del pilastro
<b>Njbd (X/Y)</b>	: Sforzo Normale associato al Taglio sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
<b>Vjbd (X/Y)</b>	: Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
<b>Vjbr (X/Y)</b>	: Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
<b>STATUS</b>	: Esito della verifica del nodo. <ul style="list-style-type: none"> <li>- NON VER: si supera la resistenza della biella compressa; non è verificata la formula [7.4.8]</li> <li>- ELASTICO: il nodo verifica e rimane in campo non fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.10]</li> <li>- FESSURATO: il nodo verifica e risulta fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.11] per i nodi interni e con la formula [7.4.12] per i nodi esterni</li> </ul>



FREQUENZE E MASSE ECCITATE																
										Eccitat Totale	SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3	
											Massa	Perc.	Massa	Perc.	Massa	Perc.
											432.57	99.06	434.11	99.42		
										436.64		436.64				
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLV Z	Sd/g SLC	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	
1	28,028	0,22418	5,0	0,108	0,144	0,452	0,452		0,687	154,51	35	96,46	22			
2	30,474	0,20618	5,0	0,108	0,144	0,452	0,452		0,660	252,15	58	67,08	15			
3	35,967	0,17469	5,0	0,108	0,144	0,415	0,415		0,602	0,20	0	250,98	57			
4	89,721	0,07003	5,0	0,083	0,104	0,287	0,287		0,410	0,82	0	0,36	0			
5	98,695	0,06366	5,0	0,079	0,100	0,280	0,280		0,399	0,85	0	15,65	4			
6	175,343	0,03583	5,0	0,064	0,081	0,245	0,245		0,348	23,23	5	0,75	0			
7	340,779	0,01844	5,0	0,054	0,069	0,224	0,224		0,316	0,02	0	0,08	0			
8	366,342	0,01715	5,0	0,053	0,068	0,223	0,223		0,314	0,25	0	0,22	0			
9	369,868	0,01699	5,0	0,053	0,068	0,222	0,222		0,313	0,50	0	0,14	0			
10	454,724	0,01382	5,0	0,051	0,066	0,219	0,219		0,308	0,00	0	1,06	0			
11	517,435	0,01214	5,0	0,050	0,064	0,216	0,216		0,304	0,02	0	1,22	0			
12	570,428	0,01101	5,0	0,049	0,064	0,215	0,215		0,302	0,03	0	0,12	0			

RISULTANTI FORZE MODALI									
Risultante sisma dir. X				Risultante sisma dir. Y			Risultante sisma dir. Z		
Modo	FX (t)	FY (t)	FZ (t)	FX (t)	FY (t)	FZ (t)	FX (t)	FY (t)	FZ (t)
1	69,785	-55,140	0,000	0,007	0,025	1,151			
2	0,162	-0,026	18,025	-0,028	0,086	0,100			
3	0,003	-0,001	0,229	-0,019	-0,257	-0,112			
4	0,117	-0,034	-167,293	-0,003	0,005	0,030			
5	0,000	0,000	-0,241	0,028	0,157	0,023			
6	0,000	0,000	2,746	0,004	0,024	0,006			
7	0,000	0,000	0,026	0,000	0,000	0,000			
8	0,002	0,016	-0,183	0,000	0,000	0,000			
9	-7,167	0,946	-46,185	0,000	0,000	0,000			
10	0,966	0,114	57,159	0,000	0,000	0,000			
11	-0,057	1,155	-1,203	0,000	0,000	0,000			
12	0,013	0,073	1,050	0,000	0,000	0,000			
Media	70,278	55,181	187,173	0,052	0,342	1,236			

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	0,00	-0,03	-0,53	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,00	2	0,00	0,03	-0,99	0,00	-0,67	-0,05	0,03
2	0,00	0,00	-0,96	0,00	0,65	0,00	0,00	0,03	3	0,00	0,00	-0,99	0,00	-0,69	0,00	0,02
3	0,00	0,00	-1,01	0,00	0,71	-0,01	0,02	0,02	4	0,00	0,00	-0,92	0,00	-0,58	-0,01	0,02
4	0,00	-0,01	-0,96	0,00	0,57	-0,02	0,02	5	0,00	0,01	-1,36	0,00	-1,13	-0,02	0,03	0,03
5	0,00	-0,01	-1,35	0,00	1,05	-0,02	0,03	6	0,00	0,01	-2,44	0,00	-1,92	-0,02	0,05	0,05
6	0,00	0,07	-2,50	0,00	1,89	0,10	0,05	7	0,00	-0,07	-1,38	0,00	-0,47	0,10	0,01	0,01
7	0,00	-0,02	-1,46	0,00	0,34	-0,03	0,02	8	0,00	0,02	-2,01	0,00	-1,01	-0,03	0,03	0,03
8	0,00	0,33	-1,48	0,00	0,36	0,36	0,06	9	0,00	-0,33	-1,76	0,00	-0,53	0,36	-0,04	-0,04
9	0,00	-0,25	-2,06	0,00	0,45	-0,27	-0,03	10	0,00	0,25	-2,26	0,00	-0,37	-0,27	0,04	0,04
44	0,00	0,00	-1,10	0,00	-0,11	0,01	0,00	45	0,00	0,00	-1,74	0,00	-1,43	0,01	-0,01	-0,01
45	0,00	0,00	-1,68	0,00	1,35	-0,01	-0,01	46	0,00	0,00	-1,44	0,00	-1,04	-0,01	0,00	0,00
46	0,00	0,00	-1,42	0,00	1,07	-0,01	-0,01	47	0,00	0,00	-1,41	0,00	-1,13	-0,01	0,00	0,00
47	0,00	-0,01	-1,57	0,00	1,12	-0,03	0,00	48	0,00	0,01	-2,71	0,00	-1,04	-0,03	0,02	0,02
57	0,00	0,00	-0,95	0,00	-0,01	0,00	0,00	58	0,00	0,00	-1,29	0,00	-1,02	0,00	0,00	0,00
58	0,00	0,00	-1,27	0,00	1,02	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-1,19	0,00	-0,90	0,00	0,00	0,00
59	0,00	0,00	-1,18	0,00	0,92	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-1,13	0,00	-0,86	0,00	0,00	0,00
60	0,00	-0,01	-1,30	0,00	0,86	-0,02	0,00	61	0,00	0,01	-2,45	0,00	-1,60	-0,02	0,01	0,01
33	0,00	0,07	-3,85	0,00	2,27	0,10	0,01	34	0,00	-0,07	-2,41	0,00	-0,52	0,10	-0,03	-0,03
34	0,00	-0,27	-2,43	0,00	0,80	-0,19	-0,02	82	0,00	0,27	-0,61	0,00	0,46	-0,19	0,01	0,01
82	0,00	0,55	1,53	0,00	-0,34	0,27	0,01	35	0,00	-0,55	-3,85	0,00	-2,34	0,27	-0,02	-0,02
35	0,00	-0,06	-3,95	0,00	2,45	-0,11	-0,04	36	0,00	0,06	-2,51	0,00	-0,33	-0,11	0,02	0,02
62	0,00	-0,12	-0,26	0,00	-0,17	-0,08	-0,01	54	0,00	0,12	-1,75	0,00	-0,79	-0,08	0,00	0,00
54	0,00	-0,69	-2,98	0,00	0,79	-0,26	-0,01	85	0,00	0,69	1,12	0,00	0,75	-0,26	0,01	0,01
27	0,00	-0,04	-0,38	0,00	-0,03	-0,06	-0,02	28	0,00	0,04	-1,20	0,00	-1,12	-0,06	0,00	0,00
28	0,00	-0,01	-1,62	0,00	0,93	-0,02	-0,01	29	0,00	0,01	-2,02	0,00	-1,57	-0,02	0,01	0,01
29	0,00	0,01	-2,08	0,00	1,61	0,01	0,01	30	0,00	-0,01	-1,69	0,00	-1,13	0,01	0,00	0,00
30	0,00	0,00	-1,65	0,00	1,12	0,01	0,00	31	0,00	0,00	-1,89	0,00	-1,53	0,01	-0,01	-0,01
31	0,00	0,01	-1,94	0,00	1,51	0,03	0,00	32	0,00	-0,01	-3,14	0,00	-1,82	0,03	-0,03	-0,03
49	0,00	0,07	-1,53	0,00	1,40	0,04	0,00	34	0,00	-0,07	-1,37	0,00	-1,34	0,04	0,00	0,00
83	0,00	-0,03	-1,45	0,00	0,30	-0,02	0,00	55	0,00	0,03	-2,49	0,00	-1,09	-0,02	0,00	0,00
55	0,00	-0,36	-3,36	0,00	1,07	-0,13	-0,01	87	0,00	0,36	1,57	0,00	0,65	-0,13	0,01	0,01
61	0,00	0,05	-2,02	0,00	0,70	0,07	0,02	62	0,00	-0,05	-3,54	0,00	-2,21	0,07	-0,01	-0,01
62	0,00	-0,19	-3,88	0,00	1,93	-0,13	-0,01	83	0,00	0,19	0,51	0,00	1,03	-0,13	0,01	0,01
83	0,00	-0,15	0,95	0,00	-0,79	-0,09	-0,01	63	0,00	0,15	-4,12	0,00	-2,38	-0,09	0,01	0,01
63	0,00	0,03	-4,27	0,00	2,85	0,04	0,01	64	0,00	-0,03	-1,90	0,00	0,09	0,04	-0,01	-0,01
70	0,00	0,04	-1,96	0,00	1,70	0,06	0,02	71	0,00	-0,04	-0,04	0,00	0,36	0,06	0,00	0,00
71	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,36	0,00	0,01	72	0,00	0,00	-1,50	0,00	-0,22	0,00	0,01	0,01
74	0,00	0,03	-0,65	0,00	-0,12	0,05	0,01	75	0,00	-0,03	-2,26	0,00	-1,93	0,05	-0,01	-0,01
75	0,00	0,00	-2,11	0,00	1,80	-0,01	-0,01	76	0,00	0,00	-1,46	0,00	-0,09	-0,01	0,01	0,01
78	0,00	-0,01	-0,32	0,00	-0,03	-0,01	0,00	79	0,00	0,01	-1,00	0,00	-0,87	-0,01	0,00	0,00
79	0,00	0,00	-0,95	0,00	0,81	0,00	0,00	80	0,00	0,00	-0,87	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	-0,63	0,00	0,04	-0,01	-0,01	27	0,00	0,00	-0,63	0,00	-0,07	-0,01	0,00	0,00
2	0,00	0,01	-1,10	0,00	-0,06	0,02	0,00	28	0,00	-0,01	-1,83	0,00	-1,34	0,02	-0,01	-0,01
3	0,00	0,00	-1,12	0,00	-0,10	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-2,28	0,00	-1,99	0,00	0,00	0,00



## C.D.S.

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
4	0,00	0,01	-1,07	0,00	-0,08	0,01	0,01	0,01	30	0,00	-0,01	-1,82	0,00	-1,48	0,01	0,00	
5	0,00	0,01	-1,17	0,00	-0,14	0,02	0,01	0,01	31	0,00	-0,01	-1,81	0,00	-1,34	0,02	-0,01	
6	0,00	-0,01	-2,39	0,00	0,32	-0,03	0,01	0,01	32	0,00	0,01	-3,40	0,00	-1,84	-0,03	0,03	
32	0,00	6,76	-1,38	0,00	1,93	2,47	0,11	0,11	33	0,00	-6,76	-0,33	0,00	-1,54	2,47	-0,11	
7	0,00	0,00	-2,42	0,00	0,91	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-3,33	0,00	-2,01	0,00	0,00	
8	0,00	0,02	-2,61	0,00	0,71	0,04	0,02	0,02	35	0,00	-0,02	-3,60	0,00	-2,08	0,04	-0,01	
10	0,00	0,10	-2,49	0,00	0,59	0,12	0,03	0,03	25	0,00	-0,10	-2,30	0,00	-0,64	0,12	-0,01	
25	0,00	-0,25	-1,94	0,00	0,76	-0,18	-0,01	0,36	0,00	0,25	-0,49	0,00	0,00	0,24	-0,18	0,02	
36	0,00	0,52	0,08	0,00	-0,68	0,40	0,04	0,04	52	0,00	-0,52	-2,45	0,00	-1,27	0,40	-0,03	
52	0,00	-0,01	-2,31	0,00	1,26	-0,02	0,00	0,64	0,00	0,01	-1,74	0,00	0,00	-0,65	-0,02	0,01	
64	0,00	-0,47	-1,42	0,00	0,78	-0,45	-0,04	0,72	0,00	0,47	-0,79	0,00	0,00	-0,21	-0,45	0,07	
72	0,00	0,01	-1,00	0,00	0,30	0,01	0,02	0,76	0,00	-0,01	-0,77	0,00	0,00	-0,12	0,01	0,02	
76	0,00	0,25	-0,83	0,00	0,13	0,21	0,04	0,80	0,00	-0,25	-0,74	0,00	0,00	-0,06	0,21	-0,01	
78	0,00	0,01	-0,37	0,00	0,10	0,02	0,00	0,74	0,00	-0,01	-0,17	0,00	0,00	0,10	0,02	0,00	
74	0,00	-0,02	-0,45	0,00	-0,11	-0,03	-0,01	0,70	0,00	0,02	-0,49	0,00	0,00	0,32	-0,03	0,00	
70	0,00	1,49	1,80	0,00	-0,65	0,80	0,05	0,61	0,00	-1,49	-3,26	0,00	0,00	-2,01	0,80	-0,05	
61	0,00	0,16	-2,15	0,00	0,72	0,21	0,02	0,48	0,00	-0,16	-2,85	0,00	0,00	-1,22	0,21	-0,06	
48	0,00	-3,34	-1,90	0,00	1,64	-1,82	-0,13	0,33	0,00	3,34	-0,88	0,00	0,00	-1,07	-1,82	0,12	
66	0,00	0,00	-0,33	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,67	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,32	0,00	0,00	0,68	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	-0,30	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,31	0,00	0,00	0,69	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	
69	0,00	-0,02	-0,47	0,00	0,26	-0,04	-0,01	0,70	0,00	0,02	-1,38	0,00	0,00	-1,28	-0,04	0,03	
69	0,00	-0,01	-0,47	0,00	0,04	-0,01	0,00	0,60	0,00	0,01	-0,43	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00	
60	0,00	-0,01	-0,60	0,00	0,07	-0,02	0,00	0,47	0,00	0,01	-1,07	0,00	0,00	-0,63	-0,02	0,00	
47	0,00	0,00	-1,05	0,00	0,43	-0,01	0,00	0,31	0,00	0,00	-1,80	0,00	0,00	-1,46	-0,01	0,00	
68	0,00	0,00	-0,50	0,00	0,02	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	
59	0,00	0,00	-0,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,46	0,00	0,00	-1,34	0,00	0,00	-1,02	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	-1,28	0,00	0,71	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	-1,72	0,00	0,00	-1,34	0,00	0,00	
67	0,00	0,02	-0,55	0,00	0,02	0,01	0,00	0,58	0,00	-0,02	-0,37	0,00	0,00	0,11	0,01	0,00	
58	0,00	0,00	-0,38	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,45	0,00	0,00	-1,72	0,00	0,00	-1,51	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	-1,47	0,00	0,90	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	-1,99	0,00	0,00	-1,59	0,00	0,00	
66	0,00	-0,29	-0,34	0,00	-0,01	-0,22	-0,01	0,57	0,00	0,29	-0,27	0,00	0,00	0,07	-0,22	0,03	
57	0,00	-0,03	-0,28	0,00	-0,10	-0,04	0,01	0,44	0,00	0,03	-1,18	0,00	0,00	-1,00	-0,04	0,03	
44	0,00	0,12	-0,98	0,00	0,65	0,13	0,03	0,40	0,00	-0,12	0,12	0,00	0,00	0,37	0,13	0,00	
40	0,00	0,06	-0,12	0,00	-0,37	0,06	0,02	0,37	0,00	-0,06	-0,29	0,00	0,00	0,22	0,06	0,00	
37	0,00	0,02	0,29	0,00	-0,22	0,03	0,01	0,28	0,00	-0,02	-1,17	0,00	0,00	-1,17	0,03	0,00	
50	0,00	0,13	-2,63	0,00	1,60	0,09	0,01	0,82	0,00	-0,13	-0,92	0,00	0,00	-0,40	0,09	-0,01	
63	0,00	0,87	-0,54	0,00	0,02	0,43	0,03	0,56	0,00	-0,87	-2,10	0,00	0,00	-0,78	0,43	-0,03	
56	0,00	0,05	-1,79	0,00	0,96	0,02	0,00	0,51	0,00	-0,05	-0,97	0,00	0,00	-0,55	0,02	0,00	
51	0,00	-0,51	-1,66	0,00	1,10	-0,31	-0,02	0,35	0,00	0,51	-1,36	0,00	0,00	-0,96	-0,31	0,02	
54	0,00	-0,13	-1,51	0,00	0,36	-0,06	0,00	0,88	0,00	0,13	-1,01	0,00	0,00	-0,11	-0,06	0,00	
49	0,00	-0,03	-1,47	0,00	0,35	-0,02	0,00	0,84	0,00	0,03	-1,01	0,00	0,00	-0,12	-0,02	0,00	
1	3,40	0,02	-0,08	0,86	0,32	0,07	0,00	1	0,00	-0,02	0,08	-1,16	-0,04	0,01	0,00	0,00	
2	3,40	0,03	-0,30	2,76	0,89	0,09	0,00	2	0,00	-0,03	0,30	-3,06	0,12	0,03	0,00	0,00	
3	3,40	-0,04	-0,30	2,82	0,89	-0,09	0,00	3	0,00	0,04	0,30	-3,12	0,15	-0,03	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	-0,30	2,65	0,88	-0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,30	-2,96	0,13	0,00	0,00	0,00	
5	3,40	0,04	-0,43	3,58	1,24	0,09	0,00	5	0,00	-0,04	0,43	-3,88	0,22	0,06	0,00	0,00	
6	3,40	-0,03	-0,16	7,02	0,73	-0,11	0,00	6	0,00	0,03	0,16	-7,33	-0,19	0,01	0,00	0,00	
7	3,40	-0,02	0,60	4,95	-1,13	-0,02	0,00	7	0,00	0,02	-0,60	-5,25	-0,90	-0,04	0,00	0,00	
8	3,40	0,01	0,17	5,80	-0,12	0,02	0,00	8	0,00	-0,01	-0,17	-6,10	-0,45	0,03	0,00	0,00	
9	3,40	0,05	0,24	3,52	-0,61	0,09	0,00	9	0,00	-0,05	-0,24	-3,82	-0,22	0,08	0,00	0,00	
10	3,40	0,21	0,27	4,45	-0,45	0,39	0,00	10	0,00	-0,21	-0,27	-4,75	-0,46	0,31	0,00	0,00	
25	3,40	0,05	0,07	3,93	-0,13	0,08	0,00	25	0,00	-0,05	-0,07	-4,23	-0,12	0,10	0,00	0,00	
27	3,40	0,03	0,08	0,71	-0,32	0,07	0,00	27	0,00	-0,03	-0,08	-1,01	0,04	0,03	0,00	0,00	
28	3,40	0,10	-0,06	5,52	0,08	0,27	0,00	28	0,00	-0,10	0,06	-5,82	0,13	0,08	0,00	0,00	
29	3,40	-0,06	-0,38	8,07	0,87	-0,15	0,00	29	0,00	0,06	0,38	-8,37	0,41	-0,07	0,00	0,00	
30	3,40	0,02	-0,10	6,57	0,22	0,05	0,00	30	0,00	-0,02	0,10	-6,87	0,14	0,01	0,00	0,00	
31	3,40	0,04	0,15	7,13	-0,40	0,11	0,00	31	0,00	-0,04	-0,15	-7,43	-0,11	0,03	0,00	0,00	
32	3,40	-0,12	0,13	7,62	-0,58	-0,36	0,00	32	0,00	0,12	-0,13	-7,92	0,16	-0,06	0,00	0,00	
33	3,40	-0,16	-0,27	3,97	0,24	-0,28	0,00	33	0,00	0,16	0,27	-5,06	0,53	-0,18	0,00	0,00	
34	3,40	0,35	-0,05	8,45	0,12	0,41	0,00	34	0,00	-0,35	0,05	-9,54	0,03	0,61	0,00	0,00	
35	2,66	0,60	-0,02	11,94	-0,23	0,53	0,01	35	0,00	-0,60	0,02	-12,75	0,28	0,77	-0,01	0,00	
36	3,40	-0,02	0,02	2,62	-0,02	-0,12	0,00	36	0,00	0,02	-0,02	-2,92	-0,05	0,03	0,00	0,00	
44	3,40	0,22	0,35	2,96	-0,84	0,60	0,00	44	0,00	-0,22	-0,35	-3,26	-0,35	0,15	0,00	0,00	
45	3,40	-0,03	0,62	6,31	-1,50	-0,07	0,00	45	0,00	0,03	-0,62	-6,61	-0,63	-0,03	0,00	0,00	
46	3,40	-0,02	0,33	5,17	-0,79	-0,03	0,00	46	0,00	0,02	-0,33	-5,47	-0,32	-0,03	0,00	0,00	
47	3,40	0,03	0,21	4,79	-0,47	0,08	0,00	47	0,00	-0,03	-0,21	-5,09	-0,22	0,02	0,00	0,00	
48	3,40	-0,13	0,14	6,37	0,06	-0,58	0,00	48	0,00	0,13	-0,14	-7,46	-0,47	0,21	0,00	0,00	
49	3,40	0,10	-0,05	3,33	0,08	0,16	0,00	49	0,00	-0,10	0,05	-4,86	0,07	0,13	0,00	0,00	
50	2,66	0,07	-0,07	3,15	0,03	0,08	0,00	50	0,00	-0,07	0,07	-3,80	0,13	0,06	0,00	0,00	
51	2,66	-0,01	-0,55	1,82	0,47	0,00	0,00	51	0,00	0,01	0,55	-2,63	0,72	-0,01	0,00	0,00	
52	3,40	0,06	-0,04	4,47	0,10	0,12	0,00	52	0,00	-0,06	0,04	-4,77	0,02	0,07	0,00	0,00	
54	3,40	0,06	-0,03	3,50	0,07	0,07	0,00	54	0,00	-0,06	0,03	-5,02	0,03	0,12	0,00	0,00	
55	1,33	0,04	0,43	4,37	-0,23	-0,03	0,02	55	0,00	-0,04	-0,43	-4,59	-0,09	0,06	-0,02	0,00	
56	1,33	0,11	-0,25	3,56	0,10	0,11	0,00	56	0,00	-0,11	0,25	-3,89	0,08	-0,03	0,00	0,00	
57	3,40	0,17	0														



## C.D.S.

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
78	3,40	0,04	-0,04	0,39	0,03	0,10	0,00	0,00	78	0,00	-0,04	0,04	-0,69	0,09	0,04	0,00	
79	3,40	0,06	0,01	1,65	-0,04	0,16	0,00	0,00	79	0,00	-0,06	-0,01	-1,95	0,01	0,05	0,00	
80	3,40	-0,10	-0,02	1,31	0,01	-0,30	0,00	0,00	80	0,00	0,10	0,02	-1,61	0,06	-0,03	0,00	
63	1,33	-0,13	0,93	0,50	-0,23	-0,02	0,00	0,00	56	1,33	0,13	0,25	-0,50	-0,10	-0,10	0,00	
55	1,33	0,13	1,11	0,12	-0,36	0,04	0,00	0,00	56	1,33	-0,13	0,01	-0,12	-0,25	0,10	0,00	
55	3,40	0,03	0,12	2,31	-0,07	0,03	-0,01	55	1,33	-0,03	-0,12	-2,78	-0,11	0,02	0,01	0,00	
56	3,40	0,09	0,12	2,32	0,00	0,07	0,00	56	1,33	-0,09	-0,12	-3,03	-0,19	0,07	0,00	0,00	
63	3,40	-0,02	0,06	6,71	0,05	0,01	0,02	63	1,33	0,02	-0,06	-7,30	-0,15	-0,04	-0,02	0,00	
50	2,66	0,04	0,75	0,56	-0,11	0,02	0,00	51	2,66	-0,04	0,27	-0,56	-0,16	0,02	0,00	0,00	
35	2,66	0,03	2,04	0,39	-0,78	0,00	0,01	51	2,66	-0,03	-0,69	-0,39	-0,85	0,04	-0,01	0,00	
35	3,40	0,21	0,00	9,32	0,01	-0,19	-0,03	35	2,66	-0,21	0,00	-9,60	-0,01	0,34	0,03	0,00	
50	3,40	0,23	-0,09	2,22	0,14	0,05	-0,01	50	2,66	-0,23	0,09	-2,44	-0,07	0,12	0,01	0,00	
51	3,40	0,53	-0,96	1,78	0,57	0,38	-0,01	51	2,66	-0,53	0,96	-2,06	0,14	0,01	0,01	0,00	
1	3,40	0,00	0,40	0,02	-0,06	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,68	-0,02	0,48	0,00	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	0,86	-0,39	-0,63	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,89	0,39	0,69	0,00	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	0,72	0,33	-0,50	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,72	-0,33	0,50	0,00	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	0,75	0,36	-0,48	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,90	-0,36	0,83	0,00	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	1,08	-0,50	-1,05	0,00	0,00	6	3,40	0,00	1,09	0,50	1,07	0,00	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	1,16	0,32	-0,59	-0,01	0,00	7	3,40	0,00	1,18	-0,32	0,63	-0,01	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	1,25	0,02	-0,64	0,00	0,00	8	3,40	0,00	1,20	-0,02	0,57	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,83	0,20	-0,31	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,86	-0,20	0,35	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,73	1,27	-0,28	0,00	0,00	10	3,40	0,00	1,07	-1,27	0,64	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	-0,01	1,17	2,84	-1,09	-0,01	0,00	11	3,40	0,01	-0,56	-2,84	-0,39	-0,01	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	0,25	0,83	0,05	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,78	-0,83	0,72	0,00	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	1,44	-0,94	-1,05	0,00	0,00	29	3,40	0,00	1,53	0,94	1,26	0,00	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	1,18	0,51	-0,91	0,00	0,00	30	3,40	0,00	1,18	-0,51	0,93	0,00	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	1,44	0,04	-1,05	0,00	0,00	31	3,40	0,00	1,55	-0,04	1,31	0,00	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	1,57	-1,08	-1,59	0,00	0,00	32	3,40	0,00	1,36	1,08	0,99	0,00	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	1,52	-1,58	-0,75	0,00	0,00	45	3,40	0,00	1,92	1,58	1,73	0,00	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	1,70	-0,04	-1,38	0,00	0,00	46	3,40	0,00	1,71	0,04	1,40	0,00	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	1,66	0,26	-1,32	0,00	0,00	47	3,40	0,00	1,71	-0,26	1,46	0,00	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	1,86	-0,70	-1,70	0,00	0,00	48	3,40	0,00	1,69	0,70	1,25	0,00	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	1,33	-1,26	-0,66	0,00	0,00	58	3,40	0,00	1,67	1,26	1,48	0,00	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	1,54	0,00	-1,28	0,00	0,00	59	3,40	0,00	1,55	0,00	1,30	0,00	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	1,53	0,08	-1,27	0,00	0,00	60	3,40	0,00	1,56	-0,08	1,33	0,00	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	1,59	-0,04	-1,36	0,00	0,00	61	3,40	0,00	1,54	0,04	1,25	0,00	0,00	0,00	
66	3,40	0,00	0,48	-0,69	-0,21	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,62	0,69	0,55	0,00	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	0,57	-0,02	-0,47	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,58	0,02	0,48	0,00	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,57	0,06	-0,47	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,58	-0,06	0,50	0,00	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,60	0,09	-0,51	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,62	-0,09	0,58	0,00	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,04	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,09	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,10	0,02	-0,10	0,00	0,00	70	3,40	0,00	-0,01	-0,02	-0,05	0,00	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	0,33	0,27	-0,19	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,30	-0,27	-0,14	0,00	0,00	0,00	
61	3,40	-0,09	2,30	0,00	-1,08	-0,12	-0,02	48	3,40	0,09	1,43	0,00	-0,05	-0,12	0,02	0,00	
48	3,40	0,78	1,21	0,00	-0,55	0,43	0,04	33	3,40	-0,78	0,47	0,00	0,15	0,43	-0,04	0,00	
33	3,40	-0,09	-2,39	3,83	0,54	-0,03	0,00	32	3,40	0,09	2,75	-3,83	1,30	-0,03	0,00	0,00	
32	3,40	0,01	3,36	-1,27	-3,20	0,01	0,00	23	3,40	-0,01	-2,22	1,27	-3,04	0,01	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-1,90	-1,94	2,93	0,00	0,00	6	3,40	0,00	3,10	1,94	3,00	0,00	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	-0,04	0,47	0,02	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,11	-0,47	0,13	0,00	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	0,71	-1,12	-0,69	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,63	1,12	-0,87	0,00	0,00	0,00	
71	3,40	-0,03	-1,95	0,59	1,09	-0,02	0,00	62	3,40	0,03	1,99	-0,59	1,21	-0,02	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	0,03	-0,02	-0,01	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	
76	3,40	0,00	0,00	0,11	0,01	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,07	-0,11	0,05	0,00	0,00	0,00	
72	3,40	0,01	0,00	0,12	0,01	0,00	0,00	64	3,40	-0,01	0,07	-0,12	0,06	0,00	0,00	0,00	
52	3,40	-0,01	0,30	0,19	-0,05	-0,01	0,00	36	3,40	0,01	0,46	-0,19	0,18	-0,01	0,00	0,00	
64	3,40	0,00	0,81	-0,24	-0,42	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,78	0,24	0,38	0,00	0,00	0,00	
36	3,40	0,01	0,54	0,21	-0,24	0,00	0,00	25	3,40	-0,01	0,18	-0,21	-0,02	0,00	0,00	0,00	
25	3,40	0,00	0,59	0,24	-0,26	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,59	-0,24	0,25	0,00	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	0,40	0,24	-0,06	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,72	-0,24	0,61	0,00	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,96	-1,00	-0,96	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,89	1,00	0,74	0,00	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	0,38	0,36	-0,24	0,00	0,00	81	3,40	0,00	0,05	-0,36	-0,05	0,00	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,78	0,46	-0,14	0,00	0,00	75	3,40	0,00	1,38	-0,46	1,11	0,00	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	1,87	-1,93	-1,83	0,00	0,00	76	3,40	0,00	1,80	1,93	1,60	0,00	0,00	0,00	
76	3,40	0,00	0,94	1,42	-0,68	0,00	0,00	77	3,40	0,00	-0,11	-1,42	-0,19	0,00	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	0,79	1,52	-0,47	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,96	-1,52	0,73	0,00	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	1,62	-2,19	-1,33	0,00	0,00	72	3,40	0,00	1,79	2,19	1,88	0,00	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	1,14	2,02	-0,90	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,24	-2,02	-0,27	0,00	0,00	0,00	
27	3,40	0,01	0,46	-0,73	-0,43	0,01	0,00	18	3,40	-0,01	-0,36	0,73	-0,54	0,01	0,00	0,00	
18	3,40	-0,01	-0,36	-0,73	0,54	-0,01	0,00	1	3,40	0,01	0,46	0,73	0,43	-0,01	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	-1,12	-1,96	1,55	0,00	0,00	2	3,40	0,00	1,21	1,96	1,19	0,00	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	1,79	0,26	-1,97	0,00	0,00	19	3,40	0,00	-1,70	-0,26	-1,89	0,00	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	-1,10	-1,89	1,53	0,00	0,00	3	3,40	0,00	1,20	1,89	1,18	0,00	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	2,09	1,68	-2,45	0,00	0,00	20	3,40	0,00	-1,99	-1,68	-2,07	0,00	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	1,81	0,54	-2,05	0,00	0,00	21	3,40	0,00	-1,71	-0,54	-1,90	0,00	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	-1,08	-1,92	1,53	0,00	0,00	4	3,40	0,00	1,18	1,92	1,17	0,00	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	-1,50	-2,63	2,12	0,00	0,00	5	3,40	0,00	1,60	2,63	1,61	0,00	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	2,18	-0,45	-2,39	0,00	0,00	22	3,40	0,00	-2,08	0,45	-2,44	0,00	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	0,73	-0,35	-0,06	0,00	0,00	19	3,40	0,00	1,26	0,35	0,85	0,00	0,00</		



CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
40	3,40	0,01	-1,15	0,01	1,25	0,01	0,00	0,00	44	3,40	-0,01	1,24	-0,01	1,29	0,01	0,00	
44	3,40	0,00	0,21	0,89	-0,32	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,11	-0,89	-0,11	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	-0,02	-0,07	0,03	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,06	0,07	0,03	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	3,27	3,60	-3,04	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-3,20	-3,60	-2,28	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,54	-8,51	0,46	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,47	8,51	-1,28	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	-2,27	-0,60	2,47	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	2,36	0,60	2,38	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	0,33	1,65	-0,56	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,23	-1,65	-0,21	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	0,03	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	0,05	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	-0,01	-0,04	-0,02	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,20	0,87	-0,31	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,10	-0,87	-0,10	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,14	0,48	-0,19	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,04	-0,48	-0,05	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	1,61	-1,49	-1,44	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	-1,52	1,49	-1,72	0,00	0,00	
39	3,40	0,07	-2,09	3,77	0,98	0,04	0,00	0,00	30	3,40	-0,07	2,14	-3,77	1,77	0,04	0,00	
42	3,40	-0,06	-1,21	-4,66	1,24	-0,04	0,00	0,00	39	3,40	0,06	1,26	4,66	0,29	-0,04	0,00	
47	3,40	0,00	1,08	-1,06	-0,92	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	-1,00	1,06	-1,12	0,00	0,00	
43	3,40	0,01	-1,76	1,13	1,47	0,01	0,00	0,00	31	3,40	-0,01	1,83	-1,13	1,72	0,01	0,00	
40	3,40	0,00	1,27	-3,05	-0,47	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	1,60	3,05	1,27	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	1,14	0,13	-0,79	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	1,30	-0,13	1,15	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	1,43	0,16	-1,14	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	1,45	-0,16	1,17	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	1,31	0,04	-1,19	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	1,29	-0,04	1,12	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	1,21	-2,96	-0,44	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	1,51	2,96	1,20	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	1,16	-1,40	-0,98	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,83	1,40	0,23	0,00	0,00	
33	3,40	0,01	1,72	0,00	-0,99	0,02	0,00	0,00	34	3,40	-0,01	1,57	0,00	0,79	0,02	0,00	
61	3,40	0,06	2,06	0,00	-1,63	0,08	0,02	0,00	62	3,40	-0,06	0,61	0,00	-0,33	0,08	-0,02	
62	3,40	-0,06	0,98	0,00	-0,21	-0,04	0,00	0,00	83	3,40	0,06	0,33	0,00	-0,24	-0,04	0,00	
83	3,40	-0,13	-0,33	0,00	0,24	-0,08	-0,01	0,00	63	3,40	0,13	1,58	0,00	0,96	-0,08	0,01	
34	3,40	-0,14	1,36	0,00	-0,67	-0,09	-0,01	0,00	82	3,40	0,14	0,19	0,00	-0,13	-0,09	0,01	
82	3,40	-0,15	-0,19	0,00	0,13	-0,08	-0,01	0,00	35	3,40	0,15	1,19	0,00	0,56	-0,08	0,01	
55	3,40	0,00	0,30	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,87	0,00	0,26	0,00	0,00	
63	3,40	-0,07	0,99	0,00	-0,39	-0,03	0,00	0,00	56	3,40	0,07	-0,16	0,00	-0,18	-0,03	0,00	
56	3,40	0,28	0,27	0,00	0,20	0,14	0,01	0,00	51	3,40	-0,28	0,57	0,00	-0,04	0,14	-0,01	
51	3,40	-0,11	-1,57	0,00	0,70	-0,07	-0,01	0,00	35	3,40	0,11	2,57	0,00	1,77	-0,07	0,01	
62	3,40	-0,03	1,07	0,00	-0,80	-0,02	0,00	0,00	54	3,40	0,03	0,31	0,00	0,31	-0,02	0,00	
49	3,40	-0,04	0,41	0,00	0,30	-0,02	0,00	0,00	34	3,40	0,04	1,86	0,00	0,57	-0,02	0,00	
54	3,40	0,00	0,78	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	49	3,40	0,00	1,09	0,00	0,25	0,00	0,00	
35	3,40	-0,02	1,95	0,44	-1,92	-0,02	0,00	0,00	24	3,40	0,02	-1,87	-0,44	-1,80	-0,02	0,00	
24	3,40	0,01	-1,33	-0,24	1,65	0,01	0,00	0,00	8	3,40	-0,01	1,43	0,24	1,64	0,01	0,00	
6	3,40	0,01	0,96	1,60	-0,86	0,01	0,00	0,00	12	3,40	-0,01	-0,02	-1,60	-0,21	0,01	0,00	
7	3,40	0,00	1,78	2,74	-1,50	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	-0,01	-2,74	-0,37	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	1,52	2,34	-1,25	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	-0,04	-2,34	-0,31	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	1,21	1,69	-0,94	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-1,69	-0,23	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	1,10	1,65	-0,85	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,06	-1,65	-0,22	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,02	-0,17	-0,01	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,01	0,17	-0,01	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	-0,07	0,01	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,02	0,07	0,02	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,02	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	-0,01	0,19	0,01	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,03	-0,19	0,03	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,03	0,22	-0,03	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	-0,02	-0,22	-0,01	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	-0,05	0,23	0,03	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,10	-0,23	0,09	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,19	0,09	-0,16	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	-0,12	-0,09	-0,12	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	0,00	0,59	-0,04	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,06	-0,59	0,09	0,00	0,00	
65	3,40	0,00	0,06	-0,61	0,03	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,06	0,61	-0,03	0,00	0,00	
53	3,40	0,00	-0,09	0,22	0,14	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,19	-0,22	0,23	0,00	0,00	
11	3,40	0,00	0,46	0,56	-0,33	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,02	-0,56	-0,08	0,00	0,00	
26	3,40	0,00	-0,02	1,37	-0,07	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,10	-1,37	0,22	0,00	0,00	
6	7,10	-0,05	-0,29	0,38	0,21	-0,05	0,00	0,00	6	3,40	0,05	0,29	-0,71	0,87	-0,13	0,00	
7	7,10	-0,01	0,26	0,42	-0,24	-0,02	0,00	0,00	7	3,40	0,01	-0,26	-0,75	-0,74	-0,01	0,00	
8	7,10	0,00	-0,06	0,49	0,09	0,01	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,06	-0,81	0,14	0,00	0,00	
9	7,10	0,04	0,19	0,39	-0,16	0,06	0,00	0,00	9	3,40	-0,04	-0,19	-0,72	-0,55	0,07	0,00	
10	7,10	0,14	0,14	0,20	-0,21	0,20	0,00	0,00	10	3,40	-0,14	-0,14	-0,53	-0,31	0,31	0,00	
25	7,10	0,01	0,08	0,26	-0,15	0,01	0,00	0,00	25	3,40	-0,01	-0,08	-0,59	-0,15	0,03	0,00	
32	7,10	-0,09	0,28	-0,18	-0,30	-0,01	0,00	0,00	32	3,40	0,09	-0,28	-0,15	-0,75	-0,31	0,00	
33	7,10	-0,07	-0,06	1,30	0,11	-0,05	0,00	0,00	33	3,40	0,07	0,06	-2,50	0,09	-0,17	0,00	
34	7,10	0,12	-0,12	2,27	0,20	0,19	0,00	0,00	34	3,40	-0,12	0,12	-3,47	0,20	0,20	0,00	
35	7,10	0,00	0,06	1,42	-0,04	0,05	0,00	0,00	35	3,40	0,00	-0,06	-2,62	-0,15	-0,05	0,00	
36	7,10	-0,08	0,01	0,47	-0,02	-0,10	0,00	0,00	36	3,40	0,08	-0,01	-0,79	-0,01	-0,18	0,00	
48	7,10	-0,13	-0,04	0,23	0,01	-0,02	0,00	0,00	48	3,40	0,13	0,04	-1,19	0,13	-0,41	0,00	
49	7,10	0,12	-0,06	0,55	0,09	0,19	0,00	0,00	49	3,40	-0,12	0,06	-2,23	0,09	0,19	0,00	
50	7,10	0,02	-0,10	0,60	0,16	0,03	0,00	0,00	50	3,40	-0,02	0,10	-1,56	0,15	0,03	0,00	
51	7,10	0,06	-0,14	0,48	0,22	0,07	0,00	0,00	51	3,40	-0,06	0,14	-1,44	0,24	0,13	0,00	
52	7,10	0,04	-0,05	0,26	0,07	0,04	0,00	0,00	52	3,40	-0,04	0,05	-0,58	0,12	0,10	0,00	
54	7,10	0,07	-0,01	0,99	0,02	0,12	0,00	0,00	54	3,40	-0,07	0,01	-2,67	0,03	0,09	0,00	
55	7,10	0,01	0,04	0,53	-0,08	0,01	0,00	0,00	55	3,40	-0,01	-0,04	-1,49	-0,05	0,01	0,00	
56	7,10	0,02	-0,08	0,51	0,13	0,03	0,00	0,00	56	3,40	-0,02	0,08	-1,71	0,12	0,03	0,00	
61	7,10	0,16	0,46	1,71	-0,64	0,32	0,00	0,00	61	3,40	-0,16	-0,46	-2,91	-0,82	0,19	0,00	
62	7,10	0,13	0,08	0,78	-0,15	0,18	0,00	0,00	62	3,40	-0,13	-0,08	-1,74	-0,12	0,24	0,00	
63	7,10	-0,04	-0,03	0,92	0,04	-0,10	0,00	0,00	63	3,40	0,04	0,03	-1,88	0,06	-0,03	0,00	
64	7,10	-0,03	0,05	0,34	-0,05	-0,05	0,00	0,00	64	3,40	0,03	-0,05	-0,67	-0,12			



CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	36	7,10	0,00	0,17	0,18	-0,13	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,12	-0,18	-0,08	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,11	-0,03	-0,09	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,03	0,03	-0,07	0,00	0,00
	12	7,10	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,02	0,02	0,01	0,00	0,00
	13	7,10	0,00	0,02	0,01	-0,01	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,18	-0,61	-0,08	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,23	0,61	0,21	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,14	0,25	-0,12	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,13	-0,25	0,10	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,15	0,24	-0,11	0,00	0,00	26	7,10	0,00	-0,02	-0,24	-0,03	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,07	-0,04	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,13	0,04	0,11	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	0,08	-0,05	0,01	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,16	0,05	0,13	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,16	0,28	-0,13	0,00	0,00	53	7,10	0,00	-0,03	-0,28	-0,04	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	0,04	0,08	0,03	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,15	-0,08	0,15	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,11	0,18	-0,09	0,00	0,00	65	7,10	0,00	-0,01	-0,18	-0,02	0,00	0,00
	33	7,10	0,01	0,24	0,00	0,24	0,01	0,00	34	7,10	-0,01	0,86	0,00	0,62	0,01	0,00
	61	7,10	0,02	0,67	0,00	-0,30	0,03	0,01	62	7,10	-0,02	0,35	0,00	-0,13	0,03	-0,01
	62	7,10	-0,01	0,49	0,00	-0,05	-0,01	0,00	83	7,10	0,01	0,06	0,00	-0,27	-0,01	0,00
	83	7,10	-0,07	-0,06	0,00	0,27	-0,04	0,00	63	7,10	0,07	0,53	0,00	0,10	-0,04	0,00
	34	7,10	-0,01	0,67	0,00	-0,45	0,00	0,00	82	7,10	0,01	-0,13	0,00	-0,09	0,00	0,00
	82	7,10	-0,01	0,13	0,00	0,09	0,00	0,00	35	7,10	0,01	0,25	0,00	-0,03	0,00	0,00
	55	7,10	-0,01	0,41	0,00	0,08	-0,01	0,00	50	7,10	0,01	0,73	0,00	0,14	-0,01	0,00
	63	7,10	0,22	0,20	0,00	0,02	0,12	0,01	56	7,10	-0,22	0,23	0,00	0,00	0,12	-0,01
	56	7,10	-0,02	0,09	0,00	0,15	-0,01	0,00	51	7,10	0,02	0,37	0,00	0,02	-0,01	0,00
	51	7,10	-0,02	-0,16	0,00	0,19	-0,01	0,00	35	7,10	0,02	0,63	0,00	0,28	-0,01	0,00
	62	7,10	-0,07	-0,21	0,00	0,22	-0,05	-0,01	54	7,10	0,07	0,74	0,00	0,39	-0,05	0,01
	49	7,10	-0,04	-0,06	0,00	0,19	-0,02	0,00	34	7,10	0,04	0,56	0,00	0,18	-0,02	0,00
	54	7,10	0,00	0,67	0,00	-0,18	0,00	0,00	49	7,10	0,00	0,54	0,00	0,08	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,27	0,06	-0,25	0,00	0,00	24	7,10	0,00	-0,20	-0,06	-0,22	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	-0,16	0,09	0,21	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,24	-0,09	0,26	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,13	0,24	-0,12	0,00	0,00	12	7,10	0,00	-0,01	-0,24	-0,03	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,19	0,40	-0,18	0,00	0,00	13	7,10	0,00	-0,03	-0,40	-0,05	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,16	0,29	-0,14	0,00	0,00	14	7,10	0,00	-0,02	-0,29	-0,04	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,15	0,27	-0,13	0,00	0,00	15	7,10	0,00	-0,02	-0,27	-0,04	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,13	0,26	-0,11	0,00	0,00	16	7,10	0,00	-0,03	-0,26	-0,03	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,01	0,09	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,01	-0,09	0,01	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,02	0,05	-0,01	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,02	0,05	0,01	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,01	0,03	-0,01	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,01	0,06	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,01	-0,06	0,01	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00
	85	0,00	0,59	1,34	0,00	-0,79	0,22	0,01	49	0,00	-0,59	-3,19	0,00	-0,91	0,22	-0,01
	87	0,00	0,57	1,71	0,00	-0,78	0,20	0,01	50	0,00	-0,57	-3,48	0,00	-1,03	0,20	-0,01
	88	0,00	-0,04	-1,30	0,00	0,24	-0,02	0,00	55	0,00	0,04	-1,25	0,00	-0,22	-0,02	0,00
	84	0,00	0,26	-1,62	0,00	0,34	0,13	0,01	50	0,00	-0,26	-0,88	0,00	0,03	0,13	-0,01

FORZE PESO PROPRIO: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
1	192	0,00	0,00	-0,15	-0,11	0,04	0,00	193	0,00	0,00	0,96	-0,30	0,33	0,00	
	28	0,00	0,00	-0,23	-0,15	0,15	0,00	191	0,00	0,00	-0,58	-0,23	-0,03	0,00	
	196	0,11	-2,47	0,03	0,03	0,00	-0,42	197	-0,23	-2,70	-0,02	0,03	0,00	0,41	
2	28	0,43	2,55	-0,03	-0,04	0,01	0,38	191	-0,32	2,62	0,02	-0,03	0,00	-0,38	
	200	0,18	-2,51	0,01	0,04	0,00	-0,42	201	-0,05	-2,62	0,06	0,04	-0,01	0,42	
3	27	0,28	2,43	0,00	-0,07	0,01	0,38	195	-0,40	2,71	-0,07	-0,06	-0,01	-0,38	
	204	0,17	-2,45	0,04	0,01	0,00	-0,39	205	0,12	-2,31	0,01	0,00	0,00	0,39	
4	89	-0,21	2,26	-0,03	-0,02	0,00	0,41	203	-0,08	2,51	-0,02	-0,02	-0,01	-0,41	
	208	0,19	-2,27	0,04	-0,01	0,00	-0,37	209	0,03	-2,39	0,02	-0,01	0,00	0,37	
	85	-0,15	2,12	-0,03	-0,01	0,00	0,40	199	-0,07	2,53	-0,02	-0,01	0,00	-0,40	
5	122	0,61	-2,45	0,05	-0,04	-0,01	-0,29	212	-0,15	-1,78	-0,01	-0,01	0,00	0,28	
	114	-0,16	2,11	-0,04	0,01	0,00	0,36	207	-0,30	2,12	0,00	0,00	0,00	-0,36	
6	119	0,83	-2,65	0,07	-0,10	-0,01	-0,29	213	0,01	-1,63	0,01	-0,01	0,00	0,29	
	112	-0,27	2,02	-0,04	0,03	0,00	0,35	211	-0,57	2,26	-0,04	0,02	-0,01	-0,35	
7	214	0,09	-1,35	0,03	0,00	0,00	-0,19	215	-0,06	-1,39	-0,01	0,00	0,00	0,17	
	122	0,03	1,32	-0,04	-0,03	0,01	0,26	212	-0,06	1,42	0,01	0,00	0,00	-0,24	
8	221	0,06	-1,27	0,06	0,02	0,00	-0,16	222	-0,05	-1,45	0,01	0,01	0,00	0,18	
	119	0,02	1,26	-0,09	-0,11	0,02	0,25	213	-0,03	1,46	0,02	0,00	0,00	-0,27	
9	193	0,00	0,00	1,17	-0,37	-0,22	0,00	194	0,00	0,00	-0,53	-0,05	-0,20	0,00	
	191	0,00	0,00	-0,73	-0,18	0,10	0,00	37	0,00	0,00	0,10	-0,12	-0,01	0,00	
10	27	0,00	0,00	-0,22	0,17	0,10	0,00	195	0,00	0,00	-0,64	0,26	-0,10	0,00	
	192	0,00	0,00	-0,13	0,13	-0,01	0,00	193	0,00	0,00	0,99	0,38	0,23	0,00	
11	195	0,00	0,00	-0,66	0,24	0,03	0,00	36	0,00	0,00	-0,03	0,14	-0,12	0,00	
	193	0,00	0,00	1,20	0,29	-0,33	0,00	194	0,00	0,00	-0,51	-0,04	-0,21	0,00	
12	197	0,50	-3,68	0,05	0,03	0,00	-0,58	198	0,04	-3,74	0,04	0,04	0,00	0,57	
	191	0,04	3,32	-0,04	-0,04	0,01	0,60	37	-0,57	4,10	-0,05	-0,09	-0,01	-0,59	
13	85	0,15	-2,37	0,03	0,01	0,00	-0,40	199	0,07	-2,59	0,01	0,01	0,00	0,40	
	196	-0,11	2,22	-0,03	-0,03	0,00	0,42	197	-0,11	2,74	-0,01	-0,03	0,00	-0,42	
14	199	0,20	-3,28	0,02	0,01	0,00	-0,53	86	0,00	-3,36	0,05	0,02	0,00	0,51	
	197	-0,16	3,15	-0,02	-0,03	0,00	0,58	198	-0,04	3,49	-0,04	-0,04	0,00	-0,57	
15	201	0,53	-3,32	-0,01	0,03	0,01	-0,54	202	0,07	-3,15	0,11	0,03	0,00	0,48	
	195	0,11	2,92	0,00	-0,06	0,01	0,52	36	-0,71	3,55	-0,10	-0,07	-0,01	-0,47	
16	89	0,21	-2,51	0,03	0,02	0,00	-0,41	203	0,16	-2,47	0,02	0,02	-0,01	0,40	
	200	-0,18	2,26	-0,01	-0,04	0,00	0,42	201	-0,19	2,72	-0,04	-0,03	-0,01	-0,41	
17	203	0,28	-2,96	0,02	0,01	0,01	-0,45	90	0,08	-2,67	0,11	-0,02	-0,01	0,41	
	201	-0,29	2,73	-0,02	-0,03	0,00	0,53	202	-0,07	2,90	-0,11	-0,03	0,00	-0,48	
18	205	0,20	-2,59	0,02	0,00	0,00	-0,37	206	0,04	-2,45	-0,01	0,00	0,00	0,39	
	203	-0,36	2,43	-0,02	-0,01	0,01	0,46	90	0,12	2,61	0,01	-0,01	-0,01	-0,48	
19	114	0,16	-2,37	0,04	-0,01	0,00	-0,36	207	0,09	-2,19	-0,01	-0,01	0,00	0,37	
	204	-0,17	2,21	-0,04	-0,01	0,00	0,39	205	-0,08	2,36	0,00	0,00	0,00	-0,39	
20	207	0,28	-2,24	0,02	0,00	0,00	-0,31	115	0,00	-2,01	0,00	0,00	0,00	0,32	
	205	-0,24	2,05	-0,03	0,00	0,01	0,38	206	-0,04	2,20	0,01	0,00	0,00	-0,39	
21	209	0,20	-2,97	0,00	0,00	0,00	-0,47	210	0,00	-2,97	0,05	0,00	0,00	0,46	
	199	-0,20	2,84	-0,01	-0,01	0,00	0,53	86	0,00	3,11	-0,05	-0,02	0,00	-0,51	



FORZE PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
23	112	0,27	-2,28	0,04	-0,03	0,00	-0,35	211	0,12	-2,19	0,02	-0,03	-0,01	0,36
	208	-0,19	2,02	-0,04	0,01	0,00	0,37	209	-0,20	2,45	-0,03	0,00	0,00	-0,38
24	211	0,59	-2,44	-0,01	-0,02	0,01	-0,33	113	-0,56	-2,70	0,06	-0,02	0,00	0,31
	209	-0,03	2,42	0,00	0,00	0,00	0,48	210	0,00	2,73	-0,05	0,00	0,00	-0,46
25	212	0,21	-1,83	0,01	0,00	0,00	-0,25	123	-0,14	-1,70	0,00	-0,02	0,00	0,27
	207	-0,07	1,78	-0,01	0,00	0,00	0,30	115	0,00	1,75	0,00	0,00	0,00	-0,32
26	213	0,43	-2,08	-0,05	0,01	0,00	-0,22	120	-0,13	-1,94	0,03	-0,07	0,01	0,31
	211	-0,14	1,85	0,03	0,03	0,01	0,32	113	-0,16	2,16	-0,01	0,04	0,00	-0,41
27	215	0,24	-1,61	0,01	0,00	0,00	-0,22	216	-0,11	-1,46	0,00	0,00	0,00	0,19
	212	0,29	1,44	0,00	0,00	0,00	0,21	123	-0,43	1,62	-0,01	-0,02	0,00	-0,18
28	217	0,11	-1,00	0,03	-0,01	0,00	-0,14	218	-0,02	-0,95	-0,01	-0,01	0,00	0,13
	214	-0,09	0,89	-0,03	0,00	0,00	0,19	215	0,00	1,05	0,01	0,00	0,00	-0,18
29	218	0,13	-1,12	0,01	-0,01	0,00	-0,15	219	-0,06	-0,90	0,00	-0,01	0,00	0,11
	215	-0,19	1,02	-0,01	0,00	0,00	0,24	216	0,11	1,00	0,00	0,00	0,00	-0,19
30	170	0,51	-0,98	0,05	-0,08	-0,01	-0,02	220	-0,15	-0,19	0,00	0,00	0,00	-0,02
	217	-0,11	0,54	-0,03	0,01	0,00	0,14	218	-0,25	0,63	-0,02	0,00	0,00	-0,09
31	220	0,23	-0,27	-0,03	0,00	0,00	0,02	171	-0,42	-0,68	0,01	0,00	0,00	-0,03
	218	0,14	0,51	0,02	0,02	0,00	0,12	219	0,06	0,44	0,00	0,01	0,00	-0,11
32	222	0,03	-1,37	0,00	0,02	0,00	-0,20	223	-0,14	-1,41	0,04	0,01	0,00	0,19
	213	0,28	1,51	0,03	0,00	0,00	0,20	120	-0,17	1,27	-0,06	-0,08	-0,02	-0,19
33	224	0,08	-0,76	0,06	-0,02	0,00	-0,09	225	-0,12	-0,95	0,00	-0,02	-0,01	0,12
	221	-0,06	0,81	-0,06	-0,02	0,00	0,16	222	0,11	0,89	0,00	-0,01	0,00	-0,19
34	225	0,03	-0,95	0,01	-0,02	0,01	-0,14	226	-0,09	-1,01	0,04	-0,02	0,00	0,13
	222	-0,08	1,01	-0,01	-0,01	0,00	0,20	223	0,14	0,95	-0,04	-0,01	0,00	-0,19
35	166	0,29	-0,49	0,09	-0,10	-0,02	0,01	227	-0,13	-0,20	-0,03	0,00	0,00	-0,02
	224	-0,08	0,30	-0,06	0,02	0,00	0,09	225	-0,08	0,39	0,00	0,01	0,00	-0,08
36	227	0,20	-0,26	-0,02	0,00	0,00	0,02	167	-0,46	-0,88	0,07	-0,09	0,02	0,00
	225	0,17	0,58	-0,01	0,02	0,00	0,11	226	0,09	0,55	-0,04	0,02	0,00	-0,13

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,01	-1,28	0,23	193	0,00	0,00	0,00	-0,90	-1,44	0,19
	28	0,00	0,00	0,00	0,64	0,78	0,49	191	0,00	0,00	0,00	-0,25	0,62	0,45
2	196	-0,10	-1,54	-0,13	-0,01	0,29	-0,03	197	-0,16	-1,87	0,09	0,03	0,49	-0,11
	28	-0,38	-1,60	-0,17	0,14	0,72	0,06	191	-0,45	-1,93	0,05	0,04	0,20	-0,03
3	200	-0,03	-1,49	-0,08	-0,03	0,55	0,09	201	-0,11	-1,88	0,17	0,16	0,47	0,05
	27	-0,34	-1,55	-0,09	0,19	0,95	0,20	195	-0,42	-1,94	0,16	0,14	0,68	0,15
4	204	0,02	-1,54	0,17	0,00	0,09	-0,07	205	0,00	-1,65	0,02	0,07	0,04	-0,05
	89	0,05	-1,54	0,18	-0,01	0,33	0,00	203	0,03	-1,64	0,02	0,13	0,19	0,01
5	208	0,00	-1,30	0,18	0,00	-0,07	-0,06	209	-0,11	-1,84	-0,01	0,05	-0,07	0,02
	85	0,07	-1,29	0,16	0,00	0,16	-0,06	199	-0,03	-1,83	-0,03	0,02	0,18	0,02
6	122	-0,41	-1,77	0,37	-0,15	-0,74	0,13	212	-0,28	-1,12	-0,04	0,03	0,16	0,08
	114	-0,12	-1,71	0,35	0,04	0,00	-0,09	207	0,01	-1,06	-0,06	0,03	-0,14	-0,14
7	119	-0,44	-1,86	0,46	-0,39	-1,93	0,53	213	-0,28	-1,06	0,10	0,11	0,55	0,37
	112	-0,22	-1,81	0,47	0,08	-0,11	-0,09	211	-0,06	-1,02	0,11	0,09	-0,49	-0,25
8	214	0,07	-0,79	0,17	-0,03	-0,10	-0,13	215	0,02	-1,01	-0,08	0,00	0,12	-0,14
	122	-0,09	-0,82	0,10	0,11	0,56	0,09	212	-0,13	-1,05	-0,15	-0,02	-0,10	0,08
9	221	0,10	-0,75	0,11	-0,09	-0,16	-0,27	222	0,04	-1,04	-0,17	0,01	0,52	-0,32
	119	-0,08	-0,79	0,18	0,35	1,77	0,40	213	-0,14	-1,08	-0,10	-0,05	-0,26	0,35
10	193	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,81	-0,72	194	0,00	0,00	0,00	0,40	-0,54	-0,69
	191	0,00	0,00	0,00	-0,65	0,72	-0,55	37	0,00	0,00	0,00	0,39	0,99	-0,52
11	27	0,00	0,00	0,00	0,32	1,07	-0,30	195	0,00	0,00	0,00	-0,38	1,03	-0,06
	192	0,00	0,00	0,00	-0,35	-1,08	-0,64	193	0,00	0,00	0,00	-1,06	-1,12	-0,39
12	195	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,71	0,71	36	0,00	0,00	0,00	1,07	1,03	0,49
	193	0,00	0,00	0,00	-0,27	-0,94	0,43	194	0,00	0,00	0,00	0,91	-0,62	0,21
13	197	0,04	-2,01	0,28	0,06	0,49	0,12	198	-0,14	-2,88	0,14	-0,06	0,44	0,00
	191	-0,40	-2,10	0,23	0,04	0,20	-0,24	37	-0,57	-2,97	0,08	0,31	1,56	-0,35
14	85	0,09	-1,29	0,14	0,00	0,16	-0,05	199	-0,06	-2,03	0,03	0,02	0,18	0,01
	196	0,02	-1,30	0,12	0,00	0,36	-0,07	197	-0,13	-2,05	0,01	0,01	0,39	-0,01
15	199	0,03	-2,00	0,26	0,02	0,18	0,02	86	-0,06	-2,46	-0,06	0,00	0,21	0,10
	197	0,02	-2,00	0,19	0,04	0,40	-0,03	198	-0,07	-2,46	-0,13	-0,03	0,56	0,05
16	201	-0,06	-1,77	0,32	0,18	0,48	0,19	202	-0,20	-2,47	0,43	-0,04	0,39	0,18
	195	-0,45	-1,85	-0,02	0,14	0,68	0,09	36	-0,59	-2,55	0,08	0,22	1,10	0,07
17	89	0,06	-1,43	0,19	-0,02	0,28	-0,03	203	-0,04	-1,89	0,11	0,16	0,31	0,03
	200	0,00	-1,44	0,13	-0,02	0,59	0,04	201	-0,09	-1,90	0,06	0,14	0,39	0,10
18	203	0,05	-1,84	0,50	0,06	0,29	-0,09	90	0,03	-1,91	0,03	0,20	-0,52	0,12
	201	-0,02	-1,85	0,21	0,17	0,40	0,10	202	-0,04	-1,92	-0,26	-0,01	0,50	0,31
19	205	0,01	-1,72	0,30	0,11	0,05	0,00	206	0,02	-1,67	-0,25	-0,02	0,07	-0,15
	203	0,14	-1,69	0,41	0,04	0,17	0,04	90	0,15	-1,65	-0,14	0,31	0,04	-0,12
20	114	-0,03	-1,56	0,12	0,01	-0,10	-0,09	207	-0,02	-1,50	-0,01	0,05	-0,05	-0,05
	204	0,02	-1,55	0,17	0,00	0,11	-0,08	205	0,03	-1,49	0,05	0,07	0,04	-0,04
21	207	-0,09	-1,49	0,27	0,06	-0,05	-0,05	115	-0,06	-1,37	-0,15	0,00	-0,03	-0,04
	205	0,02	-1,47	0,33	0,11	0,05	-0,07	206	0,04	-1,35	-0,09	-0,02	0,05	-0,06
22	209	0,00	-1,84	0,28	0,06	-0,07	0,04	210	-0,07	-2,17	-0,07	-0,01	-0,01	0,12
	199	0,07	-1,83	0,20	0,02	0,18	0,01	86	0,01	-2,15	-0,14	0,00	0,22	0,09
23	112	-0,04	-1,36	0,15	0,03	-0,35	-0,09	211	-0,10	-1,65	0,04	0,12	-0,33	0,04
	208	0,01	-1,35	0,21	0,00	-0,07	-0,09	209	-0,04	-1,64	0,11	0,06	-0,06	0,04
24	211	-0,42	-1,43	0,54	0,12	-0,33	0,07	113	-0,55	-2,10	-0,37	0,09	-0,16	0,22
	209	-0,01	-1,35	0,39	0,07	-0,06	0,01	210	-0,15	-2,02	-0,52	-0,01	-0,03	0,15
25	212	-0,20	-1,33	0,09	0,03	0,16	-0,09	123	-0,15	-1,07	-0,17	-0,07	-0,35	-0,13
	207	0,02	-1,28	0,22	0,04	-0,14	0,01	115	0,08	-1,03	-0,04	0,02	0,04	-0,04
26	213	-0,14	-1,43	0,15	0,11	0,55	-0,23	120	-0,10	-1,27	-0,40	-0,27	-1,35	-0,40
	211	-0,16	-1,43	0,61	0,08	-0,49	0,33	113	-0,13	-1,27	0,05	0,02	-0,49	0,16
27	215	0,00	-0,93	0,07	0,00	0,12	0,03	216	-0,03	-1,07	0,11	-0,01	-0,06	0,02
	212	-0,26	-0,98	-0,02	-0,02	-0,10	-0,09	123	-0,29	-1,12	0,02	0,07	0,33	-0,10
28	217	-0,01	-0,59	0,12	0,01	-0,18	-0,08	218	-0,04	-0,72	-0,05	0,03	-0,11	-0,03
	214	0,03	-0,58	0,11	0,00	0,05	-0,09	215	0,00	-0,71	-0,06	-0,02	0,01	-0,05
29	218	-0,08	-0,71	0,24	0,03	-0,11	-0,03	219	-0,07	-0,67	-0,04	-0,01	-0,11	0,00
	215	0,09	-0,68	0,09	-0,02	0,01	-0,04	216	0,10	-0,63	-0,19	0,00	0,02	-0,01
30	170	-0,22	-0,67	0,38	-0,25	-1,24	0,32	220	-0,11	-0,14	0,00	0,02	0,12	0,29



TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
31	217	-0,10	-0,64	0,24	0,06	0,08	-0,17	218	0,00	-0,11	-0,14	0,00	-0,28	-0,21
	220	-0,11	-0,14	0,18	0,02	0,12	0,04	171	-0,18	-0,51	-0,28	-0,02	-0,12	0,01
	218	-0,01	-0,12	0,15	0,00	-0,28	0,04	219	-0,09	-0,50	-0,31	0,00	-0,05	0,02
32	222	0,02	-0,99	-0,02	0,01	0,52	0,23	223	0,05	-0,82	-0,03	-0,06	-0,10	0,18
	213	-0,22	-1,04	-0,05	-0,05	-0,26	-0,21	120	-0,18	-0,87	-0,06	0,25	1,26	-0,26
33	224	-0,04	-0,50	0,06	0,00	-0,28	-0,14	225	-0,07	-0,66	-0,18	0,07	-0,19	-0,03
	221	0,07	-0,48	0,15	0,00	0,25	-0,14	222	0,03	-0,64	-0,09	-0,07	0,16	-0,03
34	225	-0,04	-0,64	0,10	0,07	-0,19	-0,02	226	-0,05	-0,70	-0,10	0,00	-0,27	0,08
	222	0,08	-0,62	0,06	-0,07	0,16	-0,01	223	0,07	-0,67	-0,14	0,01	0,22	0,09
35	166	-0,11	-0,32	0,23	-0,34	-1,70	0,36	227	-0,08	-0,15	-0,10	0,06	0,28	0,30
	224	-0,04	-0,31	0,21	0,08	0,13	-0,27	225	-0,01	-0,14	-0,12	0,00	-0,58	-0,32
36	227	-0,11	-0,14	0,09	0,06	0,28	-0,29	167	-0,21	-0,65	-0,33	-0,30	-1,52	-0,35
	225	0,01	-0,11	0,16	0,00	-0,58	0,26	226	-0,09	-0,63	-0,27	0,07	0,10	0,20

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	-0,02	-0,24	0,00	-0,02	-0,03	0,00	2	0,00	0,02	-0,63	0,00	-0,48	-0,03	0,01
	2	0,00	0,00	-0,65	0,00	0,45	0,00	0,01	3	0,00	0,00	-0,65	0,00	-0,45	0,00	0,01
	3	0,00	0,00	-0,66	0,00	0,47	0,00	0,01	4	0,00	0,00	-0,61	0,00	-0,38	0,00	0,01
	4	0,00	0,00	-0,63	0,00	0,38	-0,01	0,01	5	0,00	0,00	-0,89	0,00	-0,73	-0,01	0,02
	5	0,00	0,00	-0,87	0,00	0,69	-0,01	0,02	6	0,00	0,00	-1,27	0,00	-0,99	-0,01	0,03
	6	0,00	0,04	-1,30	0,00	1,00	0,06	0,02	7	0,00	-0,04	-0,69	0,00	-0,22	0,06	0,00
	7	0,00	-0,02	-0,72	0,00	0,15	-0,02	0,00	8	0,00	0,02	-1,04	0,00	-0,55	-0,02	0,01
	8	0,00	0,18	-0,81	0,00	0,29	0,19	0,03	9	0,00	-0,18	-0,74	0,00	-0,17	0,19	-0,02
	9	0,00	-0,13	-0,90	0,00	0,15	-0,14	-0,02	10	0,00	0,13	-1,06	0,00	-0,19	-0,14	0,02
	44	0,00	0,00	-0,53	0,00	-0,12	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-1,09	0,00	-0,92	0,00	-0,01
	45	0,00	0,00	-1,08	0,00	0,87	-0,01	-0,01	46	0,00	0,00	-0,92	0,00	-0,66	-0,01	0,00
	46	0,00	0,00	-0,91	0,00	0,69	-0,01	0,00	47	0,00	0,00	-0,91	0,00	-0,72	-0,01	0,00
	47	0,00	0,00	-0,89	0,00	0,72	-0,01	0,00	48	0,00	0,00	-0,71	0,00	-0,15	-0,01	0,01
	57	0,00	0,00	-0,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	58	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,59	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	-0,73	0,00	0,59	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,68	0,00	-0,51	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	-0,68	0,00	0,53	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,66	0,00	-0,51	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	-0,68	0,00	0,53	0,00	0,00	61	0,00	0,00	-0,67	0,00	-0,43	0,00	0,00
	33	0,00	0,01	-1,38	0,00	1,02	0,02	0,00	34	0,00	-0,01	-0,25	0,00	0,30	0,02	0,00
	34	0,00	-0,07	-0,39	0,00	-0,07	-0,05	0,00	82	0,00	0,07	-0,24	0,00	0,18	-0,05	0,00
	82	0,00	0,29	0,65	0,00	-0,15	0,15	0,01	35	0,00	-0,29	-1,20	0,00	-0,77	0,15	-0,01
	35	0,00	-0,01	-1,12	0,00	0,66	-0,02	-0,01	36	0,00	0,01	-0,93	0,00	-0,16	-0,02	0,01
	62	0,00	0,09	-0,45	0,00	0,19	0,06	0,00	54	0,00	-0,09	0,38	0,00	0,33	0,06	-0,01
	54	0,00	0,06	-0,08	0,00	-0,18	0,02	0,00	85	0,00	-0,06	-0,19	0,00	0,13	0,02	0,00
	27	0,00	-0,02	-0,16	0,00	-0,04	-0,03	-0,01	28	0,00	0,02	-0,80	0,00	-0,74	-0,03	0,00
	28	0,00	0,00	-0,94	0,00	0,58	-0,01	0,00	29	0,00	0,00	-1,28	0,00	-1,00	-0,01	0,00
	29	0,00	0,00	-1,33	0,00	1,03	0,01	0,00	30	0,00	0,00	-1,07	0,00	-0,72	0,01	0,00
	30	0,00	0,00	-1,05	0,00	0,71	0,01	0,00	31	0,00	0,00	-1,21	0,00	-0,96	0,01	0,00
	31	0,00	0,00	-1,16	0,00	0,96	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-1,10	0,00	-0,61	0,00	-0,01
	49	0,00	-0,11	0,11	0,00	0,03	-0,07	-0,01	34	0,00	0,11	-0,64	0,00	-0,48	-0,07	0,00
	83	0,00	0,02	-0,41	0,00	0,11	0,02	0,00	55	0,00	-0,02	-0,26	0,00	0,01	0,02	0,00
	55	0,00	-0,01	-0,36	0,00	0,06	0,00	0,00	87	0,00	0,01	0,06	0,00	0,09	0,00	0,00
	61	0,00	0,02	-0,64	0,00	0,39	0,03	0,01	62	0,00	-0,02	-0,55	0,00	-0,24	0,03	-0,01
	62	0,00	-0,10	-0,80	0,00	0,38	-0,07	-0,01	83	0,00	0,10	0,20	0,00	0,29	-0,07	0,00
	83	0,00	-0,15	0,21	0,00	-0,22	-0,10	-0,01	63	0,00	0,15	-0,79	0,00	-0,40	-0,10	0,01
	63	0,00	0,01	-0,89	0,00	0,45	0,02	0,01	64	0,00	-0,01	-0,74	0,00	-0,05	0,02	-0,01
	70	0,00	0,01	-0,54	0,00	0,47	0,01	0,00	71	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,09	0,01	0,00
	71	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,09	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,69	0,00	-0,03	0,00	0,00
	74	0,00	0,01	-0,22	0,00	-0,12	0,02	0,00	75	0,00	-0,01	-1,29	0,00	-1,16	0,02	0,00
	75	0,00	0,00	-1,24	0,00	1,08	-0,01	0,00	76	0,00	0,00	-0,71	0,00	0,01	-0,01	0,00
	78	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,02	0,00	0,00	79	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,50	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,47	0,00	0,00	80	0,00	0,00	-0,46	0,00	0,07	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	-0,01	0,00	27	0,00	0,00	-0,26	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	2	0,00	0,00	-0,50	0,00	-0,11	0,01	0,00	28	0,00	0,00	-1,02	0,00	-0,81	0,01	0,00
	3	0,00	0,00	-0,53	0,00	-0,14	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-1,43	0,00	-1,29	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,49	0,00	-0,13	0,01	0,00	30	0,00	0,00	-1,13	0,00	-0,95	0,01	0,00
	5	0,00	0,00	-0,57	0,00	-0,17	0,01	0,00	31	0,00	0,00	-1,14	0,00	-0,88	0,01	0,00
	6	0,00	0,00	-1,02	0,00	0,12	0,00	0,01	32	0,00	0,00	-1,26	0,00	-0,76	0,00	0,01
	32	0,00	2,60	-1,00	0,00	0,93	0,95	0,04	33	0,00	-2,60	0,45	0,00	-0,40	0,95	-0,04
	7	0,00	0,00	-1,02	0,00	0,49	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,86	0,00	-0,58	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	-1,07	0,00	0,33	0,01	0,01	35	0,00	0,00	-1,09	0,00	-0,68	0,01	0,00
	10	0,00	0,03	-1,14	0,00	0,30	0,04	0,01	25	0,00	-0,03	-1,03	0,00	-0,30	0,04	0,00
	25	0,00	-0,13	-0,87	0,00	0,33	-0,09	0,00	36	0,00	0,13	-0,20	0,00	0,13	-0,09	0,01
	36	0,00	0,25	0,05	0,00	-0,32	0,19	0,02	52	0,00	-0,25	-1,07	0,00	-0,54	0,19	-0,02
	52	0,00	-0,03	-1,00	0,00	0,51	-0,04	0,00	64	0,00	0,03	-0,80	0,00	-0,29	-0,04	0,02
	64	0,00	-0,14	-0,55	0,00	0,25	-0,14	-0,01	72	0,00	0,14	-0,61	0,00	-0,28	-0,14	0,03
	72	0,00	-0,01	-0,57	0,00	0,25	-0,01	0,01	76	0,00	0,01	-0,49	0,00	-0,18	-0,01	0,01
	76	0,00	0,11	-0,56	0,00	0,18	0,09	0,02	80	0,00	-0,11	-0,34	0,00	-0,01	0,09	0,00
	78	0,00	0,02	-0,12	0,00	0,03	0,03	0,00	74	0,00	-0,02	-0,13	0,00	-0,05	0,03	-0,01
	74	0,00	-0,03	-0,21	0,00	0,07	-0,04	-0,01	70	0,00	0,03	-0,15	0,00	0,06	-0,04	0,01
	70	0,00	0,32	0,24	0,00	-0,08	0,17	0,01	61	0,00	-0,32	-0,63	0,00	-0,38	0,17	-0,01
	61	0,00	0,06	-0,52	0,00	0,09	0,08	0,01	48	0,00	-0,06	-0,77	0,00	-0,28	0,08	-0,02
	48	0,00	-1,12	-0,49	0,00	0,38	-0,61	-0,04	33	0,00	1,12	-0,32	0,00	-0,28	-0,61	0,04
	66	0,00	0,00	-0,19	0,00	-0,07	0,00	0,00	67	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,25	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,25	0,00	0,00	68	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,23	0,00	0,00
	68	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,24	0,00	0,00	69	0,00	0,00	-0,32	0,00	-0,25	0,00	0,00
	69	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,25	0,00	0,00	70	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,37	0,00	0,00
	69	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,34	0,00	-0,14	0,00	0,00
	60	0,00	-0,01	-0,41	0,00	0,13	-0,01	0,00	47	0,00	0,01	-0,67	0,00	-0,41	-0,01	0,00
	47	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,29	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-1,16	0,00	-0,93	0,00	0,00
	68	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,01	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,32	0,00	-0,10	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,07	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,82	0,00	-0,65	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	-0,81	0,00	0,45	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-1,09	0,00	-0,85	0,00	0,00
	67	0,00	0,01	-0,18	0,00	-0,02	0,01	0,00	58	0,00	-0,01	-0,28	0,00	-0,04	0,01	0,00
	58	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,02	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-1,08	0,00	-0,98	0,00	0,00



CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
45	0,00	0,00	-0,94	0,00	0,58	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-1,28	0,00	-1,02	0,00	0,00
66	0,00	-0,12	-0,16	0,00	-0,01	-0,09	-0,01	57	0,00	0,12	-0,19	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,01
57	0,00	-0,02	-0,18	0,00	-0,03	-0,03	0,00	44	0,00	0,02	-0,75	0,00	-0,65	-0,03	0,01	0,00
44	0,00	0,06	-0,64	0,00	0,43	0,07	0,02	40	0,00	-0,06	0,09	0,00	0,24	0,07	0,00	0,00
40	0,00	0,03	-0,09	0,00	-0,24	0,04	0,01	37	0,00	-0,03	-0,18	0,00	0,17	0,04	0,00	0,00
37	0,00	0,02	0,18	0,00	-0,17	0,02	0,01	28	0,00	-0,02	-0,81	0,00	-0,75	0,02	0,00	0,00
50	0,00	0,10	-0,31	0,00	0,12	0,07	0,01	82	0,00	-0,10	-0,40	0,00	-0,18	0,07	-0,01	0,00
63	0,00	0,10	-0,24	0,00	0,04	0,05	0,00	56	0,00	-0,10	-0,27	0,00	-0,06	0,05	0,00	0,00
56	0,00	-0,02	-0,36	0,00	0,14	-0,01	0,00	51	0,00	0,02	-0,22	0,00	-0,07	-0,01	0,00	0,00
51	0,00	-0,03	-0,11	0,00	0,10	-0,02	0,00	35	0,00	0,03	-0,61	0,00	-0,40	-0,02	0,00	0,00
54	0,00	-0,16	-0,27	0,00	0,08	-0,08	0,00	88	0,00	0,16	-0,11	0,00	0,01	-0,08	0,00	0,00
49	0,00	0,05	-0,26	0,00	0,07	0,03	0,00	84	0,00	-0,05	-0,15	0,00	-0,02	0,03	0,00	0,00
1	3,40	0,03	-0,05	0,52	0,19	0,06	0,00	1	0,00	-0,03	0,05	-0,52	0,00	0,02	0,00	0,00
2	3,40	0,03	-0,22	1,78	0,61	0,06	0,00	2	0,00	-0,03	0,22	-1,78	0,14	0,02	0,00	0,00
3	3,40	-0,03	-0,23	1,84	0,62	-0,06	0,00	3	0,00	0,03	0,23	-1,84	0,16	-0,03	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,23	1,73	0,62	-0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,23	-1,73	0,15	0,00	0,00	0,00
5	3,40	0,02	-0,31	2,32	0,84	0,05	0,00	5	0,00	-0,02	0,31	-2,32	0,21	0,03	0,00	0,00
6	3,40	-0,03	-0,09	3,59	0,37	-0,10	0,00	6	0,00	0,03	0,09	-3,59	-0,06	-0,02	0,00	0,00
7	3,40	-0,01	0,37	2,42	-0,76	-0,01	0,00	7	0,00	0,01	-0,37	-2,42	-0,49	-0,02	0,00	0,00
8	3,40	0,01	0,08	2,92	-0,09	0,01	0,00	8	0,00	-0,01	-0,08	-2,92	-0,20	0,01	0,00	0,00
9	3,40	0,02	0,16	1,64	-0,42	0,03	0,00	9	0,00	-0,02	-0,16	-1,64	-0,12	0,03	0,00	0,00
10	3,40	0,12	0,16	2,20	-0,30	0,23	0,00	10	0,00	-0,12	-0,16	-2,20	-0,23	0,17	0,00	0,00
25	3,40	0,02	0,02	1,90	-0,04	0,03	0,00	25	0,00	-0,02	-0,02	-1,90	-0,03	0,04	0,00	0,00
27	3,40	0,03	0,06	0,42	-0,20	0,06	0,00	27	0,00	-0,03	-0,06	-0,42	-0,01	0,04	0,00	0,00
28	3,40	0,08	-0,02	3,56	0,02	0,20	0,00	28	0,00	-0,08	0,02	-3,56	0,04	0,08	0,00	0,00
29	3,40	-0,04	-0,25	5,31	0,58	-0,10	0,00	29	0,00	0,04	0,25	-5,31	0,28	-0,05	0,00	0,00
30	3,40	0,01	-0,07	4,34	0,16	0,04	0,00	30	0,00	-0,01	0,07	-4,34	0,10	0,01	0,00	0,00
31	3,40	0,02	0,09	4,67	-0,25	0,05	0,00	31	0,00	-0,02	-0,09	-4,67	-0,06	0,01	0,00	0,00
32	3,40	-0,12	0,16	3,36	-0,45	-0,29	0,00	32	0,00	0,12	-0,16	-3,36	-0,09	-0,11	0,00	0,00
33	3,40	-0,18	0,03	1,24	-0,08	-0,31	0,00	33	0,00	0,18	-0,03	-1,24	0,00	-0,22	0,00	0,00
34	3,40	0,03	-0,09	2,15	0,13	0,02	0,00	34	0,00	-0,03	0,09	-2,15	0,14	0,07	0,00	0,00
35	2,66	0,09	0,08	4,02	-0,13	0,07	0,01	35	0,00	-0,09	-0,08	-4,02	-0,03	0,13	-0,01	0,00
36	3,40	-0,02	0,00	1,08	0,01	-0,07	0,00	36	0,00	0,02	0,00	-1,08	0,00	0,01	0,00	0,00
44	3,40	0,17	0,23	1,91	-0,54	0,43	0,00	44	0,00	-0,17	-0,23	-1,91	-0,23	0,14	0,00	0,00
45	3,40	-0,02	0,41	4,20	-0,99	-0,05	0,00	45	0,00	0,02	-0,41	-4,20	-0,41	-0,03	0,00	0,00
46	3,40	-0,01	0,22	3,46	-0,52	-0,03	0,00	46	0,00	0,01	-0,22	-3,46	-0,21	-0,02	0,00	0,00
47	3,40	0,01	0,13	3,16	-0,31	0,03	0,00	47	0,00	-0,01	-0,13	-3,16	-0,14	0,00	0,00	0,00
48	3,40	-0,23	0,03	1,97	0,05	-0,51	0,00	48	0,00	0,23	-0,03	-1,97	-0,14	-0,15	0,00	0,00
49	3,40	-0,01	0,00	0,38	-0,01	-0,01	0,00	49	0,00	0,01	0,00	-0,38	0,00	-0,01	0,00	0,00
50	2,66	0,05	-0,01	0,41	-0,01	0,07	0,00	50	0,00	-0,05	0,01	-0,41	0,02	0,05	0,00	0,00
51	2,66	0,02	0,04	0,33	-0,10	0,04	0,00	51	0,00	-0,02	-0,04	-0,33	0,00	0,01	0,00	0,00
52	3,40	0,04	-0,02	2,07	0,05	0,09	0,00	52	0,00	-0,04	0,02	-2,07	0,03	0,05	0,00	0,00
54	3,40	0,07	-0,01	0,22	0,02	0,08	0,00	54	0,00	-0,07	0,01	-0,22	0,01	0,11	0,00	0,00
55	1,33	0,02	0,22	0,43	-0,11	-0,03	0,01	55	0,00	-0,02	-0,22	-0,43	-0,04	0,04	-0,01	0,00
56	1,33	0,16	-0,26	0,63	0,08	0,11	0,00	56	0,00	-0,16	0,26	-0,63	0,11	0,00	0,00	0,00
57	3,40	0,13	0,02	0,78	-0,03	0,33	0,00	57	0,00	-0,13	-0,02	-0,78	-0,04	0,11	0,00	0,00
58	3,40	-0,01	0,02	1,99	-0,03	-0,01	0,00	58	0,00	0,01	-0,02	-1,99	-0,05	-0,02	0,00	0,00
59	3,40	-0,01	0,01	2,01	-0,02	-0,02	0,00	59	0,00	0,01	-0,01	-2,01	-0,02	-0,02	0,00	0,00
60	3,40	-0,01	0,01	2,08	-0,01	-0,01	0,00	60	0,00	0,01	-0,01	-2,08	-0,01	-0,02	0,00	0,00
61	3,40	-0,10	0,14	2,45	-0,27	-0,19	0,00	61	0,00	0,10	-0,14	-2,45	-0,14	-0,10	0,00	0,00
62	3,40	0,23	-0,09	1,79	0,12	0,37	0,00	62	0,00	-0,23	0,09	-1,79	0,14	0,29	0,00	0,00
63	1,33	0,00	-0,06	1,92	0,00	0,02	-0,01	63	0,00	0,00	0,06	-1,92	0,04	-0,02	0,01	0,00
64	3,40	0,02	-0,03	2,10	0,03	0,03	0,00	64	0,00	-0,02	0,03	-2,10	0,08	0,06	0,00	0,00
66	3,40	0,04	0,01	0,35	-0,02	0,09	0,00	66	0,00	-0,04	-0,01	-0,35	-0,01	0,03	0,00	0,00
67	3,40	0,00	0,01	0,80	-0,01	0,00	0,00	67	0,00	0,00	-0,01	-0,80	-0,01	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,76	-0,01	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	-0,76	-0,01	0,00	0,00	0,00
69	3,40	0,00	0,00	0,78	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	-0,78	0,00	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,02	0,01	0,86	0,00	0,04	0,00	70	0,00	-0,02	-0,01	-0,86	-0,03	0,01	0,00	0,00
72	3,40	-0,08	-0,01	1,87	0,00	-0,25	0,00	72	0,00	0,08	0,01	-1,87	0,04	-0,04	0,00	0,00
74	3,40	0,07	-0,01	0,57	0,01	0,16	0,00	74	0,00	-0,07	0,01	-0,57	0,03	0,09	0,00	0,00
75	3,40	0,09	0,04	2,53	-0,13	0,22	0,00	75	0,00	-0,09	-0,04	-2,53	0,00	0,09	0,00	0,00
76	3,40	-0,11	0,00	1,76	0,00	-0,31	0,00	76	0,00	0,11	0,00	-1,76	0,01	-0,07	0,00	0,00
78	3,40	0,03	-0,01	0,24	0,01	0,06	0,00	78	0,00	-0,03	0,01	-0,24	0,03	0,03	0,00	0,00
79	3,40	0,04	0,01	1,08	-0,05	0,10	0,00	79	0,00	-0,04	-0,01	-1,08	0,00	0,03	0,00	0,00
80	3,40	-0,08	0,00	0,80	0,00	-0,22	0,00	80	0,00	0,08	0,00	-0,80	0,02	-0,05	0,00	0,00
63	1,33	-0,05	-0,12	0,16	0,13	-0,01	0,00	56	1,33	0,05	0,43	-0,16	0,15	-0,04	0,00	0,00
55	1,33	0,05	0,50	-0,04	-0,25	0,01	0,00	56	1,33	-0,05	-0,27	0,04	-0,17	0,04	0,00	0,00
55	3,40	0,03	0,04	0,04	-0,02	0,03	0,00	55	1,33	-0,03	-0,04	-0,04	-0,04	0,02	0,00	0,00
56	3,40	0,07	-0,15	0,21	0,13	0,04	0,00	56	1,33	-0,07	0,15	-0,21	0,10	0,07	0,00	0,00
63	3,40	0,05	-0,22	1,88	0,22	0,08	0,01	63	1,33	-0,05	0,22	-1,88	0,12	0,00	-0,01	0,00
50	2,66	-0,02	0,45	0,54	-0,15	-0,02	0,00	51	2,66	0,02	-0,22	-0,54	-0,21	0,00	0,00	0,00
35	2,66	0,01	0,27	0,48	-0,03	-0,02	0,00	51	2,66	-0,01	0,07	-0,48	-0,10	0,04	0,00	0,00
35	3,40	-0,39	0,08	3,66	-0,18	-0,35	-0,02	35	2,66	0,39	-0,08	-3,66	0,12	0,06	0,02	0,00
50	3,40	0,16	-0,03	0,28	0,05	0,03	0,00	50	2,66	-0,16	0,03	-0,28	-0,02	0,09	0,00	0,00
51	3,40	0,56	-0,40	0,27	0,25	0,33	0,01	51	2,66	-0,56	0,40	-0,27	0,04	0,09	-0,01	0,00
1	3,40	0,00	0,27	0,02	-0,05	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,43	-0,02	0,30	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,56	-0,26	-0,40	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,58	0,26	0,45	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,47	0,22	-0,33	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,47	-0,22	0,33	0,00	0,00	0,0



CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
46	3,40	0,00	1,15	0,12	-0,92	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	1,18	-0,12	0,99	0,00	0,00
47	3,40	0,00	1,25	-0,40	-1,10	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	1,19	0,40	0,95	0,00	0,00
57	3,40	0,00	0,92	-0,86	-0,46	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	1,14	0,86	1,01	0,00	0,00
58	3,40	0,00	1,06	-0,01	-0,87	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	1,06	0,01	0,89	0,00	0,00
59	3,40	0,00	1,05	0,02	-0,87	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	1,06	-0,02	0,90	0,00	0,00
60	3,40	0,00	1,08	-0,11	-0,91	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	1,07	0,11	0,87	0,00	0,00
66	3,40	0,00	0,31	-0,45	-0,14	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,40	0,45	0,36	0,00	0,00
67	3,40	0,00	0,37	-0,01	-0,31	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,38	0,01	0,32	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,37	0,03	-0,31	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,38	-0,03	0,32	0,00	0,00
69	3,40	0,00	0,39	0,03	-0,33	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,41	-0,03	0,37	0,00	0,00
78	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,01	-0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	-0,01	0,03	-0,01	0,00	0,00
70	3,40	0,00	-0,04	0,15	0,01	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,04	-0,15	0,03	0,00	0,00
61	3,40	-0,04	0,41	0,00	-0,13	-0,05	-0,01	48	3,40	0,04	0,30	0,00	0,00	-0,02	-0,05	0,01
48	3,40	0,37	0,33	0,00	-0,25	0,20	0,02	33	3,40	-0,37	0,00	0,00	0,00	0,08	0,20	-0,02
33	3,40	-0,06	-0,99	2,25	0,15	-0,02	0,00	32	3,40	0,06	1,08	-2,25	0,00	0,58	-0,02	0,00
32	3,40	0,00	1,79	-0,70	-1,82	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-1,51	0,70	-1,87	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	-1,33	-1,06	1,81	0,00	0,00	6	3,40	0,00	1,63	1,06	1,70	0,00	0,00	0,00
79	3,40	0,00	0,01	0,15	-0,03	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,01	-0,15	0,00	0,00	0,00	0,00
75	3,40	0,00	0,35	-1,00	-0,31	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,35	1,00	-0,50	0,00	0,00	0,00
71	3,40	-0,02	-1,44	0,95	0,76	-0,01	0,00	62	3,40	0,02	1,44	-0,95	0,93	-0,01	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,02	0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-0,04	0,02	0,03	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,04	-0,02	0,04	0,00	0,00	0,00
72	3,40	0,00	-0,07	0,01	0,07	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,07	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,00	0,04	0,04	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,19	-0,04	0,10	0,00	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,19	-0,06	-0,09	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,20	0,06	0,11	0,00	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,17	0,08	-0,09	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,01	-0,08	-0,03	0,00	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,10	0,27	-0,03	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,19	-0,27	0,13	0,00	0,00	0,00
78	3,40	0,00	0,26	0,14	-0,04	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,46	-0,14	0,39	0,00	0,00	0,00
79	3,40	0,00	0,61	-0,66	-0,61	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,56	0,66	0,46	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,22	0,14	-0,12	0,00	0,00	81	3,40	0,00	0,05	-0,14	-0,02	0,00	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,55	0,28	-0,11	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,94	-0,28	0,74	0,00	0,00	0,00
75	3,40	0,00	1,26	-1,33	-1,23	0,00	0,00	76	3,40	0,00	1,21	1,33	1,08	0,00	0,00	0,00
76	3,40	0,00	0,61	0,86	-0,43	0,00	0,00	77	3,40	0,00	-0,04	-0,86	-0,11	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	0,50	1,05	-0,27	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,69	-1,05	0,56	0,00	0,00	0,00
71	3,40	0,00	1,10	-1,40	-0,96	0,00	0,00	72	3,40	0,00	1,17	1,40	1,20	0,00	0,00	0,00
72	3,40	0,00	0,73	1,20	-0,55	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,12	-1,20	-0,16	0,00	0,00	0,00
27	3,40	0,00	0,25	-0,41	-0,26	0,00	0,00	18	3,40	0,00	-0,25	0,41	-0,34	0,00	0,00	0,00
18	3,40	0,00	-0,25	-0,42	0,34	0,00	0,00	1	3,40	0,00	0,25	0,42	0,25	0,00	0,00	0,00
19	3,40	0,00	-0,78	-1,25	1,05	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,78	1,25	0,79	0,00	0,00	0,00
28	3,40	0,00	1,15	0,12	-1,28	0,00	0,00	19	3,40	0,00	-1,15	-0,12	-1,26	0,00	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,78	-1,19	1,05	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,78	1,19	0,80	0,00	0,00	0,00
29	3,40	0,00	1,35	1,05	-1,60	0,00	0,00	20	3,40	0,00	-1,35	-1,05	-1,38	0,00	0,00	0,00
30	3,40	0,00	1,16	0,31	-1,34	0,00	0,00	21	3,40	0,00	-1,16	-0,31	-1,27	0,00	0,00	0,00
21	3,40	0,00	-0,77	-1,20	1,05	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,77	1,20	0,80	0,00	0,00	0,00
22	3,40	0,00	-1,03	-1,64	1,41	0,00	0,00	5	3,40	0,00	1,03	1,64	1,07	0,00	0,00	0,00
31	3,40	0,00	1,39	-0,34	-1,54	0,00	0,00	22	3,40	0,00	-1,39	0,34	-1,61	0,00	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,50	-0,27	-0,04	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,87	0,27	0,58	0,00	0,00	0,00
19	3,40	0,00	1,07	-0,98	-0,69	0,00	0,00	20	3,40	0,00	1,18	0,98	0,96	0,00	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,95	0,57	-0,73	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,94	-0,57	0,69	0,00	0,00	0,00
21	3,40	0,00	1,00	0,37	-0,73	0,00	0,00	22	3,40	0,00	1,11	-0,37	0,98	0,00	0,00	0,00
22	3,40	0,00	1,31	-0,67	-1,14	0,00	0,00	23	3,40	0,00	1,38	0,67	1,35	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	1,46	-1,15	-1,47	0,00	0,00	24	3,40	0,00	1,32	1,15	1,04	0,00	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,86	1,42	-0,79	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,77	-1,42	0,61	0,00	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,94	1,32	-0,68	0,00	0,00	26	3,40	0,00	-0,05	-1,32	-0,18	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,61	-0,39	-0,37	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,53	0,39	0,22	0,00	0,00	0,00
51	3,40	0,00	0,75	0,12	-0,37	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,87	-0,12	0,56	0,00	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,95	0,96	-0,62	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,08	-0,96	-0,14	0,00	0,00	0,00
63	3,40	0,00	1,03	-0,07	-0,56	0,00	0,00	64	3,40	0,00	1,02	0,07	0,54	0,00	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,76	0,65	-0,47	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,12	-0,65	-0,09	0,00	0,00	0,00
28	3,40	-0,01	0,93	1,42	-1,09	-0,01	0,00	37	3,40	0,01	-0,93	-1,42	-0,80	-0,01	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,11	-2,75	0,17	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,11	2,75	-0,40	0,00	0,00	0,00
40	3,40	0,01	-0,76	0,00	0,81	0,01	0,00	44	3,40	-0,01	0,76	0,00	0,81	0,01	0,00	0,00
44	3,40	0,00	0,10	0,57	-0,19	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,10	-0,57	-0,08	0,00	0,00	0,00
57	3,40	0,00	-0,04	-0,06	0,03	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,04	0,06	0,02	0,00	0,00	0,00
29	3,40	0,00	2,13	2,37	-1,99	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-2,13	-2,37	-1,50	0,00	0,00	0,00
38	3,40	0,00	0,34	-5,61	0,30	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,34	5,61	-0,86	0,00	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-1,52	-0,41	1,64	0,00	0,00	45	3,40	0,00	1,52	0,41	1,55	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,18	1,09	-0,35	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,18	-1,09	-0,15	0,00	0,00	0,00
58	3,40	0,00	-0,03	-0,04	0,02	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,03	0,04	0,02	0,00	0,00	0,00
59	3,40	0,00	-0,02	-0,03	0,01	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,02	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00
60	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	0,09	0,57	-0,18	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,09	-0,57	-0,08	0,00	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,06	0,32	-0,11	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,06	-0,32	-0,05	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	1,03	-1,01	-0,94	0,00	0,00	42	3,40	0,00	-1,03	1,01	-1,15	0,00	0,00	0,00
39	3,40	0,04	-1,38	2,49	0,64	0,03	0,00	30	3,40	-0,04	1,38	-2,49	1,16	0,03	0,00	0,00
42	3,40	-0,04	-0,83	-3,08	0,84	-0,02	0,00	39	3,40	0,04	0,83	3,08	0,20	-0,02	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,67	-0,72	-0,59	0,00	0,00	43	3,40	0,00	-0,67	0,72	-0,74	0,0		



CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
63	3,40	-0,11	-0,11	0,00	0,02	-0,05	0,00	0,00	56	3,40	0,11	0,23	0,00	0,15	-0,05	0,00	
56	3,40	0,23	-0,04	0,00	0,05	0,12	0,01	0,01	51	3,40	-0,23	0,17	0,00	0,05	0,12	-0,01	
51	3,40	-0,07	-0,90	0,00	0,21	-0,04	0,00	0,00	35	3,40	0,07	1,05	0,00	0,96	-0,04	0,00	
62	3,40	0,02	0,24	0,00	-0,48	0,01	0,00	0,00	54	3,40	-0,02	0,01	0,00	0,33	0,01	0,00	
49	3,40	-0,03	0,33	0,00	-0,11	-0,02	0,00	0,00	34	3,40	0,03	0,26	0,00	0,07	-0,02	0,00	
54	3,40	0,00	0,07	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	49	3,40	0,00	0,30	0,00	0,16	0,00	0,00	
35	3,40	-0,01	1,27	0,31	-1,27	-0,01	0,00	0,00	24	3,40	0,01	-1,27	-0,31	-1,21	-0,01	0,00	
24	3,40	0,01	-0,90	-0,23	1,10	0,01	0,00	0,00	8	3,40	-0,01	0,90	0,23	1,05	0,01	0,00	
6	3,40	0,00	0,64	1,04	-0,57	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	-1,04	-0,14	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	1,23	1,84	-1,03	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,01	-1,84	-0,25	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	1,05	1,56	-0,85	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	-0,01	-1,56	-0,21	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,83	1,13	-0,63	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,01	-1,13	-0,15	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,74	1,07	-0,56	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,02	-1,07	-0,14	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,08	-0,01	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,01	0,04	0,01	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	-0,01	0,12	0,01	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,01	-0,12	0,01	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,01	0,13	-0,01	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	-0,01	-0,13	-0,01	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	-0,05	0,18	0,02	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,05	-0,18	0,06	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,11	-0,02	-0,10	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	-0,11	0,02	-0,10	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	-0,01	0,39	-0,03	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,01	-0,39	0,04	0,00	0,00	
65	3,40	0,00	-0,01	-0,41	0,05	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,01	0,41	-0,03	0,00	0,00	
53	3,40	0,00	-0,09	0,17	0,11	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,09	-0,17	0,14	0,00	0,00	
11	3,40	0,00	0,29	0,35	-0,20	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,01	-0,35	-0,05	0,00	0,00	
26	3,40	0,00	-0,04	0,90	-0,04	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,04	-0,90	0,13	0,00	0,00	
6	7,10	-0,04	-0,14	0,10	0,09	-0,04	0,00	0,00	6	3,40	0,04	0,14	-0,10	0,43	-0,10	0,00	
7	7,10	-0,01	0,17	0,18	-0,10	-0,01	0,00	0,00	7	3,40	0,01	-0,17	-0,18	-0,51	-0,01	0,00	
8	7,10	0,00	-0,01	0,14	0,01	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,01	-0,14	0,03	0,00	0,00	
9	7,10	0,01	0,12	0,18	-0,07	0,02	0,00	0,00	9	3,40	-0,01	-0,12	-0,18	-0,36	0,02	0,00	
10	7,10	0,07	0,08	0,00	-0,09	0,10	0,00	0,00	10	3,40	-0,07	-0,08	0,00	-0,21	0,18	0,00	
25	7,10	0,00	0,03	0,08	-0,05	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	-0,03	-0,08	-0,04	0,01	0,00	
32	7,10	-0,06	0,19	-0,43	-0,22	-0,01	0,00	0,00	32	3,40	0,06	-0,19	0,43	-0,47	-0,22	0,00	
33	7,10	-0,14	0,03	0,38	-0,05	-0,18	0,00	0,00	33	3,40	0,14	-0,03	-0,38	-0,05	-0,25	0,00	
34	7,10	-0,01	-0,09	0,47	0,14	-0,01	0,00	0,00	34	3,40	0,01	0,09	-0,47	0,13	-0,01	0,00	
35	7,10	-0,08	0,11	0,01	-0,15	-0,09	0,00	0,00	35	3,40	0,08	-0,11	-0,01	-0,22	-0,17	0,00	
36	7,10	-0,03	-0,01	0,19	0,01	-0,03	0,00	0,00	36	3,40	0,03	0,01	-0,19	0,01	-0,09	0,00	
48	7,10	-0,10	-0,03	-0,14	0,02	-0,04	0,00	0,00	48	3,40	0,10	0,03	0,14	0,08	-0,28	0,00	
49	7,10	0,01	0,02	0,05	-0,04	0,02	0,00	0,00	49	3,40	-0,01	-0,02	-0,05	-0,03	0,03	0,00	
50	7,10	0,02	-0,04	0,08	0,06	0,03	0,00	0,00	50	3,40	-0,02	0,04	-0,08	0,06	0,02	0,00	
51	7,10	0,07	-0,02	0,04	0,03	0,09	0,00	0,00	51	3,40	-0,07	0,02	-0,04	0,04	0,13	0,00	
52	7,10	0,03	-0,03	0,04	0,05	0,04	0,00	0,00	52	3,40	-0,03	0,03	-0,04	0,06	0,08	0,00	
54	7,10	0,09	0,02	0,29	-0,04	0,15	0,00	0,00	54	3,40	-0,09	-0,02	-0,29	-0,04	0,12	0,00	
55	7,10	0,02	0,02	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00	55	3,40	-0,02	-0,02	0,01	-0,03	0,03	0,00	
56	7,10	0,03	-0,07	-0,05	0,12	0,05	0,00	0,00	56	3,40	-0,03	0,07	0,05	0,10	0,03	0,00	
61	7,10	-0,06	0,07	0,03	-0,06	-0,06	0,00	0,00	61	3,40	0,06	-0,07	-0,03	-0,14	-0,14	0,00	
62	7,10	0,14	-0,03	-0,38	0,05	0,20	0,00	0,00	62	3,40	-0,14	0,03	0,38	0,04	0,26	0,00	
63	7,10	0,02	-0,06	-0,04	0,09	0,02	0,00	0,00	63	3,40	-0,02	0,06	0,04	0,09	0,05	0,00	
64	7,10	0,01	0,00	0,06	0,01	0,02	0,00	0,00	64	3,40	-0,01	0,00	-0,06	-0,01	0,01	0,00	
6	7,10	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,05	0,05	0,05	0,00	0,00	
7	7,10	0,00	0,03	0,03	-0,03	0,00	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	
8	7,10	0,00	-0,01	0,06	0,02	0,00	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,04	-0,06	0,04	0,00	0,00	
9	7,10	0,00	0,08	-0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,04	0,02	-0,06	0,00	0,00	
10	7,10	0,00	0,04	0,05	-0,03	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,05	-0,01	0,00	0,00	
61	7,10	0,02	0,08	0,00	-0,08	0,02	0,00	0,00	48	7,10	-0,02	-0,02	0,00	-0,05	0,02	0,00	
48	7,10	-0,25	-0,12	0,00	0,06	-0,15	-0,02	0,00	33	7,10	0,25	0,15	0,00	0,10	-0,15	0,02	
33	7,10	0,04	0,45	-0,21	-0,14	0,01	0,00	0,00	32	7,10	-0,04	-0,45	0,21	-0,18	0,01	0,00	
32	7,10	0,00	0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	23	7,10	0,00	-0,02	0,02	-0,02	0,00	0,00	
23	7,10	0,00	-0,07	0,26	0,06	0,00	0,00	0,00	6	7,10	0,00	0,07	-0,26	0,11	0,00	0,00	
55	7,10	0,00	0,15	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	56	7,10	0,00	-0,15	0,00	-0,05	0,00	0,00	
50	7,10	-0,02	0,18	0,00	-0,13	-0,01	0,00	0,00	51	7,10	0,02	-0,18	0,00	-0,07	-0,01	0,00	
52	7,10	0,00	-0,08	0,05	0,06	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,08	-0,05	0,07	0,00	0,00	
64	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
36	7,10	0,00	0,06	0,09	-0,05	0,00	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,06	-0,09	-0,04	0,00	0,00	
25	7,10	0,00	0,03	-0,08	-0,03	0,00	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,03	0,08	-0,05	0,00	0,00	
12	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	
13	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
23	7,10	0,00	0,09	-0,27	-0,04	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,11	0,27	0,11	0,00	0,00	
24	7,10	0,00	0,06	0,12	-0,07	0,00	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,05	-0,12	0,03	0,00	0,00	
25	7,10	0,00	0,06	0,08	-0,04	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,08	-0,01	0,00	0,00	
35	7,10	0,00	0,04	0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,04	-0,02	0,03	0,00	0,00	
51	7,10	0,00	0,06	-0,03	-0,04	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,05	0,03	0,02	0,00	0,00	
52	7,10	0,00	0,07	0,09	-0,05	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,00	0,00	
63	7,10	0,00	0,05	0,06	-0,04	0,00	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,03	-0,06	0,01	0,00	0,00	
64	7,10	0,00	0,04	0,05	-0,03	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	-0,05	-0,01	0,00	0,00	
33	7,10	0,00	-0,24	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00	34	7,10	0,00	0,29	0,00	0,41	0,00	0,00	
61	7,10	0,01	-0,06	0,00	0,09	0,02	0,00	0,00	62	7,10	-0,01	0,06	0,00	0,06	0,02	0,00	
62	7,10	-0,03	-0,03	0,00	0,02	-0,02	0,00	0,00	83	7,10	0,03	0,03	0,00	0,02	-0,02	0,00	
83	7,10	-0,03	-0,03	0,00	-0,02	-0,02	0,00	0,00	63	7,10	0,03	0,03	0,00	0,06	-0		



CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	9	7,10	0,00	0,06	0,10	-0,05	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,10	-0,01	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,04	0,05	-0,03	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,05	-0,01	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	-0,08	0,06	0,00	-0,15	-0,03	0,00	49	0,00	0,08	-0,34	0,00	0,00	-0,03	0,00
	87	0,00	0,02	0,02	0,00	-0,09	0,01	0,00	50	0,00	-0,02	-0,33	0,00	-0,04	0,01	0,00
	88	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,04	0,00	0,00	55	0,00	0,00	-0,22	0,00	-0,05	0,00	0,00
	84	0,00	0,07	-0,27	0,00	0,06	0,04	0,00	50	0,00	-0,07	-0,18	0,00	-0,01	0,04	0,00

FORZE SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	0,06	-0,03	0,00	0,00	193	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	28	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,02	0,00	191	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00
	196	-0,02	-0,16	-0,01	0,00	0,00	-0,04	197	-0,06	-0,21	-0,02	0,00	0,00	0,02
2	28	0,08	0,21	0,01	0,01	0,00	0,03	191	-0,01	0,16	0,01	0,00	0,00	-0,02
	200	0,07	0,03	0,02	0,03	0,00	-0,01	201	0,13	0,01	0,05	0,03	0,00	0,00
3	27	-0,10	-0,16	-0,02	-0,06	0,01	0,00	195	-0,10	0,13	-0,04	-0,04	-0,01	0,01
	204	0,05	-0,20	0,03	0,00	0,00	-0,03	205	0,09	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,03
4	89	-0,07	0,10	-0,03	-0,02	0,00	0,02	203	-0,07	0,18	-0,01	-0,01	0,00	-0,02
	208	0,04	-0,12	-0,01	0,00	0,00	-0,03	209	-0,06	-0,21	0,01	0,00	0,00	0,01
	85	0,02	0,14	0,01	0,00	0,00	0,04	199	0,01	0,19	-0,01	0,00	0,00	-0,02
6	122	0,11	-0,32	0,05	-0,05	-0,01	-0,02	212	-0,02	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,03
	114	-0,02	0,25	-0,04	0,01	0,00	0,04	207	-0,07	0,19	-0,01	0,00	0,00	-0,04
7	119	0,31	-0,49	0,00	0,00	0,00	-0,01	213	0,05	-0,03	-0,02	0,01	0,00	0,03
	112	-0,09	0,22	0,01	0,00	0,00	0,03	211	-0,27	0,29	0,01	0,00	0,00	-0,04
8	214	-0,01	-0,13	0,04	0,01	0,00	-0,03	215	0,03	-0,07	0,01	0,00	0,00	0,00
	122	-0,06	0,10	-0,05	-0,06	0,01	0,05	212	0,04	0,10	0,01	-0,01	0,00	-0,02
9	221	-0,04	-0,10	0,01	0,01	0,00	-0,02	222	0,06	-0,12	0,00	0,01	0,00	0,01
	119	-0,14	0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,07	213	0,13	0,14	0,00	0,00	0,00	-0,06
10	193	0,00	0,00	0,04	-0,02	0,00	0,00	194	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00
	191	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,01	0,00	37	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
11	27	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,02	0,00	195	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01	0,00
	192	0,00	0,00	0,08	0,05	-0,02	0,00	193	0,00	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,00
12	195	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,01	0,00	36	0,00	0,00	-0,02	0,01	-0,01	0,00
	193	0,00	0,00	0,05	0,03	-0,01	0,00	194	0,00	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00
13	197	0,02	-0,39	0,02	0,00	0,00	-0,08	198	0,00	-0,43	0,01	0,01	0,00	0,06
	191	0,03	0,38	-0,02	-0,01	0,00	0,07	37	-0,05	0,45	-0,01	-0,02	0,00	-0,06
14	85	-0,02	-0,14	-0,01	0,00	0,00	-0,04	199	-0,02	-0,23	0,01	0,00	0,00	0,02
	196	0,02	0,16	0,01	0,00	0,00	0,04	197	0,02	0,20	0,00	0,00	0,00	-0,02
15	199	-0,01	-0,39	0,00	0,00	0,00	-0,08	86	-0,01	-0,43	0,01	0,00	0,00	0,06
	197	0,01	0,40	0,00	0,00	0,00	0,08	198	0,00	0,43	-0,01	-0,01	0,00	-0,06
16	201	0,11	-0,34	-0,01	0,02	0,00	-0,06	202	0,05	-0,35	0,06	0,02	0,00	0,05
	195	-0,01	0,24	0,01	-0,03	0,00	0,06	36	-0,15	0,46	-0,06	-0,05	-0,01	-0,04
17	89	0,07	-0,10	0,03	0,02	0,00	-0,02	203	0,13	-0,05	0,01	0,01	0,00	0,02
	200	-0,07	-0,03	-0,02	-0,03	0,00	0,01	201	-0,12	0,18	-0,02	-0,03	0,00	0,00
18	203	0,11	-0,27	0,01	0,01	0,00	-0,04	90	0,06	-0,24	0,07	-0,01	0,00	0,02
	201	-0,12	0,16	-0,01	-0,02	0,00	0,07	202	-0,05	0,35	-0,06	-0,02	0,00	-0,05
19	205	-0,01	-0,14	0,01	0,00	0,00	0,00	206	0,02	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,01
	203	-0,17	0,14	-0,02	-0,01	0,00	0,04	90	0,16	0,04	0,00	-0,01	0,00	-0,05
20	114	0,02	-0,25	0,04	-0,01	0,00	-0,04	207	0,06	-0,15	0,00	-0,01	0,00	0,04
	204	-0,05	0,20	-0,03	0,00	0,00	0,03	205	-0,03	0,20	0,00	0,00	0,00	-0,03
21	207	0,05	-0,08	0,01	0,00	0,00	0,00	115	0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	205	-0,05	0,03	-0,02	0,00	0,00	0,01	206	-0,02	0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01
22	209	-0,01	-0,41	0,00	0,00	0,00	-0,08	210	-0,02	-0,45	0,01	0,00	0,00	0,06
	199	0,02	0,43	0,01	0,00	0,00	0,08	86	0,01	0,43	-0,01	0,00	0,00	-0,06
23	112	0,09	-0,22	-0,01	0,00	0,00	-0,03	211	0,05	-0,20	0,01	0,00	0,00	0,04
	208	-0,04	0,12	0,01	0,00	0,00	0,03	209	-0,11	0,30	-0,01	0,00	0,00	-0,03
24	211	0,36	-0,19	-0,02	0,00	0,00	0,00	113	-0,56	-0,58	0,02	0,00	0,01	-0,03
	209	0,18	0,32	0,01	0,00	0,00	0,10	210	0,02	0,45	-0,01	0,00	0,00	-0,06
25	212	-0,01	-0,08	-0,02	0,01	0,00	-0,01	123	0,06	0,05	0,02	-0,02	0,00	0,01
	207	-0,04	0,04	0,01	0,01	0,00	0,00	115	-0,02	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00
26	213	0,12	-0,27	-0,02	0,00	0,00	0,03	120	0,12	-0,02	0,05	-0,03	0,01	0,04
	211	-0,15	0,10	-0,01	0,00	0,00	0,01	113	-0,08	0,19	-0,03	0,00	0,01	-0,08
27	215	0,02	-0,10	0,00	0,01	0,00	-0,03	216	-0,01	-0,04	0,01	0,01	0,00	0,00
	212	0,07	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	123	-0,08	0,05	-0,02	-0,03	-0,01	0,03
28	217	-0,01	-0,12	0,04	-0,02	0,00	-0,03	218	0,00	-0,10	-0,01	-0,01	0,00	0,01
	214	0,01	0,13	-0,04	-0,01	0,00	0,03	215	-0,01	0,09	0,01	-0,01	0,00	-0,01
29	218	0,01	-0,13	0,01	-0,01	0,00	-0,03	219	0,03	0,01	0,01	-0,01	0,00	-0,01
	215	-0,05	0,09	-0,01	0,00	0,00	0,04	216	0,01	0,04	-0,01	-0,01	0,00	0,00
30	170	0,19	-0,25	0,06	-0,09	-0,02	0,01	220	-0,09	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,03
	217	0,01	0,12	-0,04	0,02	0,00	0,03	218	-0,11	0,12	-0,02	0,01	0,00	-0,01
31	220	0,14	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,03	171	-0,22	-0,09	0,03	-0,03	0,01	-0,07
	218	0,10	0,11	0,02	0,02	0,00	0,03	219	-0,03	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,01
32	222	-0,08	-0,02	0,01	0,00	0,00	-0,03	223	-0,03	-0,07	0,02	0,01	0,00	0,01
	213	0,11	0,16	0,00	-0,01	0,00	0,00	120	0,01	-0,07	-0,02	-0,03	-0,01	0,02
33	224	-0,03	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	225	-0,06	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,00
	221	0,04	0,10	-0,01	-0,01	0,00	0,02	222	0,04	0,02	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
34	225	-0,04	-0,11	0,00	0,00	0,00	-0,03	226	0,03	-0,08	0,02	0,00	0,00	0,01
	222	-0,02	0,12	0,00	-0,01	0,00	0,03	223	0,03	0,07	-0,02	-0,01	0,00	-0,01
35	166	0,17	-0,05	0,01	-0,01	0,00	0,05	227	-0,12	0,02	-0,01	0,00	0,00	-0,04
	224	0,03	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	225	-0,07	0,04	0,01	0,00	0,00	-0,01
36	227	0,20	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,04	167	-0,34	-0,26	0,03	-0,03	0,01	-0,08
	225	0,17	0,19	-0,01	0,00	0,00	0,05	226	-0,03	0,08	-0,02	0,00	0,00	-0,01



TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,25	-0,11	193	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,23	-0,10
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,10	191	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,09	-0,09
2	196	-0,02	-0,10	0,00	0,01	-0,01	0,01	197	-0,03	-0,15	0,05	-0,01	0,04	0,01
	28	-0,04	-0,10	-0,10	-0,04	-0,20	-0,07	191	-0,05	-0,15	-0,05	0,01	0,04	-0,07
3	200	0,05	0,18	0,05	-0,03	0,38	0,04	201	-0,02	-0,16	0,11	0,09	0,38	-0,02
	27	0,04	0,18	0,02	0,20	0,98	0,22	195	-0,02	-0,16	0,08	0,07	0,33	0,16
4	204	0,01	-0,10	0,03	0,00	0,05	-0,07	205	0,02	-0,08	0,08	0,05	0,03	-0,04
	89	0,00	-0,11	0,01	0,00	0,24	-0,03	203	0,01	-0,08	0,06	0,06	0,13	0,00
5	208	-0,03	-0,01	0,07	0,01	0,01	0,03	209	-0,07	-0,22	0,01	-0,01	0,01	0,04
	85	0,02	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,03	199	-0,02	-0,21	-0,08	0,00	0,03	0,03
6	122	-0,08	-0,28	0,06	-0,19	-0,94	0,23	212	-0,03	-0,01	0,00	0,06	0,32	0,17
	114	-0,05	-0,28	0,06	0,05	0,01	-0,09	207	0,00	-0,01	0,01	0,03	-0,17	-0,15
7	119	-0,14	-0,39	0,13	-0,01	-0,05	0,03	213	-0,05	0,05	0,04	0,04	0,22	0,02
	112	-0,15	-0,39	0,21	0,00	0,06	0,00	211	-0,06	0,05	0,11	0,02	-0,09	-0,01
8	214	0,03	-0,05	0,08	-0,04	-0,09	-0,15	215	0,02	-0,08	0,01	0,01	0,21	-0,17
	122	0,02	-0,05	0,00	0,18	0,91	0,18	212	0,01	-0,08	-0,06	-0,01	-0,05	0,16
9	221	0,06	-0,01	0,10	-0,01	0,04	-0,02	222	0,04	-0,13	-0,06	0,01	0,14	-0,03
	119	0,06	-0,01	0,08	0,04	0,22	0,03	213	0,04	-0,13	-0,09	0,01	0,03	0,02
10	193	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,17	-0,09	194	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,06
	191	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,08	-0,09	37	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,05	-0,06
11	27	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,27	0,09	195	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,12	0,10
	192	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,41	-0,02	193	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,27	0,00
12	195	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,02	0,01	36	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00
	193	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,15	-0,02	194	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,13	-0,02
13	197	0,02	-0,19	0,05	0,01	0,05	0,02	198	-0,02	-0,36	0,07	-0,02	0,09	0,00
	191	-0,03	-0,20	-0,05	0,01	0,04	-0,08	37	-0,07	-0,37	-0,03	0,07	0,36	-0,10
14	85	0,02	-0,02	0,04	0,00	0,01	0,03	199	-0,02	-0,22	0,03	0,00	0,03	0,03
	196	0,01	-0,03	-0,06	0,01	-0,02	0,01	197	-0,03	-0,22	-0,07	-0,01	0,04	0,00
15	199	0,01	-0,21	0,04	0,00	0,03	0,02	86	-0,01	-0,35	0,05	0,00	0,04	0,03
	197	0,01	-0,21	-0,06	0,01	0,04	0,00	198	-0,02	-0,35	-0,05	-0,01	0,11	0,01
16	201	0,00	-0,08	0,09	0,08	0,38	0,13	202	-0,06	-0,38	0,13	-0,01	0,24	0,10
	195	-0,04	-0,08	-0,02	0,07	0,33	0,05	36	-0,10	-0,39	0,02	0,16	0,78	0,01
17	89	0,03	0,03	0,03	-0,01	0,20	-0,05	203	0,00	-0,12	0,12	0,08	0,21	0,01
	200	0,01	0,02	0,01	-0,02	0,45	0,00	201	-0,02	-0,13	0,11	0,07	0,30	0,06
18	203	0,06	-0,04	0,20	0,05	0,20	-0,04	90	0,01	-0,29	0,03	0,00	-0,26	0,04
	201	0,00	-0,06	0,08	0,06	0,30	0,08	202	-0,05	-0,30	-0,09	0,01	0,33	0,15
19	205	0,02	-0,19	0,09	0,05	0,04	-0,02	206	0,07	0,05	-0,14	0,00	0,05	-0,03
	203	0,11	-0,17	0,15	0,04	0,12	-0,02	90	0,16	0,07	-0,08	0,07	0,11	-0,03
20	114	0,00	-0,19	0,00	0,02	-0,13	-0,08	207	0,02	-0,08	0,03	0,06	-0,05	-0,03
	204	0,01	-0,19	0,02	0,00	0,06	-0,08	205	0,03	-0,08	0,05	0,05	0,03	-0,03
21	207	-0,02	-0,07	0,03	0,07	-0,05	-0,02	115	-0,01	0,02	-0,01	0,00	-0,03	0,01
	205	0,00	-0,07	0,06	0,05	0,03	-0,04	206	0,02	0,02	0,01	0,00	0,05	-0,01
22	209	0,00	-0,23	0,04	-0,03	0,01	0,03	210	-0,03	-0,35	0,06	0,02	0,02	0,03
	199	0,02	-0,23	-0,07	0,00	0,03	0,02	86	-0,01	-0,35	-0,05	0,00	0,04	0,03
23	112	-0,01	-0,07	0,02	-0,01	0,03	0,01	211	-0,04	-0,21	0,05	0,03	-0,06	0,03
	208	-0,02	-0,07	0,05	0,00	-0,01	0,03	209	-0,05	-0,21	0,08	-0,01	0,02	0,05
24	211	-0,34	0,05	0,34	0,06	-0,05	0,10	113	-0,48	-0,62	-0,24	-0,21	0,06	0,02
	209	-0,07	0,10	0,11	-0,03	0,02	0,06	210	-0,20	-0,57	-0,47	0,02	0,00	-0,02
25	212	0,01	-0,10	-0,02	0,06	0,32	-0,07	123	0,04	0,08	0,03	-0,08	-0,42	-0,12
	207	0,00	-0,11	0,01	0,05	-0,17	0,07	115	0,04	0,08	0,06	0,02	0,07	0,02
26	213	0,09	-0,29	0,01	0,04	0,22	-0,13	120	0,18	0,15	-0,24	-0,13	-0,63	-0,05
	211	-0,15	-0,34	0,40	0,05	-0,09	0,08	113	-0,06	0,10	0,15	-0,22	0,01	0,16
27	215	-0,01	-0,04	0,01	0,01	0,21	0,06	216	-0,01	-0,04	0,09	-0,02	-0,03	0,04
	212	-0,04	-0,05	-0,09	-0,01	-0,05	-0,08	123	-0,04	-0,05	0,00	0,09	0,46	-0,09
28	217	0,01	-0,07	0,03	0,01	-0,22	-0,10	218	0,01	-0,07	0,02	0,05	-0,14	-0,03
	214	-0,01	-0,07	-0,03	0,00	0,11	-0,10	215	-0,01	-0,08	-0,03	-0,02	0,05	-0,04
29	218	0,00	-0,07	0,08	0,05	-0,14	-0,03	219	0,01	-0,02	0,06	-0,01	-0,16	0,02
	215	0,01	-0,07	-0,03	-0,02	0,05	-0,03	216	0,02	-0,01	-0,06	0,00	0,08	0,01
30	170	-0,09	-0,18	0,12	-0,30	-1,49	0,37	220	-0,05	0,02	-0,01	0,04	0,18	0,32
	217	-0,06	-0,18	0,08	0,07	0,11	-0,21	218	-0,02	0,02	-0,05	0,00	-0,38	-0,25
31	220	-0,06	0,03	0,13	0,04	0,18	-0,04	171	-0,09	-0,10	-0,06	-0,10	-0,50	-0,07
	218	-0,04	0,03	0,01	0,00	-0,38	0,10	219	-0,07	-0,09	-0,18	0,02	-0,01	0,07
32	222	0,00	-0,08	-0,05	0,01	0,14	0,07	223	0,03	0,03	0,04	-0,02	0,00	0,06
	213	-0,04	-0,09	-0,11	0,01	0,03	-0,08	120	-0,02	0,02	-0,02	0,10	0,48	-0,10
33	224	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,01	225	0,00	-0,07	-0,05	0,02	-0,03	0,01
	221	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,08	-0,01	222	-0,02	-0,07	-0,05	-0,01	0,07	0,01
34	225	0,02	-0,05	0,04	0,02	-0,02	0,01	226	0,02	-0,07	0,03	0,00	-0,06	0,04
	222	0,01	-0,06	-0,04	-0,01	0,07	0,01	223	0,01	-0,07	-0,04	0,00	0,10	0,04
35	166	-0,07	-0,04	0,08	-0,03	-0,16	0,01	227	-0,05	0,02	-0,09	0,01	0,06	0,01
	224	-0,05	-0,04	0,12	0,01	0,02	-0,03	225	-0,04	0,02	-0,05	0,00	-0,11	-0,04
36	227	-0,10	0,04	0,15	0,01	0,06	-0,12	167	-0,15	-0,24	-0,12	-0,11	-0,55	-0,14
	225	-0,04	0,05	0,03	0,00	-0,11	0,09	226	-0,10	-0,23	-0,25	0,03	0,07	0,08

CARATT. Var.Amb.affol.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	-0,02	-0,36	0,00	-0,04	-0,03	0,00	2	0,00	0,02	-1,03	0,00	-0,79	-0,03	0,02
	2	0,00	0,00	-1,06	0,00	0,75	0,00	0,02	3	0,00	0,00	-1,06	0,00	-0,73	0,00	0,01
	3	0,00	0,00	-1,07	0,00	0,76	0,00	0,01	4	0,00	0,00	-0,99	0,00	-0,63	0,00	0,02
	4	0,00	-0,01	-1,03	0,00	0,62	-0,01	0,01	5	0,00	0,01	-1,42	0,00	-1,16	-0,01	0,02
	5	0,00	0,00	-1,36	0,00	1,10	0,00	0,02	6	0,00	0,00	-1,69	0,00	-1,32	0,00	0,03
	6	0,00	0,06	-1,73	0,00	1,35	0,09	0,03	7	0,00	-0,06	-0,83	0,00	-0,23	0,09	-0,01
	7	0,00	-0,03	-0,87	0,00	0,14	-0,04	0,00	8	0,00	0,03	-1,35	0,00	-0,75	-0,04	0,02
	8	0,00	0,22	-1,10	0,00	0,45	0,24	0,04	9	0,00	-0,22	-0,85	0,00	-0,14	0,24	-0,03
	9	0,00	-0,18	-1,06	0,00	0,12	-0,20	-0,03	10	0,00	0,18	-1,35	0,00	-0,27	-0,20	0,03
	44	0,00	0,00	-0,65	0,00	-0,21	0,01	0,00	45	0,00	0,00	-1,63	0,00	-1,39	0,01	-0,01
	45	0,00	0,00	-1,64	0,00	1,31	-0,01	-0,01	46	0,00	0,00	-1,39	0,00	-1,01	-0,01	0,00
	46	0,00	0,00	-1,37	0,00	1,03	-0,01	-0,01	47	0,00	0,00	-1,38	0,00	-1,09	-0,01	0,00
	47	0,00	-0,01	-1,33	0,00	1,09	-0,01	0,00	48	0,00	0,01	-0,95	0,00	-0,17	-0,01	0,01
	57	0,00	0,00	-0,44	0,00	-0,15	-0,01	0,00	58	0,00	0,00	-1,02	0,00	-0,85	-0,01	0,01
	58	0,00	0,00	-1,04	0,00	0,84	0,00	0,01	59	0,00	0,00	-0,96	0,00	-0,72	0,00	0,01



## C.D.S.

CARATT. Var.Amb.affol.: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
59	0,00	0,00	-0,96	0,00	0,74	0,00	0,01	0,01	60	0,00	0,00	-0,94	0,00	-0,73	0,00	0,00	
60	0,00	0,00	-0,96	0,00	0,76	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	-0,87	0,00	-0,53	0,00	0,00	
33	0,00	0,01	-1,85	0,00	1,40	0,02	0,00	0,00	34	0,00	-0,01	-0,28	0,00	0,44	0,02	0,00	
34	0,00	-0,11	-0,46	0,00	-0,14	-0,07	-0,01	0,00	82	0,00	0,11	-0,34	0,00	0,24	-0,07	0,01	
82	0,00	0,43	0,89	0,00	-0,19	0,21	0,01	0,00	35	0,00	-0,43	-1,60	0,00	-1,04	0,21	-0,01	
35	0,00	-0,01	-1,40	0,00	0,89	-0,03	-0,01	0,00	36	0,00	0,01	-1,00	0,00	-0,13	-0,03	0,01	
62	0,00	0,13	-0,52	0,00	0,31	0,08	0,01	0,00	54	0,00	-0,13	0,83	0,00	0,54	0,08	-0,01	
54	0,00	0,04	-0,10	0,00	-0,29	0,01	0,00	0,00	85	0,00	-0,04	-0,22	0,00	0,25	0,01	0,00	
27	0,00	-0,04	-0,26	0,00	-0,08	-0,06	-0,02	0,00	28	0,00	0,04	-1,28	0,00	-1,12	-0,06	0,01	
28	0,00	0,00	-1,31	0,00	0,86	-0,01	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-1,91	0,00	-1,50	-0,01	0,00	
29	0,00	0,00	-2,00	0,00	1,55	0,01	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-1,62	0,00	-1,08	0,01	0,00	
30	0,00	0,00	-1,58	0,00	1,07	0,01	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-1,81	0,00	-1,45	0,01	-0,01	
31	0,00	0,00	-1,73	0,00	1,44	0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-1,45	0,00	-0,79	0,01	-0,01	
49	0,00	-0,15	0,17	0,00	0,03	-0,09	-0,01	0,00	34	0,00	0,15	-0,84	0,00	-0,63	-0,09	0,01	
83	0,00	0,04	-0,54	0,00	0,15	0,03	0,00	0,00	55	0,00	-0,04	-0,29	0,00	0,04	0,03	0,00	
55	0,00	-0,04	-0,55	0,00	0,07	-0,01	0,00	0,00	87	0,00	0,04	0,19	0,00	0,18	-0,01	0,00	
61	0,00	0,04	-0,84	0,00	0,54	0,05	0,01	0,00	62	0,00	-0,04	-0,71	0,00	-0,34	0,05	-0,01	
62	0,00	-0,12	-1,05	0,00	0,51	-0,08	-0,01	0,00	83	0,00	0,12	0,28	0,00	0,38	-0,08	0,01	
83	0,00	-0,23	0,25	0,00	-0,29	-0,15	-0,01	0,00	63	0,00	0,23	-0,95	0,00	-0,47	-0,15	0,01	
63	0,00	0,03	-1,04	0,00	0,54	0,04	0,01	0,00	64	0,00	-0,03	-0,83	0,00	-0,05	0,04	-0,01	
70	0,00	0,01	-0,70	0,00	0,66	0,02	0,01	0,00	71	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,11	0,02	0,00	
71	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,87	0,00	-0,02	0,00	0,00	
74	0,00	0,02	-0,19	0,00	-0,22	0,03	0,01	0,00	75	0,00	-0,02	-1,89	0,00	-1,76	0,03	-0,01	
75	0,00	0,00	-1,84	0,00	1,62	-0,01	-0,01	0,00	76	0,00	0,00	-0,92	0,00	0,05	-0,01	0,01	
78	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	79	0,00	0,00	-0,84	0,00	-0,76	0,01	0,00	
79	0,00	0,00	-0,82	0,00	0,71	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	-0,74	0,00	0,08	0,00	0,00	
1	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	27	0,00	0,00	-0,39	0,00	-0,02	-0,01	0,01	
2	0,00	0,00	-0,57	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-1,41	0,00	-1,21	0,00	0,00	
3	0,00	0,00	-0,64	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-2,13	0,00	-1,94	0,00	0,00	
4	0,00	0,00	-0,59	0,00	-0,25	0,01	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-1,67	0,00	-1,43	0,01	0,00	
5	0,00	0,01	-0,70	0,00	-0,31	0,01	0,00	0,00	31	0,00	-0,01	-1,69	0,00	-1,32	0,01	-0,01	
6	0,00	0,00	-1,16	0,00	0,10	-0,01	0,01	0,00	32	0,00	0,00	-1,62	0,00	-0,99	-0,01	0,01	
32	0,00	3,46	-1,31	0,00	1,21	1,26	0,06	0,06	33	0,00	-3,46	0,57	0,00	-0,52	1,26	-0,06	
7	0,00	0,00	-1,15	0,00	0,63	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-1,07	0,00	-0,75	0,00	0,00	
8	0,00	0,01	-1,18	0,00	0,35	0,01	0,01	0,01	35	0,00	-0,01	-1,37	0,00	-0,91	0,01	0,00	
10	0,00	0,06	-1,43	0,00	0,41	0,06	0,02	0,02	25	0,00	-0,06	-1,27	0,00	-0,39	0,06	0,00	
25	0,00	-0,11	-1,08	0,00	0,41	-0,08	0,00	0,00	36	0,00	0,11	-0,26	0,00	0,15	-0,08	0,01	
36	0,00	0,28	0,01	0,00	-0,36	0,22	0,02	0,02	52	0,00	-0,28	-1,29	0,00	-0,64	0,22	-0,02	
52	0,00	-0,03	-1,25	0,00	0,61	-0,05	-0,01	0,00	64	0,00	0,03	-1,03	0,00	-0,32	-0,05	0,02	
64	0,00	-0,22	-0,61	0,00	0,18	-0,21	-0,02	0,00	72	0,00	0,22	-1,05	0,00	-0,55	-0,21	0,04	
72	0,00	-0,03	-0,88	0,00	0,45	-0,03	0,01	0,00	76	0,00	0,03	-0,76	0,00	-0,35	-0,03	0,02	
76	0,00	0,09	-0,93	0,00	0,35	0,07	0,02	0,00	80	0,00	-0,09	-0,49	0,00	0,00	0,07	0,00	
78	0,00	0,06	-0,18	0,00	0,03	0,07	0,01	0,00	74	0,00	-0,06	-0,27	0,00	-0,12	0,07	-0,01	
74	0,00	-0,05	-0,40	0,00	0,13	-0,07	-0,02	0,00	70	0,00	0,05	-0,31	0,00	0,07	-0,07	0,01	
70	0,00	0,31	0,42	0,00	-0,11	0,17	0,01	0,00	61	0,00	-0,31	-0,90	0,00	-0,58	0,17	-0,01	
61	0,00	0,08	-0,70	0,00	0,15	0,11	0,01	0,00	48	0,00	-0,08	-1,03	0,00	-0,39	0,11	-0,03	
48	0,00	-1,52	-0,73	0,00	0,55	-0,83	-0,06	0,00	33	0,00	1,52	-0,35	0,00	-0,33	-0,83	0,05	
66	0,00	-0,01	-0,32	0,00	-0,08	-0,01	0,00	0,00	67	0,00	0,01	-0,57	0,00	-0,45	-0,01	0,01	
67	0,00	0,00	-0,57	0,00	0,46	0,00	0,01	0,00	68	0,00	0,00	-0,56	0,00	-0,43	0,00	0,01	
68	0,00	0,00	-0,56	0,00	0,43	0,00	0,01	0,00	69	0,00	0,00	-0,58	0,00	-0,45	0,00	0,01	
69	0,00	0,00	-0,60	0,00	0,45	0,00	0,01	0,00	70	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,57	0,00	0,01	
69	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,57	0,00	-0,35	0,00	0,00	
60	0,00	-0,01	-0,63	0,00	0,27	-0,01	0,00	0,00	47	0,00	0,01	-0,98	0,00	-0,63	-0,01	0,00	
47	0,00	0,00	-1,05	0,00	0,44	-0,01	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-1,75	0,00	-1,40	-0,01	0,00	
68	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,54	0,00	-0,29	0,00	0,00	
59	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-1,21	0,00	-0,98	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	-1,22	0,00	0,67	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-1,64	0,00	-1,28	0,00	0,00	
67	0,00	0,01	-0,10	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,00	58	0,00	-0,01	-0,50	0,00	-0,20	0,01	0,00	
58	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-1,60	0,00	-1,47	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	-1,43	0,00	0,87	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-1,92	0,00	-1,53	0,00	0,00	
66	0,00	-0,10	-0,21	0,00	-0,02	-0,08	0,00	0,00	57	0,00	0,10	-0,37	0,00	-0,08	-0,08	0,01	
57	0,00	-0,03	-0,35	0,00	0,01	-0,04	0,00	0,00	44	0,00	0,03	-1,19	0,00	-1,03	-0,04	0,02	
44	0,00	0,09	-1,04	0,00	0,71	0,09	0,02	0,00	40	0,00	-0,09	0,15	0,00	0,40	0,09	0,00	
40	0,00	0,05	-0,15	0,00	-0,40	0,05	0,01	0,00	37	0,00	-0,05	-0,27	0,00	0,31	0,05	0,00	
37	0,00	0,03	0,27	0,00	-0,31	0,04	0,01	0,00	28	0,00	-0,03	-1,33	0,00	-1,16	0,04	0,00	
50	0,00	0,15	-0,34	0,00	0,10	0,11	0,01	0,00	82	0,00	-0,15	-0,55	0,00	-0,26	0,11	-0,01	
63	0,00	0,11	-0,27	0,00	0,03	0,06	0,00	0,00	56	0,00	-0,11	-0,35	0,00	-0,07	0,06	0,00	
56	0,00	-0,02	-0,43	0,00	0,17	-0,01	0,00	0,00	51	0,00	0,02	-0,29	0,00	-0,10	-0,01	0,00	
51	0,00	-0,02	-0,11	0,00	0,11	-0,01	0,00	0,00	35	0,00	0,02	-0,80	0,00	-0,52	-0,01	0,00	
54	0,00	-0,27	-0,40	0,00	0,13	-0,13	-0,01	0,00	88	0,00	0,27	-0,06	0,00	0,04	-0,13	0,01	
49	0,00	0,09	-0,35	0,00	0,10	0,05	0,00	0,00	84	0,00	-0,09	-0,15	0,00	0,00	0,05	0,00	
1	3,40	0,04	-0,08	0,78	0,28	0,10	0,00	0,00	1	0,00	-0,04	0,08	-0,78	-0,01	0,05	0,00	
2	3,40	0,04	-0,35	2,66	0,92	0,10	0,00	0,00	2	0,00	-0,04	0,35	-2,66	0,26	0,04	0,00	
3	3,40	-0,04	-0,37	2,77	0,95	-0,09	0,00	0,00	3	0,00	0,04	0,37	-2,77	0,30	-0,03	0,00	
4	3,40	-0,01	-0,36	2,61	0,95	-0,01	0,00	0,00	4	0,00	0,01	0,36	-2,61	0,28	0,00	0,00	
5	3,40	0,03	-0,48	3,48	1,27	0,07	0,00	0,00	5	0,00	-0,03	0,48	-3,48	0,37	0,04	0,00	
6	3,40	-0,06	-0,13	4,58	0,47	-0,17	0,00	0,00	6	0,00	0,06	0,13	-4,58	-0,03	-0,05	0,00	
7	3,40	-0,01	0,53	2,86	-1,16	-0,01	0,00	0,00	7	0,00	0,01	-0,53	-2,86	-0,65	-0,0		



CARATT. Var.Amb.affol.: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
44	3,40	0,26	0,34	2,88	-0,81	0,66	0,00	44	0,00	-0,26	-0,34	-2,88	-0,33	0,23	0,00	0,00	
45	3,40	-0,03	0,62	6,29	-1,49	-0,06	0,00	45	0,00	0,03	-0,62	-6,29	-0,62	-0,03	0,00	0,00	
46	3,40	-0,02	0,33	5,19	-0,79	-0,03	0,00	46	0,00	0,02	-0,33	-5,19	-0,32	-0,03	0,00	0,00	
47	3,40	0,02	0,20	4,74	-0,47	0,05	0,00	47	0,00	-0,02	-0,20	-4,74	-0,21	0,00	0,00	0,00	
48	3,40	-0,35	0,01	2,70	0,11	-0,78	0,00	48	0,00	0,35	-0,01	-2,70	-0,14	-0,24	0,00	0,00	
49	3,40	-0,02	0,01	0,68	-0,02	-0,03	0,00	49	0,00	0,02	-0,01	-0,68	-0,01	-0,03	0,00	0,00	
50	2,66	0,08	0,00	0,56	-0,01	0,11	0,00	50	0,00	-0,08	0,00	-0,56	0,02	0,07	0,00	0,00	
51	2,66	0,04	0,10	0,40	-0,18	0,07	0,00	51	0,00	-0,04	-0,10	-0,40	-0,03	0,02	0,00	0,00	
52	3,40	0,05	-0,02	2,54	0,04	0,12	0,00	52	0,00	-0,05	0,02	-2,54	0,03	0,06	0,00	0,00	
54	3,40	0,11	-0,01	0,27	0,02	0,13	0,00	54	0,00	-0,11	0,01	-0,27	0,02	0,19	0,00	0,00	
55	1,33	0,03	0,33	0,62	-0,18	-0,04	0,01	55	0,00	-0,03	-0,33	-0,62	-0,06	0,07	-0,01	0,00	
56	1,33	0,25	-0,35	0,79	0,13	0,18	0,00	56	0,00	-0,25	0,35	-0,79	0,13	0,00	0,00	0,00	
57	3,40	0,20	0,04	1,16	-0,06	-0,06	0,01	57	0,00	-0,20	-0,04	-1,16	-0,07	0,18	0,00	0,00	
58	3,40	-0,01	0,06	2,96	-0,07	-0,01	0,00	58	0,00	0,01	-0,06	-2,96	-0,12	-0,02	0,00	0,00	
59	3,40	-0,01	0,04	2,99	-0,05	-0,02	0,00	59	0,00	0,01	-0,04	-2,99	-0,08	-0,02	0,00	0,00	
60	3,40	-0,01	0,03	3,10	-0,05	-0,01	0,00	60	0,00	0,01	-0,03	-3,10	-0,06	-0,02	0,00	0,00	
61	3,40	-0,17	0,21	3,31	-0,39	-0,32	0,00	61	0,00	0,17	-0,21	-3,31	-0,24	-0,16	0,00	0,00	
62	3,40	0,34	-0,11	2,28	0,14	0,55	0,00	62	0,00	-0,34	0,11	-2,28	0,19	0,43	0,00	0,00	
63	1,33	0,00	-0,03	2,26	-0,02	0,03	-0,02	63	0,00	0,00	0,03	-2,26	0,05	-0,04	0,02	0,00	
64	3,40	0,04	-0,09	2,47	0,12	0,07	0,00	64	0,00	-0,04	0,09	-2,47	0,17	0,08	0,00	0,00	
66	3,40	0,05	0,02	0,53	-0,03	0,13	0,00	66	0,00	-0,05	-0,02	-0,53	-0,02	0,05	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	0,02	1,23	-0,03	0,00	0,00	67	0,00	0,00	-0,02	-1,23	-0,03	0,00	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,02	1,17	-0,03	0,00	0,00	68	0,00	0,00	-0,02	-1,17	-0,03	-0,01	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,01	1,19	-0,02	0,01	0,00	69	0,00	0,00	-0,01	-1,19	-0,02	0,00	0,00	0,00	
70	3,40	0,03	0,02	1,31	0,00	0,08	0,00	70	0,00	-0,03	-0,02	-1,31	-0,06	0,03	0,00	0,00	
72	3,40	-0,13	-0,04	2,80	0,04	-0,38	0,00	72	0,00	0,13	0,04	-2,80	0,10	-0,08	0,00	0,00	
74	3,40	0,12	-0,01	0,86	0,01	0,25	0,00	74	0,00	-0,12	0,01	-0,86	0,03	0,16	0,00	0,00	
75	3,40	0,14	0,06	3,73	-0,21	0,35	0,00	75	0,00	-0,14	-0,06	-3,73	-0,01	0,14	0,00	0,00	
76	3,40	-0,17	0,00	2,62	-0,01	-0,47	0,00	76	0,00	0,17	0,00	-2,62	0,01	-0,12	0,00	0,00	
78	3,40	0,04	-0,01	0,38	0,01	0,10	0,00	78	0,00	-0,04	0,01	-0,38	0,03	0,05	0,00	0,00	
79	3,40	0,06	0,03	1,66	-0,10	0,15	0,00	79	0,00	-0,06	-0,03	-1,66	0,00	0,05	0,00	0,00	
80	3,40	-0,11	0,00	1,22	-0,02	-0,32	0,00	80	0,00	0,11	0,00	-1,22	0,01	-0,06	0,00	0,00	
63	1,33	-0,06	0,03	0,23	0,12	-0,01	0,00	56	1,33	0,06	0,62	-0,23	0,17	-0,05	0,00	0,00	
55	1,33	0,07	0,81	-0,09	-0,38	0,02	0,00	56	1,33	-0,07	-0,32	0,09	-0,25	0,06	0,00	0,00	
55	3,40	0,06	0,06	-0,03	-0,02	0,05	0,00	55	1,33	-0,06	-0,06	0,03	-0,07	0,04	0,00	0,00	
56	3,40	0,09	-0,19	-0,06	0,15	0,05	0,01	56	1,33	-0,09	0,19	0,06	0,15	0,09	-0,01	0,00	
63	3,40	0,06	-0,27	1,90	0,27	0,09	0,01	63	1,33	-0,06	0,27	-1,90	0,15	0,01	-0,01	0,00	
50	2,66	-0,03	0,75	0,78	-0,25	-0,03	0,00	51	2,66	0,03	-0,27	-0,78	-0,31	-0,01	0,00	0,00	
35	2,66	0,03	0,48	0,68	-0,03	-0,03	0,00	51	2,66	-0,03	0,24	-0,68	-0,12	0,06	0,00	0,00	
35	3,40	-0,57	0,15	4,50	-0,29	-0,52	-0,03	35	2,66	0,57	-0,15	-4,50	0,18	0,10	0,03	0,00	
50	3,40	0,26	-0,03	0,28	0,05	0,04	0,01	50	2,66	-0,26	0,03	-0,28	-0,03	0,15	-0,01	0,00	
51	3,40	0,82	-0,53	-0,02	0,36	0,46	0,02	51	2,66	-0,82	0,53	0,02	0,03	0,14	-0,02	0,00	
1	3,40	0,00	0,41	0,03	-0,09	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,64	-0,03	0,44	0,00	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	0,84	-0,40	-0,61	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,87	0,40	0,68	0,00	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	0,71	0,32	-0,49	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,71	-0,32	0,49	0,00	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	0,73	0,32	-0,48	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,88	-0,32	0,80	0,00	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	1,06	-0,60	-1,01	0,00	0,00	6	3,40	0,00	1,06	0,60	1,02	0,00	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,52	0,58	-0,37	-0,01	0,00	7	3,40	0,00	0,41	-0,58	0,21	-0,01	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,53	0,05	-0,27	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,51	-0,05	0,25	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,25	0,01	-0,04	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,39	-0,01	0,20	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,12	1,39	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,64	-1,39	0,57	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	-0,01	1,09	2,56	-1,00	-0,01	0,00	11	3,40	0,01	-0,49	-2,56	-0,35	-0,01	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	0,26	0,86	0,01	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,74	-0,86	0,68	0,00	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	1,48	-0,99	-1,08	0,00	0,00	29	3,40	0,00	1,56	0,99	1,28	0,00	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	1,19	0,53	-0,92	0,00	0,00	30	3,40	0,00	1,21	-0,53	0,95	0,00	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	1,49	-0,05	-1,10	0,00	0,00	31	3,40	0,00	1,58	0,05	1,32	0,00	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	1,57	-1,09	-1,55	0,00	0,00	32	3,40	0,00	1,40	1,09	1,06	0,00	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	1,59	-1,62	-0,81	0,00	0,00	45	3,40	0,00	1,98	1,62	1,76	0,00	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	1,76	-0,06	-1,42	0,00	0,00	46	3,40	0,00	1,78	0,06	1,46	0,00	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	1,73	0,18	-1,39	0,00	0,00	47	3,40	0,00	1,76	-0,18	1,48	0,00	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	1,88	-0,60	-1,65	0,00	0,00	48	3,40	0,00	1,79	0,60	1,42	0,00	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	1,38	-1,28	-0,71	0,00	0,00	58	3,40	0,00	1,71	1,28	1,50	0,00	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	1,58	-0,02	-1,31	0,00	0,00	59	3,40	0,00	1,60	0,02	1,34	0,00	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	1,58	0,02	-1,31	0,00	0,00	60	3,40	0,00	1,60	-0,02	1,34	0,00	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	1,63	-0,18	-1,36	0,00	0,00	61	3,40	0,00	1,60	0,18	1,30	0,00	0,00	0,00	
66	3,40	0,00	0,47	-0,68	-0,21	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,60	0,68	0,53	0,00	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	0,56	-0,02	-0,46	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,56	0,02	0,47	0,00	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,56	0,05	-0,46	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,57	-0,05	0,49	0,00	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,59	0,04	-0,49	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,61	-0,04	0,56	0,00	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,02	-0,04	-0,02	0,00	0,00	70	3,40	0,00	-0,02	0,04	-0,02	0,00	0,00	0,00	
70	3,40	-0,01	-0,04	0,20	0,01	0,00	0,00	61	3,40	0,01	0,04	-0,20	0,04	0,00	0,00	0,00	
61	3,40	-0,06	0,59	0,00	-0,20	-0,08	-0,02	48	3,40	0,06	0,39	0,00	-0,05	-0,08	0,02	0,00	
48	3,40	0,54	0,40	0,00	-0,31	0,29	0,03	33	3,40	-0,54	0,09	0,00	0,14	0,29	-0,03	0,00	
33	3,40	-0,09	-1,40	3,04	0,22	-0,03	0,00	32	3,40	0,09	1,40	-3,04	0,78	-0,03	0,00	0,00	
32	3,40	0,01	2,24	-0,99	-2,41	0,01	0,00	23	3,40	-0,01	-2,24	0,99	-2,61	0,01	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-2,06	-1,24	2,57	0,00	0,00	6	3,40	0,00	2,06	1,24	2,31	0,00	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,05	0,20	-0,07	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,05	-0,20	-0,03	0,00			



CARATT. Var.Amb.affol.: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
76	3,40	0,00	0,91	1,29	-0,65	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	-0,07	-1,29	-0,17	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	0,75	1,59	-0,41	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	1,03	-1,59	0,83	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	1,65	-2,09	-1,43	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	1,76	2,09	1,81	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	1,10	1,81	-0,83	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,18	-1,81	-0,24	0,00	0,00	
27	3,40	0,01	0,38	-0,61	-0,38	0,01	0,00	0,00	18	3,40	-0,01	-0,38	0,61	-0,51	0,01	0,00	
18	3,40	-0,01	-0,38	-0,63	0,51	-0,01	0,00	0,00	1	3,40	0,01	0,38	0,63	0,38	-0,01	0,00	
19	3,40	0,00	-1,18	-1,84	1,58	-0,01	0,00	0,00	2	3,40	0,00	1,18	1,84	1,20	-0,01	0,00	
28	3,40	0,00	1,72	0,19	-1,92	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	-1,72	-0,19	-1,88	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	-1,19	-1,73	1,57	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	1,19	1,73	1,22	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	2,01	1,55	-2,39	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	-2,01	-1,55	-2,07	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	1,74	0,43	-2,00	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	-1,74	-0,43	-1,91	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	-1,17	-1,75	1,58	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	1,17	1,75	1,21	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	-1,55	-2,40	2,11	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	1,55	2,40	1,62	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	2,06	-0,54	-2,28	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	-2,06	0,54	-2,39	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	0,76	-0,40	-0,06	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	1,30	0,40	0,87	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	1,60	-1,48	-1,03	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	1,77	1,48	1,44	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	1,43	0,85	-1,09	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	1,40	-0,85	1,04	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	1,51	0,49	-1,10	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	1,66	-0,49	1,44	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	1,95	-0,94	-1,67	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	2,09	0,94	2,08	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	2,21	-1,68	-2,26	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	1,96	1,68	1,52	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	1,27	2,08	-1,16	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	1,16	-2,08	0,93	0,00	0,00	
25	3,40	0,00	1,41	1,98	-1,02	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	-0,08	-1,98	-0,27	0,00	0,00	
35	3,40	0,00	0,90	-0,60	-0,53	0,00	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,81	0,60	0,35	0,00	0,00	
51	3,40	0,00	1,11	0,19	-0,52	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	1,32	-0,19	0,88	0,00	0,00	
52	3,40	0,00	1,44	1,48	-0,94	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,12	-1,48	-0,21	0,00	0,00	
63	3,40	0,00	1,22	0,05	-0,64	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	1,26	-0,05	0,71	0,00	0,00	
64	3,40	0,00	1,12	0,92	-0,69	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,18	-0,92	-0,13	0,00	0,00	
28	3,40	-0,01	1,39	2,09	-1,63	-0,01	0,00	0,00	37	3,40	0,01	-1,39	-2,09	-1,20	-0,01	0,00	
37	3,40	0,00	0,16	-4,14	0,26	0,00	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,16	4,14	-0,60	0,00	0,00	
40	3,40	0,01	-1,14	0,01	1,22	0,01	0,00	0,00	44	3,40	-0,01	1,14	-0,01	1,22	0,01	0,00	
44	3,40	0,00	0,15	0,87	-0,29	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,15	-0,87	-0,13	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	-0,07	-0,10	0,06	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,07	0,10	0,04	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	3,19	3,53	-2,98	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-3,19	-3,53	-2,25	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,51	-8,42	0,46	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,51	8,42	-1,28	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	-2,28	-0,62	2,45	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	2,28	0,62	2,32	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	0,27	1,63	-0,52	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,27	-1,63	-0,22	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	-0,07	-0,09	0,06	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,07	0,09	0,04	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	-0,05	-0,07	0,04	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,05	0,07	0,03	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	-0,04	-0,04	0,03	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,04	0,04	0,03	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,14	0,86	-0,27	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,14	-0,86	-0,11	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,08	0,47	-0,16	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,08	-0,47	-0,07	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	1,55	-1,52	-1,41	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	-1,55	1,52	-1,73	0,00	0,00	
39	3,40	0,07	-2,07	3,72	0,96	0,04	0,00	0,00	30	3,40	-0,07	2,07	-3,72	1,73	0,04	0,00	
42	3,40	-0,06	-1,25	-4,64	1,26	-0,04	0,00	0,00	39	3,40	0,06	1,25	4,64	0,29	-0,04	0,00	
47	3,40	0,00	1,01	-1,09	-0,88	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	-1,01	1,09	-1,11	0,00	0,00	
43	3,40	0,01	-1,76	1,05	1,45	0,01	0,00	0,00	31	3,40	-0,01	1,76	-1,05	1,67	0,01	0,00	
40	3,40	0,00	1,30	-3,15	-0,48	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	1,63	3,15	1,29	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	1,16	0,13	-0,79	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	1,32	-0,13	1,17	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	1,49	0,01	-1,19	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	1,47	-0,01	1,15	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	1,30	0,05	-1,15	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	1,32	-0,05	1,18	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	1,23	-3,05	-0,46	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	1,53	3,05	1,20	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	1,15	-1,40	-0,98	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,82	1,40	0,23	0,00	0,00	
33	3,40	0,00	0,62	0,00	-0,57	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,55	0,00	0,46	0,00	0,00	
61	3,40	0,05	0,61	0,00	-0,78	0,07	0,01	0,00	62	3,40	-0,05	-0,05	0,00	-0,12	0,07	-0,01	
62	3,40	-0,14	-0,02	0,00	0,21	-0,10	-0,01	0,00	83	3,40	0,14	0,32	0,00	0,02	-0,10	0,01	
83	3,40	-0,14	-0,32	0,00	-0,02	-0,09	-0,01	0,00	63	3,40	0,14	0,66	0,00	0,64	-0,09	0,01	
34	3,40	-0,14	0,46	0,00	-0,31	-0,10	-0,01	0,00	82	3,40	0,14	0,10	0,00	0,06	-0,10	0,01	
82	3,40	-0,15	-0,10	0,00	-0,06	-0,08	-0,01	0,00	35	3,40	0,15	0,36	0,00	0,28	-0,08	0,01	
55	3,40	0,01	-0,23	0,00	0,16	0,01	0,00	0,00	50	3,40	-0,01	0,23	0,00	0,15	0,01	0,00	
63	3,40	-0,12	-0,22	0,00	0,03	-0,06	-0,01	0,00	56	3,40	0,12	0,22	0,00	0,18	-0,06	0,01	
56	3,40	0,34	-0,11	0,00	0,08	0,17	0,02	0,00	51	3,40	-0,34	0,11	0,00	0,02	0,17	-0,02	
51	3,40	-0,08	-1,43	0,00	0,32	-0,05	-0,01	0,00	35	3,40	0,08	1,43	0,00	1,39	-0,05	0,01	
62	3,40	0,02	0,53	0,00	-0,76	0,01	0,00	0,00	54	3,40	-0,02	0,10	0,00	0,48	0,01	0,00	
49	3,40	-0,04	0,77	0,00	-0,20	-0,02	0,00	0,00	34	3,40	0,04	0,58	0,00	0,09	-0,02	0,00	
54	3,40	0,00	0,06	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	49	3,40	0,00	0,41	0,00	0,25	0,00	0,00	
35	3,40	-0,02	1,87	0,36	-1,86	-0,02	0,00	0,00	24	3,40	0,02	-1,87	-0,36	-1,79	-0,02	0,00	
24	3,40	0,01	-1,36	-0,25	1,65	0,01	0,00	0,00	8	3,40	-0,01	1,36	0,25	1,59	0,01	0,00	
6	3,40	0,01	0,96	1,56	-0,85	0,01	0,00	0,00	12	3,40	-0,01	-0,01	-1,56	-0,21	0,01	0,00	
7	3,40	0,00	1,85	2,76	-1,54	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,02	-2,76	-0,38	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	1,57	2,35	-1,27	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	-0,02	-2,35	-0,32	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	1,24	1,69	-0,95	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,02	-1,69	-0,23	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	1,11	1,60	-0,85	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,03	-1,60	-0,22	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,01	-0,13	-0,01	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	-0,01	0,13	-0,01	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	-0,01	-0,06	0,02	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,01	0,06	0,01	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	-0,02	0,18	0,01	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,02	-0,18	0,02	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,02	0,20	-0,02	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	-0,02	-0,20	-0,01	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	-0,08	0,26	0,04	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,08	-0,26				



## C.D.S.

CARATT. Var.Amb.affol.: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
	34	7,10	-0,01	-0,10	0,52	0,17	-0,02	0,00	34	3,40	0,01	0,10	-0,52	0,15	-0,01	0,00	
	35	7,10	-0,11	0,16	-0,43	-0,18	-0,10	0,00	35	3,40	0,11	-0,16	0,43	-0,32	-0,24	0,00	
	36	7,10	-0,05	-0,01	0,18	0,02	-0,05	0,00	36	3,40	0,05	0,01	-0,18	0,02	-0,13	0,00	
	48	7,10	-0,14	-0,04	-0,31	0,03	-0,05	0,00	48	3,40	0,14	0,04	0,31	0,10	-0,41	0,00	
	49	7,10	0,01	0,04	0,02	-0,07	0,01	0,00	49	3,40	-0,01	-0,04	-0,02	-0,07	0,01	0,00	
	50	7,10	0,03	-0,04	0,10	0,07	0,06	0,00	50	3,40	-0,03	0,04	-0,10	0,07	0,04	0,00	
	51	7,10	0,10	-0,02	-0,03	0,03	0,13	0,00	51	3,40	-0,10	0,02	0,03	0,05	0,18	0,00	
	52	7,10	0,04	-0,03	-0,09	0,06	0,04	0,00	52	3,40	-0,04	0,03	0,09	0,05	0,10	0,00	
	54	7,10	0,12	0,04	0,36	-0,06	0,21	0,00	54	3,40	-0,12	-0,04	-0,36	-0,06	0,17	0,00	
	55	7,10	0,03	0,03	-0,02	-0,06	0,05	0,00	55	3,40	-0,03	-0,03	0,02	-0,04	0,04	0,00	
	56	7,10	0,03	-0,08	-0,17	0,13	0,07	0,00	56	3,40	-0,03	0,08	0,17	0,11	0,04	0,00	
	61	7,10	-0,10	0,10	0,01	-0,09	-0,09	0,00	61	3,40	0,10	-0,10	-0,01	-0,21	-0,22	0,00	
	62	7,10	0,21	-0,04	-0,60	0,07	0,29	0,00	62	3,40	-0,21	0,04	0,60	0,05	0,38	0,00	
	63	7,10	0,01	-0,07	-0,11	0,10	0,00	0,00	63	3,40	-0,01	0,07	0,11	0,11	0,04	0,00	
	64	7,10	0,02	-0,02	-0,03	0,02	0,02	0,00	64	3,40	-0,02	0,02	0,03	0,04	0,04	0,00	
	6	7,10	0,00	-0,04	-0,05	0,07	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,04	0,05	0,06	0,00	0,00	
	7	7,10	0,00	0,02	0,03	-0,03	0,00	0,00	8	7,10	0,00	-0,02	-0,03	-0,03	0,00	0,00	
	8	7,10	0,00	-0,04	0,09	0,03	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,04	-0,09	0,05	0,00	0,00	
	9	7,10	0,00	0,10	-0,10	-0,10	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,10	0,10	-0,12	0,00	0,00	
	10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	61	7,10	0,03	0,09	0,00	-0,13	0,03	0,01	48	7,10	-0,03	-0,09	0,00	-0,10	0,03	-0,01	
	48	7,10	-0,36	-0,22	0,00	0,12	-0,22	-0,02	33	7,10	0,36	0,22	0,00	0,14	-0,22	0,02	
	33	7,10	0,06	0,63	-0,40	-0,19	0,02	0,00	32	7,10	-0,06	-0,63	0,40	-0,26	0,02	0,00	
	32	7,10	0,00	-0,04	-0,03	0,05	0,00	0,00	23	7,10	0,00	0,04	0,03	0,04	0,00	0,00	
	23	7,10	0,00	-0,04	0,35	0,01	0,00	0,00	6	7,10	0,00	0,04	-0,35	0,08	0,00	0,00	
	55	7,10	-0,01	0,21	0,00	-0,15	0,00	0,00	56	7,10	0,01	-0,21	0,00	-0,08	0,00	0,00	
	50	7,10	-0,03	0,34	0,00	-0,21	-0,02	0,00	51	7,10	0,03	-0,34	0,00	-0,16	-0,02	0,00	
	52	7,10	0,00	-0,09	0,08	0,06	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,09	-0,08	0,08	0,00	0,00	
	64	7,10	0,00	-0,01	-0,04	0,02	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,01	0,04	0,01	0,00	0,00	
	36	7,10	0,00	0,07	0,11	-0,06	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,07	-0,11	-0,04	0,00	0,00	
	25	7,10	0,00	0,06	-0,19	-0,05	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,06	0,19	-0,08	0,00	0,00	
	12	7,10	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	
	13	7,10	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	
	23	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	
	24	7,10	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	
	25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	35	7,10	0,00	-0,02	0,06	0,03	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00	
	51	7,10	0,00	0,01	-0,11	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,01	0,11	-0,02	0,00	0,00	
	52	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	63	7,10	0,00	0,02	0,03	-0,03	0,00	0,00	64	7,10	0,00	-0,02	-0,03	-0,03	0,00	0,00	
	64	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	33	7,10	0,00	-0,36	0,00	0,47	0,00	0,00	34	7,10	0,00	0,36	0,00	0,54	0,00	0,00	
	61	7,10	0,02	-0,08	0,00	0,14	0,02	0,00	62	7,10	-0,02	0,08	0,00	0,07	0,02	0,00	
	62	7,10	-0,05	-0,04	0,00	0,04	-0,03	0,00	83	7,10	0,05	0,04	0,00	0,02	-0,03	0,00	
	83	7,10	-0,05	-0,04	0,00	-0,02	-0,03	0,00	63	7,10	0,05	0,04	0,00	0,07	-0,03	0,00	
	34	7,10	0,02	0,24	0,00	-0,33	0,01	0,00	82	7,10	-0,02	-0,24	0,00	0,01	0,01	0,00	
	82	7,10	0,02	0,24	0,00	-0,01	0,01	0,00	35	7,10	-0,02	-0,24	0,00	-0,23	0,01	0,00	
	55	7,10	0,01	-0,14	0,00	0,08	0,01	0,00	50	7,10	-0,01	0,14	0,00	0,11	0,01	0,00	
	63	7,10	0,12	-0,17	0,00	0,08	0,07	0,01	56	7,10	-0,12	0,17	0,00	0,10	0,07	-0,01	
	56	7,10	0,01	-0,12	0,00	0,02	0,01	0,00	51	7,10	-0,01	0,12	0,00	0,13	0,01	0,00	
	51	7,10	-0,06	0,18	0,00	-0,09	-0,04	0,00	35	7,10	0,06	-0,18	0,00	-0,12	-0,04	0,00	
	62	7,10	0,04	-0,64	0,00	0,33	0,03	0,00	54	7,10	-0,04	0,64	0,00	0,50	0,03	0,00	
	49	7,10	-0,06	0,08	0,00	-0,08	-0,03	0,00	34	7,10	0,06	-0,08	0,00	-0,01	-0,03	0,00	
	54	7,10	0,00	0,05	0,00	-0,19	0,00	0,00	49	7,10	0,00	-0,05	0,00	0,11	0,00	0,00	
	35	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
	24	7,10	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	
	6	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	12	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
	7	7,10	0,00	0,01	0,03	-0,01	0,00	0,00	13	7,10	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	
	8	7,10	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	
	9	7,10	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	15	7,10	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	
	10	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	
	15	7,10	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	
	16	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
	65	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
	85	0,00	-0,07	0,21	0,00	-0,28	-0,03	0,00	49	0,00	0,07	-0,55	0,00	-0,01	-0,03	0,00	
	87	0,00	0,06	0,10	0,00	-0,19	0,02	0,00	50	0,00	-0,06	-0,47	0,00	-0,01	0,02	0,00	
	88	0,00	0,02	-0,21	0,00	0,04	0,01	0,00	55	0,00	-0,02	-0,29	0,00	-0,08	0,01	0,00	
	84	0,00	0,07	-0,31	0,00	0,07	0,03	0,00	50	0,00	-0,07	-0,23	0,00	-0,03	0,03	0,00	

FORZE Var.Amb.affol.: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	193	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,04	0,00
	28	0,00	0,00	-0,13	-0,01	0,03	0,00	191	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00
2	196	-0,01	-0,26	-0,01	0,00	0,00	-0,06	197	-0,05	-0,32	-0,02	0,00	0,00	0,04
	28	0,09	0,30	0,02	0,02	0,00	0,05	191	-0,03	0,28	0,02	0,00	0,00	-0,03
3	200	0,14	0,10	0,03	0,05	0,00	0,00	201	0,25	0,05	0,07	0,04	0,00	0,00
	27	-0,19	-0,35	-0,03	-0,10	0,01	-0,02	195	-0,19	0,21	-0,07	-0,06	-0,01	0,02
4	204	0,08	-0,29	0,05	0,01	0,00	-0,04	205	0,16	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,04
	89	-0,11	0,13	-0,04	-0,03	0,00	0,03	203	-0,13	0,26	-0,01	-0,02	0,00	-0,02
5	208	0,07	-0,23	-0,02	0,00	0,00	-0,05	209	-0,08	-0,32	0,01	0,00	0,00	0,02
	85	0,01	0,24	0,02	0,00	0,00	0,06	199	0,00	0,31	-0,01	0,00	0,00	-0,03
6	122	0,17	-0,48	0,08	-0,08	-0,01	-0,04	212	-0,02	-0,16	0,00	-0,01	0,00	0,04
	114	-0,03	0,38	-0,06	0,01	0,00	0,05	207	-0,11	0,27	-0,02	0,01	-0,01	-0,05
7	119	0,49	-0,83	-0,01	0,01	0,00	-0,03	213	0,08	-0,05	-0,03	0,02	0,00	0,05
	112	-0,15	0,40	0,02	0,00	0,00	0,06	211	-0,42	0,47	0,02	0,00	0,00	-0,07
8	214	-0,02	-0,15	0,05	0,01	0,00	-0,03	215	0,05	-0,08	0,01	0,00	0,00	0,00



FORZE Var.Amb.affol.: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
9	122	-0,09	0,11	-0,07	-0,08	0,02	0,06	212	0,06	0,12	0,01	0,00	0,00	-0,03	
	221	-0,07	-0,12	0,00	0,00	0,00	-0,02	222	0,09	-0,17	0,00	0,01	0,00	0,01	
	119	-0,22	0,10	0,00	0,00	0,00	0,10	213	0,20	0,20	0,00	0,00	0,00	-0,09	
10	193	0,00	0,00	0,14	-0,06	-0,02	0,00	194	0,00	0,00	-0,02	-0,04	-0,01	0,00	
	191	0,00	0,00	-0,11	-0,01	0,02	0,00	37	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	
11	27	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,04	0,00	195	0,00	0,00	-0,01	0,03	0,01	0,00	
	192	0,00	0,00	0,11	0,09	-0,04	0,00	193	0,00	0,00	0,06	0,06	0,01	0,00	
12	195	0,00	0,00	-0,09	0,03	0,01	0,00	36	0,00	0,00	-0,04	0,01	-0,03	0,00	
	193	0,00	0,00	0,15	0,06	-0,04	0,00	194	0,00	0,00	-0,02	0,02	-0,02	0,00	
13	197	0,03	-0,59	0,02	0,00	0,00	-0,12	198	0,00	-0,61	0,01	0,01	0,00	0,08	
	191	0,05	0,57	-0,02	-0,01	0,00	0,11	37	-0,09	0,63	-0,01	-0,02	0,00	-0,07	
14	85	-0,01	-0,24	-0,02	0,00	0,00	-0,06	199	-0,01	-0,34	0,01	0,00	0,00	0,03	
	196	0,01	0,26	0,01	0,00	0,00	0,06	197	0,01	0,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	
15	199	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00	-0,11	86	0,00	-0,61	0,01	0,00	0,00	0,08	
	197	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00	0,11	198	0,00	0,61	-0,01	-0,01	0,00	-0,08	
16	201	0,16	-0,53	-0,01	0,04	0,01	-0,10	202	0,07	-0,53	0,10	0,04	0,00	0,07	
	195	0,00	0,38	0,01	-0,05	0,00	0,09	36	-0,22	0,68	-0,10	-0,08	-0,01	-0,06	
17	89	0,11	-0,13	0,04	0,03	0,00	-0,03	203	0,23	-0,03	0,02	0,02	-0,01	0,03	
	200	-0,14	-0,10	-0,03	-0,05	0,00	0,00	201	-0,21	0,26	-0,03	-0,04	0,00	0,00	
18	203	0,17	-0,40	0,02	0,01	0,01	-0,06	90	0,10	-0,35	0,11	-0,02	0,00	0,03	
	201	-0,20	0,22	-0,02	-0,04	0,00	0,10	202	-0,07	0,53	-0,10	-0,04	0,00	-0,07	
19	205	-0,03	-0,18	0,03	0,00	0,00	0,01	206	0,04	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	
	203	-0,27	0,18	-0,03	-0,02	0,00	0,06	90	0,27	0,00	-0,01	-0,02	0,00	-0,07	
20	114	0,03	-0,38	0,06	-0,01	0,00	-0,05	207	0,10	-0,20	-0,01	-0,01	-0,01	0,06	
	204	-0,08	0,29	-0,05	-0,01	0,00	0,04	205	-0,05	0,29	0,00	0,00	0,00	-0,05	
21	207	0,08	-0,07	0,02	-0,01	0,01	0,01	115	0,03	0,08	0,02	-0,01	0,00	0,00	
	205	-0,08	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	206	-0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	
22	209	0,00	-0,61	-0,01	0,00	0,00	-0,12	210	-0,02	-0,62	0,01	0,00	0,00	0,09	
	199	0,01	0,61	0,01	0,00	0,00	0,12	86	0,00	0,61	-0,01	0,00	0,00	-0,08	
23	112	0,15	-0,40	-0,02	0,00	0,00	-0,06	211	0,11	-0,31	0,02	0,00	0,00	0,06	
	208	-0,07	0,23	0,02	0,00	0,00	0,05	209	-0,19	0,48	-0,02	0,00	0,00	-0,05	
24	211	0,57	-0,26	-0,03	0,00	0,00	0,00	113	-0,85	-0,81	0,02	0,01	0,01	-0,06	
	209	0,26	0,45	0,01	0,00	0,00	0,15	210	0,02	0,62	-0,01	0,00	0,00	-0,09	
25	212	-0,02	-0,08	-0,02	0,01	0,00	0,00	123	0,12	0,15	0,03	-0,03	0,01	0,01	
	207	-0,07	0,00	0,01	0,01	0,01	-0,01	115	-0,03	-0,08	-0,02	0,01	0,00	0,00	
26	213	0,15	-0,37	-0,02	0,00	0,01	0,06	120	0,21	0,09	0,07	-0,04	0,01	0,05	
	211	-0,26	0,10	-0,02	0,00	0,00	0,01	113	-0,11	0,19	-0,03	0,00	0,02	-0,12	
27	215	0,04	-0,14	0,00	0,01	0,00	-0,04	216	-0,02	-0,05	0,02	0,01	0,00	0,00	
	212	0,12	0,11	0,01	0,00	0,00	0,00	123	-0,14	0,07	-0,03	-0,04	-0,01	0,04	
28	217	-0,01	-0,15	0,05	-0,02	0,00	-0,03	218	0,01	-0,12	-0,01	-0,02	-0,01	0,01	
	214	0,02	0,15	-0,05	-0,01	0,00	0,03	215	-0,02	0,11	0,01	-0,01	0,00	-0,01	
29	218	0,01	-0,18	0,01	-0,02	0,01	-0,04	219	0,04	0,02	0,02	-0,02	0,00	-0,01	
	215	-0,07	0,11	-0,02	-0,01	0,00	0,05	216	0,02	0,05	-0,02	-0,01	0,00	0,00	
30	170	0,28	-0,33	0,09	-0,13	-0,02	0,03	220	-0,13	0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,04	
	217	0,01	0,15	-0,05	0,02	0,00	0,03	218	-0,16	0,17	-0,03	0,01	0,00	-0,02	
31	220	0,20	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,04	171	-0,29	-0,10	0,04	-0,04	0,01	-0,10	
	218	0,13	0,13	0,03	0,03	0,00	0,05	219	-0,04	-0,02	-0,02	0,02	0,00	0,01	
32	222	-0,12	-0,01	0,01	0,00	0,00	-0,04	223	-0,06	-0,09	0,02	0,01	0,00	0,01	
	213	0,19	0,23	0,00	-0,01	0,00	-0,01	120	-0,02	-0,13	-0,03	-0,04	-0,01	0,04	
33	224	-0,05	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	225	-0,09	-0,18	0,01	0,00	0,00	0,00	
	221	0,07	0,12	0,00	0,00	0,00	0,02	222	0,07	0,01	-0,01	0,00	0,00	-0,02	
34	225	-0,06	-0,14	-0,01	0,00	0,00	-0,05	226	0,04	-0,11	0,02	0,00	0,00	0,01	
	222	-0,03	0,17	0,00	-0,01	0,00	0,05	223	0,06	0,09	-0,02	-0,01	0,00	-0,01	
35	166	0,26	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,09	227	-0,21	0,03	-0,01	0,00	0,00	-0,06	
	224	0,05	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	225	-0,10	0,03	0,01	0,01	0,00	-0,02	
36	227	0,32	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,06	167	-0,53	-0,37	0,03	-0,04	0,01	-0,13	
	225	0,25	0,29	-0,01	0,00	0,00	0,07	226	-0,04	0,11	-0,02	0,00	0,00	-0,01	

TENS. Var.Amb.affol.: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,49	-0,14	193	0,00	0,00	0,00	-0,17	-0,47	-0,13	
	28	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,13	-0,12	191	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,11	-0,10	
2	196	-0,01	-0,12	0,02	0,02	-0,04	0,02	197	-0,04	-0,27	0,09	-0,01	0,00	0,04	
	28	-0,04	-0,12	-0,13	-0,08	-0,41	-0,12	191	-0,07	-0,27	-0,06	0,01	0,06	-0,10	
3	200	0,10	0,37	0,09	-0,06	0,61	0,06	201	-0,03	-0,27	0,19	0,13	0,63	-0,05	
	27	0,09	0,36	0,06	0,33	1,67	0,38	195	-0,04	-0,27	0,17	0,09	0,47	0,27	
4	204	0,02	-0,15	0,05	0,00	0,06	-0,11	205	0,03	-0,11	0,14	0,07	0,05	-0,07	
	89	0,01	-0,15	0,02	-0,01	0,38	-0,06	203	0,01	-0,11	0,11	0,09	0,21	-0,01	
5	208	-0,05	-0,06	0,12	0,01	0,01	0,06	209	-0,11	-0,33	0,04	-0,02	0,02	0,05	
	85	0,03	-0,05	-0,04	0,00	-0,01	0,05	199	-0,03	-0,31	-0,12	-0,01	0,02	0,04	
6	122	-0,13	-0,44	0,09	-0,30	-1,50	0,35	212	-0,04	0,00	0,01	0,08	0,42	0,25	
	114	-0,08	-0,43	0,09	0,07	-0,02	-0,13	207	0,01	0,01	0,01	0,04	-0,30	-0,23	
7	119	-0,23	-0,68	0,22	0,03	0,17	-0,02	213	-0,07	0,09	0,07	0,05	0,24	-0,02	
	112	-0,24	-0,68	0,31	-0,02	0,08	0,01	211	-0,08	0,09	0,16	0,02	-0,08	0,01	
8	214	0,04	-0,05	0,10	-0,06	-0,15	-0,22	215	0,03	-0,10	0,01	0,01	0,30	-0,25	
	122	0,04	-0,05	0,01	0,26	1,31	0,27	212	0,02	-0,11	-0,08	-0,03	-0,15	0,24	
9	221	0,10	-0,01	0,15	0,00	0,06	0,01	222	0,06	-0,19	-0,11	0,01	0,12	0,00	
	119	0,10	-0,01	0,12	0,02	0,08	-0,01	213	0,06	-0,19	-0,13	0,01	0,05	-0,02	
10	193	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,37	-0,16	194	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,35	-0,13	
	191	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,10	-0,13	37	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,07	-0,10	
11	27	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,38	0,12	195	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,16	0,16	
	192	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,75	-0,07	193	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,53	-0,02	
12	195	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,02	0,04	36	0,00	0,00	0,00	0,16	0,02	0,01	
	193	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,34	-0,01	194	0,00	0,00	0,00	0,13	-0,30	-0,04	
13	197	0,02	-0,29	0,08	0,02	0,01	0,01	198	-0,02	-0,50	0,14	-0,02	0,08	0,00	
	191	-0,06	-0,30	-0,11	0,01	0,06	-0,08	37	-0,10	-0,52	-0,06	0,06	0,32	-0,09	
14	85	0,03	-0,06	0,07	0,00	0,00	0,06	199	-0,02	-0,33	0,07	-0,01	0,02	0,04	
	196	0,02	-0,06	-0,09	0,02	-0,08	0,02	197	-0,03	-0,33	-0,09	-0,01	0,01	0,00	
15	199	0,02	-0,32	0,09	-0,01	0,02	0,03	86	-0,02	-0,49	0,10	-0,01	0,03	0,03	
	197	0,01	-0,32	-0,10	0,02	0,02	0,00	198	-0,02	-0,49	-0,09	-0,02	0,10	0,00	



TENS. Var.Amb.affol.: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
16	201	0,00	-0,13	0,13	0,11	0,62	0,22	202	-0,08	-0,56	0,21	-0,02	0,39	0,15	
	195	-0,07	-0,14	-0,06	0,09	0,47	0,05	36	-0,16	-0,58	0,02	0,26	1,32	-0,02	
17	89	0,06	0,08	0,04	-0,02	0,31	-0,08	203	0,01	-0,18	0,20	0,11	0,34	0,01	
	200	0,02	0,07	0,03	-0,03	0,74	0,00	201	-0,03	-0,19	0,19	0,10	0,49	0,09	
18	203	0,11	-0,05	0,33	0,08	0,33	-0,06	90	0,03	-0,43	0,05	-0,03	-0,40	0,05	
	201	0,00	-0,07	0,13	0,08	0,48	0,12	202	-0,07	-0,45	-0,15	0,01	0,54	0,23	
19	205	0,03	-0,28	0,15	0,07	0,05	-0,03	206	0,12	0,13	-0,23	-0,01	0,07	-0,04	
	203	0,19	-0,25	0,23	0,05	0,20	-0,04	90	0,27	0,16	-0,14	0,10	0,21	-0,05	
20	114	-0,01	-0,29	0,01	0,03	-0,23	-0,12	207	0,03	-0,10	0,06	0,08	-0,12	-0,04	
	204	0,01	-0,29	0,03	0,00	0,08	-0,13	205	0,05	-0,09	0,08	0,06	0,04	-0,05	
21	207	-0,04	-0,08	0,06	0,10	-0,11	-0,03	115	-0,01	0,08	-0,01	0,00	-0,08	0,03	
	205	0,00	-0,08	0,09	0,07	0,04	-0,06	206	0,03	0,09	0,02	-0,01	0,07	0,00	
22	209	-0,01	-0,35	0,08	-0,06	0,01	0,04	210	-0,04	-0,48	0,10	0,03	0,03	0,03	
	199	0,02	-0,34	-0,10	-0,01	0,02	0,03	86	0,00	-0,48	-0,09	-0,01	0,03	0,02	
23	112	-0,01	-0,17	0,04	-0,02	0,08	0,03	211	-0,04	-0,31	0,10	0,02	-0,07	0,04	
	208	-0,04	-0,17	0,07	0,00	-0,01	0,06	209	-0,07	-0,31	0,13	-0,02	0,04	0,07	
24	211	-0,53	0,09	0,55	0,07	-0,06	0,15	113	-0,73	-0,89	-0,36	-0,32	0,14	0,01	
	209	-0,11	0,17	0,17	-0,05	0,04	0,09	210	-0,31	-0,80	-0,73	0,02	0,00	-0,05	
25	212	0,02	-0,15	-0,04	0,08	0,42	-0,11	123	0,09	0,20	0,06	-0,15	-0,73	-0,19	
	207	0,00	-0,15	0,01	0,06	-0,29	0,11	115	0,07	0,20	0,10	0,03	0,07	0,04	
26	213	0,15	-0,46	0,01	0,05	0,24	-0,18	120	0,31	0,35	-0,36	-0,16	-0,81	-0,03	
	211	-0,22	-0,54	0,60	0,07	-0,07	0,08	113	-0,06	0,27	0,24	-0,34	0,01	0,23	
27	215	-0,01	-0,04	0,00	0,01	0,30	0,10	216	-0,02	-0,07	0,14	-0,03	-0,07	0,08	
	212	-0,07	-0,06	-0,13	-0,03	-0,15	-0,12	123	-0,07	-0,08	0,01	0,14	0,68	-0,14	
28	217	0,02	-0,08	0,03	0,01	-0,31	-0,13	218	0,02	-0,09	0,03	0,07	-0,20	-0,04	
	214	-0,02	-0,08	-0,04	0,00	0,15	-0,14	215	-0,02	-0,10	-0,03	-0,04	0,07	-0,05	
29	218	0,00	-0,09	0,11	0,06	-0,20	-0,03	219	0,01	-0,02	0,08	-0,01	-0,21	0,04	
	215	0,02	-0,08	-0,04	-0,04	0,07	-0,04	216	0,03	-0,01	-0,08	0,01	0,10	0,03	
30	170	-0,13	-0,24	0,16	-0,41	-2,03	0,51	220	-0,07	0,03	-0,03	0,05	0,24	0,45	
	217	-0,08	-0,24	0,12	0,10	0,14	-0,28	218	-0,03	0,04	-0,07	0,00	-0,52	-0,34	
31	220	-0,09	0,04	0,20	0,05	0,24	-0,05	171	-0,12	-0,12	-0,08	-0,13	-0,67	-0,09	
	218	-0,06	0,04	0,01	0,00	-0,52	0,14	219	-0,09	-0,11	-0,26	0,03	-0,02	0,10	
32	222	0,00	-0,11	-0,10	0,01	0,12	0,09	223	0,03	0,06	0,08	-0,03	-0,01	0,08	
	213	-0,07	-0,12	-0,20	0,01	0,05	-0,11	120	-0,04	0,05	-0,02	0,11	0,57	-0,12	
33	224	0,02	0,02	-0,02	0,00	-0,03	0,00	225	0,00	-0,10	-0,08	0,02	-0,03	0,02	
	221	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,06	0,01	222	-0,03	-0,10	-0,08	0,00	0,06	0,02	
34	225	0,04	-0,07	0,05	0,02	-0,03	0,02	226	0,03	-0,10	0,05	0,01	-0,07	0,05	
	222	0,02	-0,07	-0,07	0,00	0,06	0,02	223	0,02	-0,10	-0,07	-0,01	0,10	0,05	
35	166	-0,10	-0,03	0,12	-0,02	-0,09	0,00	227	-0,09	0,03	-0,17	0,01	0,07	-0,01	
	224	-0,08	-0,02	0,20	0,00	0,01	-0,01	225	-0,07	0,04	-0,08	0,00	-0,12	-0,02	
36	227	-0,16	0,07	0,26	0,01	0,07	-0,15	167	-0,24	-0,36	-0,19	-0,13	-0,66	-0,16	
	225	-0,07	0,09	0,05	0,00	-0,12	0,12	226	-0,15	-0,34	-0,40	0,03	0,08	0,10	

CARATT. Var.Neve h<=1000: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	-0,01	-0,11	0,00	-0,01	-0,01	0,00	2	0,00	0,01	-0,31	0,00	-0,24	-0,01	0,00
	2	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,23	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,32	0,00	-0,22	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,23	0,00	0,00	4	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,19	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,19	0,00	0,00	5	0,00	0,00	-0,43	0,00	-0,35	0,00	0,01
	5	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,34	-0,01	0,01	6	0,00	0,00	-0,75	0,00	-0,56	-0,01	0,01
	6	0,00	0,01	-0,78	0,00	0,56	0,01	0,01	7	0,00	-0,01	-0,55	0,00	-0,23	0,01	0,00
	7	0,00	-0,01	-0,59	0,00	0,19	-0,01	0,01	8	0,00	0,01	-0,82	0,00	-0,46	-0,01	0,01
	8	0,00	0,08	-0,68	0,00	0,28	0,08	0,02	9	0,00	-0,08	-0,53	0,00	-0,11	0,08	-0,01
	9	0,00	-0,05	-0,67	0,00	0,10	-0,06	-0,01	10	0,00	0,05	-0,75	0,00	-0,11	-0,06	0,01
	44	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,06	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,49	0,00	-0,41	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	-0,49	0,00	0,40	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,30	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,31	0,00	0,00	47	0,00	0,00	-0,41	0,00	-0,32	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,33	-0,01	0,00	48	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,05	-0,01	0,00
	57	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,04	0,00	0,00	58	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,25	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,26	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,29	0,00	-0,21	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,23	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,28	0,00	-0,21	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,23	0,00	0,00	61	0,00	0,00	-0,24	0,00	-0,14	0,00	0,00
	33	0,00	0,01	-0,68	0,00	0,50	0,01	0,00	34	0,00	-0,01	-0,12	0,00	0,16	0,01	0,00
	34	0,00	-0,07	-0,20	0,00	-0,08	-0,05	0,00	82	0,00	0,07	-0,16	0,00	0,12	-0,05	0,00
	82	0,00	0,26	0,46	0,00	-0,09	0,13	0,01	35	0,00	-0,26	-0,81	0,00	-0,53	0,13	-0,01
	35	0,00	-0,01	-0,74	0,00	0,46	-0,01	0,00	36	0,00	0,01	-0,59	0,00	-0,10	-0,01	0,00
	62	0,00	0,06	-0,32	0,00	0,12	0,04	0,00	54	0,00	-0,06	0,17	0,00	0,19	0,04	0,00
	54	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,11	0,00	0,00	85	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,11	0,00	0,00
	27	0,00	-0,01	-0,08	0,00	-0,02	-0,02	0,00	28	0,00	0,01	-0,38	0,00	-0,33	-0,02	0,00
	28	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,26	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,57	0,00	-0,45	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	-0,60	0,00	0,47	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,48	0,00	-0,32	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,32	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,54	0,00	-0,43	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,44	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,54	0,00	-0,30	0,00	0,00
	49	0,00	-0,05	0,18	0,00	-0,02	-0,03	0,00	34	0,00	0,05	-0,44	0,00	-0,34	-0,03	0,00
	83	0,00	0,01	-0,15	0,00	0,04	0,01	0,00	55	0,00	-0,01	-0,08	0,00	0,02	0,01	0,00
	55	0,00	-0,05	-0,23	0,00	0,02	-0,02	0,00	87	0,00	0,05	0,11	0,00	0,10	-0,02	0,00
	61	0,00	0,01	-0,27	0,00	0,20	0,01	0,00	62	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,01	0,01	0,00
	62	0,00	-0,06	-0,24	0,00	0,10	-0,04	0,00	83	0,00	0,06	0,06	0,00	0,11	-0,04	0,00
	83	0,00	-0,09	0,09	0,00	-0,09	-0,06	0,00	63	0,00	0,09	-0,29	0,00	-0,15	-0,06	0,00
	63	0,00	0,01	-0,37	0,00	0,17	0,01	0,00	64	0,00	-0,01	-0,37	0,00	-0,04	0,01	0,00
	70	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,17	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,01	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00	75	0,00	0,00	-0,56	0,00	-0,52	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	-0,56	0,00	0,49	0,00	0,00	76	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,03	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,22	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,22	0,00	0,00	80	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,04	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,07	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,36	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	-0,19	0,00	-0,08	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,64	0,00	-0,58	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,08	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,50	0,00	-0,43	0,00	0,00



CARATT. Var.Neve h<=1000: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
5	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,51	0,00	-0,40	0,00	0,00	
6	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,08	0,00	0,01	0,01	32	0,00	0,00	-0,66	0,00	-0,42	0,00	0,00	
32	0,00	1,28	-0,51	0,00	0,48	0,47	0,02	0,02	33	0,00	-1,28	0,24	0,00	-0,21	0,47	-0,02	
7	0,00	0,00	-0,58	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,51	0,00	-0,39	0,00	0,00	
8	0,00	0,00	-0,71	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,75	0,00	-0,52	0,00	0,00	
10	0,00	0,03	-0,77	0,00	0,15	0,03	0,01	0,01	25	0,00	-0,03	-0,78	0,00	-0,24	0,03	0,00	
25	0,00	-0,07	-0,61	0,00	0,24	-0,05	0,00	0,00	36	0,00	0,07	-0,18	0,00	0,05	-0,05	0,01	
36	0,00	0,14	0,01	0,00	-0,19	0,11	0,01	0,01	52	0,00	-0,14	-0,77	0,00	-0,40	0,11	-0,01	
52	0,00	-0,01	-0,72	0,00	0,39	-0,02	0,00	0,00	64	0,00	0,01	-0,51	0,00	-0,19	-0,02	0,01	
64	0,00	-0,05	-0,35	0,00	0,16	-0,04	0,00	0,00	72	0,00	0,05	-0,30	0,00	-0,12	-0,04	0,01	
72	0,00	0,01	-0,27	0,00	0,09	0,01	0,01	0,01	76	0,00	-0,01	-0,26	0,00	-0,10	0,01	0,00	
76	0,00	0,04	-0,26	0,00	0,08	0,03	0,01	0,01	80	0,00	-0,04	-0,16	0,00	-0,02	0,03	0,00	
78	0,00	0,02	-0,05	0,00	0,02	0,02	0,00	0,00	74	0,00	-0,02	-0,07	0,00	-0,03	0,02	0,00	
74	0,00	-0,02	-0,12	0,00	0,06	-0,02	-0,01	0,00	70	0,00	0,02	-0,06	0,00	0,04	-0,02	0,00	
70	0,00	0,07	0,05	0,00	-0,02	0,04	0,00	0,00	61	0,00	-0,07	-0,18	0,00	-0,10	0,04	0,00	
61	0,00	0,03	-0,19	0,00	0,02	0,04	0,00	0,00	48	0,00	-0,03	-0,32	0,00	-0,11	0,04	-0,01	
48	0,00	-0,49	-0,19	0,00	0,14	-0,27	-0,02	0,00	33	0,00	0,49	-0,19	0,00	-0,14	-0,27	0,02	
66	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,13	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	-0,16	0,00	-0,12	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,13	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,14	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,10	0,00	0,00	
60	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	-0,29	0,00	-0,18	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,52	0,00	-0,41	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,16	0,00	-0,08	0,00	0,00	
59	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,36	0,00	-0,29	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,21	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,49	0,00	-0,38	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,06	0,00	0,00	
58	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,48	0,00	-0,44	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,58	0,00	-0,46	0,00	0,00	
66	0,00	-0,03	-0,06	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	57	0,00	0,03	-0,11	0,00	-0,02	-0,02	0,00	
57	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	44	0,00	0,01	-0,36	0,00	-0,31	-0,01	0,01	
44	0,00	0,03	-0,31	0,00	0,21	0,03	0,01	0,00	40	0,00	-0,03	0,05	0,00	0,12	0,03	0,00	
40	0,00	0,01	-0,05	0,00	-0,12	0,02	0,00	0,00	37	0,00	-0,01	-0,08	0,00	0,09	0,02	0,00	
37	0,00	0,01	0,08	0,00	-0,09	0,01	0,00	0,00	28	0,00	-0,01	-0,40	0,00	-0,35	0,01	0,00	
50	0,00	0,09	-0,09	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	82	0,00	-0,09	-0,30	0,00	-0,15	0,06	-0,01	
63	0,00	0,02	-0,12	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	56	0,00	-0,02	-0,09	0,00	0,01	0,01	0,00	
56	0,00	-0,02	-0,08	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	51	0,00	0,02	-0,21	0,00	-0,05	-0,01	0,00	
51	0,00	0,00	0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,47	0,00	-0,34	0,00	0,00	
54	0,00	-0,08	-0,10	0,00	0,03	-0,04	0,00	0,00	88	0,00	0,08	-0,02	0,00	0,01	-0,04	0,00	
49	0,00	0,06	-0,14	0,00	0,04	0,03	0,00	0,00	84	0,00	-0,06	-0,04	0,00	0,00	0,03	0,00	
1	3,40	0,01	-0,02	0,23	0,08	0,03	0,00	0,00	1	0,00	-0,01	0,02	-0,23	0,00	0,01	0,00	
2	3,40	0,01	-0,10	0,80	0,28	0,03	0,00	0,00	2	0,00	-0,01	0,10	-0,80	0,08	0,01	0,00	
3	3,40	-0,01	-0,11	0,83	0,29	-0,03	0,00	0,00	3	0,00	0,01	0,11	-0,83	0,09	-0,01	0,00	
4	3,40	0,00	-0,11	0,78	0,29	-0,01	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,11	-0,78	0,09	0,00	0,00	
5	3,40	0,01	-0,15	1,05	0,39	0,02	0,00	0,00	5	0,00	-0,01	0,15	-1,05	0,12	0,01	0,00	
6	3,40	-0,01	-0,02	2,07	0,12	-0,05	0,00	0,00	6	0,00	0,01	0,02	-2,07	-0,05	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,12	1,73	-0,21	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	-0,12	-1,73	-0,19	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,06	2,20	-0,06	0,01	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,06	-2,20	-0,13	0,01	0,00	
9	3,40	0,01	0,05	1,19	-0,11	0,01	0,00	0,00	9	0,00	-0,01	-0,05	-1,19	-0,05	0,01	0,00	
10	3,40	0,06	0,07	1,52	-0,13	0,11	0,00	0,00	10	0,00	-0,06	-0,07	-1,52	-0,12	0,09	0,00	
25	3,40	0,01	0,00	1,38	-0,01	0,02	0,00	0,00	25	0,00	-0,01	0,00	-1,38	0,01	0,03	0,00	
27	3,40	0,01	0,03	0,19	-0,09	0,03	0,00	0,00	27	0,00	-0,01	-0,03	-0,19	-0,01	0,02	0,00	
28	3,40	0,04	0,00	1,60	0,01	0,09	0,00	0,00	28	0,00	-0,04	0,00	-1,60	0,00	0,04	0,00	
29	3,40	-0,02	-0,12	2,39	0,27	-0,05	0,00	0,00	29	0,00	0,02	0,12	-2,39	0,13	-0,03	0,00	
30	3,40	0,00	-0,04	1,95	0,08	0,01	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,04	-1,95	0,05	0,00	0,00	
31	3,40	0,01	0,03	2,10	-0,09	0,02	0,00	0,00	31	0,00	-0,01	-0,03	-2,10	-0,01	0,00	0,00	
32	3,40	-0,05	0,06	1,71	-0,17	-0,13	0,00	0,00	32	0,00	0,05	-0,06	-1,71	-0,02	-0,05	0,00	
33	3,40	-0,10	0,02	0,62	-0,05	-0,17	0,00	0,00	33	0,00	0,10	-0,02	-0,62	0,00	-0,12	0,00	
34	3,40	0,00	-0,01	1,28	0,01	-0,01	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,01	-1,28	0,03	0,02	0,00	
35	2,66	0,03	0,03	2,77	-0,05	0,00	0,00	0,00	35	0,00	-0,03	-0,03	-2,77	-0,01	0,05	0,00	
36	3,40	0,00	-0,01	0,76	0,01	-0,02	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,01	-0,76	0,02	0,02	0,00	
44	3,40	0,07	0,10	0,86	-0,25	0,19	0,00	0,00	44	0,00	-0,07	-0,10	-0,86	-0,10	0,06	0,00	
45	3,40	-0,01	0,18	1,89	-0,44	-0,03	0,00	0,00	45	0,00	0,01	-0,18	-1,89	-0,18	-0,02	0,00	
46	3,40	-0,01	0,09	1,56	-0,23	-0,02	0,00	0,00	46	0,00	0,01	-0,09	-1,56	-0,09	-0,02	0,00	
47	3,40	0,00	0,05	1,42	-0,13	0,01	0,00	0,00	47	0,00	0,00	-0,05	-1,42	-0,05	-0,01	0,00	
48	3,40	-0,11	0,02	0,81	0,00	-0,24	0,00	0,00	48	0,00	0,11	-0,02	-0,81	-0,06	-0,08	0,00	
49	3,40	-0,02	0,01	0,14	-0,03	-0,02	0,00	0,00	49	0,00	0,02	-0,01	-0,14	-0,01	-0,03	0,00	
50	2,66	0,04	0,01	0,28	-0,01	0,05	0,00	0,00	50	0,00	-0,04	-0,01	-0,28	-0,01	0,03	0,00	
51	2,66	0,03	0,08	0,17	-0,10	0,04	0,00	0,00	51	0,00	-0,03	-0,08	-0,17	-0,08	0,01	0,00	
52	3,40	0,01	-0,01	1,48	0,01	0,03	0,00	0,00	52	0,00	-0,01	0,01	-1,48	0,02	0,02	0,00	
54	3,40	0,03	0,00	0,13	-0,01	0,04	0,00	0,00	54	0,00	-0,03	0,00	-0,13	0,01	0,06	0,00	
55	1,33	0,01	0,11	0,24	-0,06	-0,02	0,00	0,00	55	0,00	-0,01	-0,11	-0,24	-0,02	0,02	0,00	
56	1,33	0,10	-0,03	0,17	0,02	0,08	0,00	0,00	56	0,00	-0,10	0,03	-0,17	0,00	0,00	0,00	
57	3,40	0,06	0,01	0,35	-0,02	0,15	0,00	0,00	57	0,00	-0,06	-0,01	-0,35	-0,02	0,05	0,00	
58	3,40	-0,01	0,01	0,89	-0,02	-0,01	0,00	0,00	58	0,0							



CARATT. Var.Neve h<=1000: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
79	3,40	0,01	0,01	0,49	-0,02	0,04	0,00	0,00	79	0,00	-0,01	-0,01	-0,49	0,00	0,00	0,00	
80	3,40	-0,04	-0,01	0,35	0,01	-0,11	0,00	0,00	80	0,00	0,04	0,01	-0,35	0,02	-0,03	0,00	
63	1,33	-0,02	-0,12	0,03	0,06	0,00	0,00	0,00	56	1,33	0,02	0,12	-0,03	0,06	-0,02	0,00	
55	1,33	0,03	0,25	-0,05	-0,16	0,01	0,00	0,00	56	1,33	-0,03	-0,25	0,05	-0,12	0,03	0,00	
55	3,40	0,02	0,03	0,07	-0,01	0,01	0,00	0,00	55	1,33	-0,02	-0,03	-0,07	-0,03	0,01	0,00	
56	3,40	0,03	-0,02	0,30	0,02	0,01	0,00	0,00	56	1,33	-0,03	0,02	-0,30	0,02	0,03	0,00	
63	3,40	0,01	-0,08	0,90	0,08	0,02	0,00	0,00	63	1,33	-0,01	0,08	-0,90	0,05	0,00	0,00	
50	2,66	-0,02	0,28	0,27	-0,14	-0,01	0,00	0,00	51	2,66	0,02	-0,28	-0,27	-0,17	0,00	0,00	
35	2,66	0,00	-0,07	0,27	0,05	-0,02	0,00	0,00	51	2,66	0,00	0,07	-0,27	0,03	0,02	0,00	
35	3,40	-0,25	0,03	2,84	-0,09	-0,18	-0,01	0,00	35	2,66	0,25	-0,03	-2,84	0,07	-0,01	0,01	
50	3,40	0,12	-0,01	0,23	0,01	0,02	0,00	0,00	50	2,66	-0,12	0,01	-0,23	0,00	0,07	0,00	
51	3,40	0,30	-0,16	0,39	0,07	0,14	0,01	0,01	51	2,66	-0,30	0,16	-0,39	0,05	0,08	-0,01	
1	3,40	0,00	0,12	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,19	-0,01	0,13	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	0,25	-0,12	-0,18	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,26	0,12	0,20	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	0,21	0,10	-0,15	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,21	-0,10	0,15	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	0,22	0,11	-0,14	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,26	-0,11	0,24	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	0,32	-0,19	-0,31	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,31	0,19	0,30	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,16	0,19	-0,12	0,00	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,12	-0,19	0,05	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,16	-0,01	-0,09	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,15	0,01	0,06	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,05	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,14	-0,02	0,08	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,07	0,40	-0,03	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,16	-0,40	0,14	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,33	0,77	-0,30	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	-0,15	-0,77	-0,10	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	0,08	0,25	0,01	0,00	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,22	-0,25	0,21	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	0,44	-0,30	-0,32	0,00	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,47	0,30	0,39	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	0,36	0,16	-0,27	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,36	-0,16	0,29	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	0,45	-0,01	-0,33	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,48	0,01	0,40	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	0,47	-0,33	-0,47	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,42	0,33	0,32	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	0,48	-0,49	-0,24	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,60	0,49	0,53	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	0,53	-0,02	-0,42	0,00	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,53	0,02	0,44	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,52	0,05	-0,41	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,53	-0,05	0,45	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,56	-0,18	-0,49	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,54	0,18	0,43	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	0,41	-0,39	-0,21	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,51	0,39	0,45	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	0,47	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,48	0,00	0,41	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	0,47	0,01	-0,39	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,48	-0,01	0,41	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	0,49	-0,06	-0,40	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,48	0,06	0,39	0,00	0,00	
66	3,40	0,00	0,14	-0,21	-0,06	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,18	0,21	0,16	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,17	0,00	0,14	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,17	0,01	-0,14	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,17	-0,01	0,15	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,18	0,01	-0,15	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,18	-0,01	0,17	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	-0,03	0,06	0,01	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,03	-0,06	0,02	0,00	0,00	
61	3,40	-0,02	0,01	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	48	3,40	0,02	-0,01	0,00	-0,04	-0,02	0,00	
48	3,40	0,15	-0,04	0,00	-0,04	0,08	0,01	0,01	33	3,40	-0,15	0,04	0,00	0,08	0,08	-0,01	
33	3,40	-0,03	-0,36	0,89	0,05	-0,01	0,00	0,00	32	3,40	0,03	0,36	-0,89	0,21	-0,01	0,00	
32	3,40	0,00	0,67	-0,30	-0,72	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-0,67	0,30	-0,78	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-0,62	-0,37	0,77	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,62	0,37	0,69	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,01	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	0,14	-0,48	-0,12	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,14	0,48	-0,21	0,00	0,00	
71	3,40	-0,01	-0,66	0,49	0,34	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,01	0,66	-0,49	0,43	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
76	3,40	0,00	-0,03	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,03	-0,02	0,03	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	-0,02	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,02	0,01	0,02	0,00	0,00	
52	3,40	0,00	-0,09	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,09	0,01	0,07	0,00	0,00	
64	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
36	3,40	0,00	0,03	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	-0,03	-0,04	-0,02	0,00	0,00	
25	3,40	0,00	-0,02	0,10	0,01	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,02	-0,10	0,03	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	0,11	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,21	-0,06	0,18	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,27	-0,29	-0,27	0,00	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,25	0,29	0,21	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	0,10	0,06	-0,05	0,00	0,00	0,00	81	3,40	0,00	0,02	-0,06	-0,01	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,25	0,12	-0,05	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,42	-0,12	0,33	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	0,56	-0,59	-0,54	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,55	0,59	0,49	0,00	0,00	
76	3,40	0,00	0,28	0,39	-0,20	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	-0,02	-0,39	-0,05	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	0,22	0,47	-0,11	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,31	-0,47	0,26	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	0,49	-0,61	-0,43	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,53	0,61	0,54	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	0,33	0,55	-0,25	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,06	-0,55	-0,07	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	0,12	-0,18	-0,12	0,00	0,00	0,00	18	3,40	0,00	-0,12	0,18	-0,15	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	-0,11	-0,19	0,15	0,00	0,00	0,00	1	3,40	0,00	0,11	0,19	0,11	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	-0,35	-0,55	0,47	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,35	0,55	0,36	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	0,52	0,06	-0,58	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	-0,52	-0,06	-0,56	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	-0,36	-0,51	0,47	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,36	0,51	0,37	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	0,60	0,46	-0,72	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	-0,60	-0,46	-0,62	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	0,52	0,12	-0,60	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	-0,52	-0,12	-0,57	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	-0,35	-0,52	0,47	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,35	0,52	0,37	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	-0,47	-0,70	0,64	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,47	0,70	0,49	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	0,62	-0,17	-0,68	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	-0,62	0,17	-0,72	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	0,23	-0,12	-0,02	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,39	0,12	0,26	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	0,48	-0,44	-0,31	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,53	0,44	0,43			



CARATT. Var.Neve h<=1000: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
	44	3,40	0,00	0,04	0,26	-0,08	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,04	-0,26	-0,04	0,00	0,00	
	57	3,40	0,00	-0,02	-0,03	0,02	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,02	0,03	0,01	0,00	0,00	
	29	3,40	0,00	0,96	1,06	-0,90	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-0,96	-1,06	-0,68	0,00	0,00	
	38	3,40	0,00	0,15	-2,52	0,14	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,15	2,52	-0,39	0,00	0,00	
	41	3,40	0,00	-0,68	-0,19	0,74	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,68	0,19	0,70	0,00	0,00	
	45	3,40	0,00	0,08	0,49	-0,16	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,08	-0,49	-0,07	0,00	0,00	
	58	3,40	0,00	-0,02	-0,03	0,02	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,02	0,03	0,01	0,00	0,00	
	59	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,01	0,02	0,01	0,00	0,00	
	60	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	
	46	3,40	0,00	0,04	0,26	-0,08	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,04	-0,26	-0,04	0,00	0,00	
	47	3,40	0,00	0,03	0,14	-0,05	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,03	-0,14	-0,02	0,00	0,00	
	46	3,40	0,00	0,46	-0,47	-0,42	0,00	0,00	42	3,40	0,00	-0,46	0,47	-0,52	0,00	0,00	
	39	3,40	0,02	-0,62	1,13	0,29	0,01	0,00	30	3,40	-0,02	0,62	-1,13	0,52	0,01	0,00	
	42	3,40	-0,02	-0,38	-1,39	0,38	-0,01	0,00	39	3,40	0,02	0,38	1,39	0,09	-0,01	0,00	
	47	3,40	0,00	0,30	-0,34	-0,26	0,00	0,00	43	3,40	0,00	-0,30	0,34	-0,33	0,00	0,00	
	43	3,40	0,00	-0,53	0,33	0,44	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,53	-0,33	0,51	0,00	0,00	
	40	3,40	0,00	0,39	-0,95	-0,14	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,49	0,95	0,39	0,00	0,00	
	41	3,40	0,00	0,35	0,04	-0,24	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,40	-0,04	0,35	0,00	0,00	
	42	3,40	0,00	0,45	0,01	-0,36	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,44	-0,01	0,35	0,00	0,00	
	43	3,40	0,00	0,39	0,01	-0,35	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,39	-0,01	0,35	0,00	0,00	
	37	3,40	0,00	0,37	-0,91	-0,14	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,46	0,91	0,36	0,00	0,00	
	38	3,40	0,00	0,35	-0,42	-0,29	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,25	0,42	0,07	0,00	0,00	
	33	3,40	0,00	0,14	0,00	-0,13	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,21	0,00	0,22	0,00	0,00	
	61	3,40	0,02	0,12	0,00	-0,17	0,02	0,00	62	3,40	-0,02	0,04	0,00	0,06	0,02	0,00	
	62	3,40	-0,05	-0,01	0,00	0,06	-0,03	0,00	83	3,40	0,05	0,10	0,00	0,01	-0,03	0,00	
	83	3,40	-0,05	-0,10	0,00	-0,01	-0,03	0,00	63	3,40	0,05	0,20	0,00	0,20	-0,03	0,00	
	34	3,40	-0,04	0,20	0,00	-0,16	-0,03	0,00	82	3,40	0,04	-0,03	0,00	0,00	-0,03	0,00	
	82	3,40	-0,04	0,03	0,00	0,00	-0,02	0,00	35	3,40	0,04	0,04	0,00	0,00	-0,02	0,00	
	55	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,08	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,11	0,00	0,08	0,00	0,00	
	63	3,40	-0,04	-0,11	0,00	0,03	-0,02	0,00	56	3,40	0,04	0,11	0,00	0,08	-0,02	0,00	
	56	3,40	0,10	-0,06	0,00	0,00	0,05	0,00	51	3,40	-0,10	0,06	0,00	0,06	0,05	0,00	
	51	3,40	-0,02	-0,32	0,00	0,05	-0,01	0,00	35	3,40	0,02	0,32	0,00	0,34	-0,01	0,00	
	62	3,40	0,01	0,00	0,00	-0,19	0,01	0,00	54	3,40	-0,01	0,00	0,00	0,20	0,01	0,00	
	49	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	34	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,00	0,00	
	54	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,03	0,00	0,00	49	3,40	0,00	0,06	0,00	0,06	0,00	0,00	
	35	3,40	0,00	0,56	0,11	-0,56	0,00	0,00	24	3,40	0,00	-0,56	-0,11	-0,54	0,00	0,00	
	24	3,40	0,00	-0,41	-0,10	0,49	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,41	0,10	0,47	0,00	0,00	
	6	3,40	0,00	0,29	0,47	-0,25	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	-0,47	-0,06	0,00	0,00	
	7	3,40	0,00	0,56	0,84	-0,47	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	-0,84	-0,11	0,00	0,00	
	8	3,40	0,00	0,47	0,69	-0,38	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	-0,69	-0,09	0,00	0,00	
	9	3,40	0,00	0,38	0,52	-0,29	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,52	-0,07	0,00	0,00	
	10	3,40	0,00	0,33	0,48	-0,25	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,01	-0,48	-0,06	0,00	0,00	
	12	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	
	13	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
	15	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	
	16	3,40	0,00	0,01	0,06	-0,01	0,00	0,00	17	3,40	0,00	-0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	
	81	3,40	0,00	-0,02	0,08	0,01	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,02	-0,08	0,03	0,00	0,00	
	73	3,40	0,00	0,05	-0,02	-0,05	0,00	0,00	65	3,40	0,00	-0,05	0,02	-0,05	0,00	0,00	
	77	3,40	0,00	0,00	0,18	-0,01	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,00	-0,18	0,02	0,00	0,00	
	65	3,40	0,00	0,00	-0,19	0,03	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,00	0,19	-0,01	0,00	0,00	
	53	3,40	0,00	-0,04	0,08	0,05	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,04	-0,08	0,06	0,00	0,00	
	11	3,40	0,00	0,13	0,16	-0,09	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,01	-0,16	-0,02	0,00	0,00	
	26	3,40	0,00	-0,02	0,41	-0,02	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,02	-0,41	0,06	0,00	0,00	
	6	7,10	0,00	-0,06	0,69	0,05	0,02	0,00	6	3,40	0,00	0,06	-0,69	0,19	-0,03	0,00	
	7	7,10	0,00	0,25	0,89	-0,57	0,00	0,00	7	3,40	0,00	-0,25	-0,89	-0,37	0,00	0,00	
	8	7,10	0,00	-0,02	1,13	0,03	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,02	-1,13	0,04	0,00	0,00	
	9	7,10	0,01	0,16	0,61	-0,35	0,01	0,00	9	3,40	-0,01	-0,16	-0,61	-0,25	0,01	0,00	
	10	7,10	0,06	0,08	0,68	-0,16	0,10	0,00	10	3,40	-0,06	-0,08	-0,68	-0,13	0,11	0,00	
	25	7,10	-0,01	0,00	0,66	-0,01	-0,01	0,00	25	3,40	0,01	0,00	-0,66	0,00	-0,01	0,00	
	32	7,10	-0,03	0,10	0,26	-0,17	0,00	0,00	32	3,40	0,03	-0,10	-0,26	-0,21	-0,10	0,00	
	33	7,10	-0,06	-0,03	0,32	0,05	-0,07	0,00	33	3,40	0,06	0,03	-0,32	0,06	-0,12	0,00	
	34	7,10	0,00	-0,05	0,83	0,09	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,05	-0,83	0,06	0,00	0,00	
	35	7,10	-0,10	0,13	1,53	-0,22	-0,18	0,00	35	3,40	0,10	-0,13	-1,53	-0,18	-0,15	0,00	
	36	7,10	-0,04	-0,02	0,40	0,03	-0,08	0,00	36	3,40	0,04	0,02	-0,40	0,03	-0,07	0,00	
	48	7,10	-0,04	-0,06	0,25	0,09	-0,01	0,00	48	3,40	0,04	0,06	-0,25	0,10	-0,12	0,00	
	49	7,10	0,02	0,00	0,20	-0,01	0,02	0,00	49	3,40	-0,02	0,00	-0,20	-0,01	0,04	0,00	
	50	7,10	0,01	-0,04	0,11	0,06	0,02	0,00	50	3,40	-0,01	0,04	-0,11	0,06	0,02	0,00	
	51	7,10	0,05	-0,01	0,24	0,02	0,09	0,00	51	3,40	-0,05	0,01	-0,24	0,02	0,08	0,00	
	52	7,10	0,04	-0,03	0,76	0,05	0,09	0,00	52	3,40	-0,04	0,03	-0,76	0,04	0,07	0,00	
	54	7,10	0,07	0,02	0,31	-0,03	0,13	0,00	54	3,40	-0,07	-0,02	-0,31	-0,03	0,11	0,00	
	55	7,10	0,02	0,01	0,04	-0,03	0,03	0,00	55	3,40	-0,02	-0,01	-0,04	-0,02	0,03	0,00	
	56	7,10	0,02	-0,07	0,24	0,11	0,04	0,00	56	3,40	-0,02	0,07	-0,24	0,11	0,02	0,00	
	61	7,10	-0,05	0,00	0,14	-0,02	-0,06	0,00	61	3,40	0,05	0,00	-0,14	0,01	-0,09	0,00	
	62	7,10	0,09	-0,03	-0,07	0,06	0,12	0,00	62	3,40	-0,09	0,03	0,07	0,04	0,15	0,00	
	63	7,10	0,03	-0,05	0,34	0,08	0,04	0,00	63	3,40	-0,03	0,05	-0,34	0,08	0,04	0,00	
	64	7,10	0,02	-0,01	0,51	0,01	0,04	0,00	64	3,40	-0,02	0,01	-0,51	0,02	0,03	0,00	
	6	7,10	0,00	0,10	-0,15	0,00	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,18	0,15	0,11	0,00	0,00	
	7	7,10	0,00	0,16	0,01	-0,09	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,15	-0,01	0,07	0,00	0,00	
	8	7,10	0,00	0,05	0,01	0,01	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,14	-0,01	0,08	0,00	0,00	
	9	7,10	0,00	0,10	0,25	-0,05	0,00										



CARATT. Var.Neve h<=1000: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	25	7,10	0,00	-0,04	0,16	0,03	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,04	-0,16	0,06	0,00	0,00
	12	7,10	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	13	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,56	-1,86	-0,26	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,69	1,86	0,64	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,39	0,74	-0,37	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,34	-0,74	0,27	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,40	0,52	-0,28	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,52	-0,07	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,27	-0,21	-0,16	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,25	0,21	0,11	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	0,33	0,16	-0,16	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,40	-0,16	0,28	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,46	0,58	-0,32	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	-0,58	-0,08	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	0,23	0,08	-0,12	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,26	-0,08	0,16	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,25	0,32	-0,18	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	-0,32	-0,04	0,00	0,00
	33	7,10	0,00	0,02	0,00	0,15	0,00	0,00	34	7,10	0,00	0,33	0,00	0,29	0,00	0,00
	61	7,10	0,01	-0,05	0,00	0,09	0,01	0,00	62	7,10	-0,01	0,05	0,00	0,05	0,01	0,00
	62	7,10	-0,02	-0,05	0,00	0,01	-0,01	0,00	83	7,10	0,02	0,05	0,00	0,06	-0,01	0,00
	83	7,10	0,00	-0,05	0,00	-0,06	0,00	0,00	63	7,10	0,00	0,05	0,00	0,12	0,00	0,00
	34	7,10	-0,06	0,23	0,00	-0,24	-0,04	-0,01	82	7,10	0,06	-0,06	0,00	0,04	-0,04	0,01
	82	7,10	-0,07	0,06	0,00	-0,04	-0,04	0,00	35	7,10	0,07	0,02	0,00	0,02	-0,04	0,00
	55	7,10	0,00	-0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	50	7,10	0,00	0,22	0,00	0,10	0,00	0,00
	63	7,10	-0,01	-0,06	0,00	0,04	0,00	0,00	56	7,10	0,01	0,23	0,00	0,12	0,00	0,00
	56	7,10	0,05	0,02	0,00	-0,02	0,03	0,00	51	7,10	-0,05	0,07	0,00	0,05	0,03	0,00
	51	7,10	-0,01	-0,29	0,00	-0,04	-0,01	0,00	35	7,10	0,01	0,46	0,00	0,49	-0,01	0,00
	62	7,10	0,04	-0,15	0,00	0,17	0,02	0,00	54	7,10	-0,04	0,50	0,00	0,26	0,02	0,00
	49	7,10	-0,03	0,22	0,00	-0,08	-0,02	0,00	34	7,10	0,03	0,12	0,00	0,02	-0,02	0,00
	54	7,10	0,00	0,08	0,00	-0,08	0,00	0,00	49	7,10	0,00	0,16	0,00	0,15	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,63	0,14	-0,62	0,00	0,00	24	7,10	0,00	-0,63	-0,14	-0,60	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	-0,45	-0,09	0,55	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,45	0,09	0,53	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,29	0,47	-0,25	0,00	0,00	12	7,10	0,00	0,00	-0,47	-0,06	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,55	0,82	-0,46	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,01	-0,82	-0,11	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,47	0,72	-0,38	0,00	0,00	14	7,10	0,00	-0,01	-0,72	-0,10	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,37	0,51	-0,29	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,01	-0,51	-0,07	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,26	0,36	-0,20	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,36	-0,05	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	-0,01	0,10	0,00	-0,12	0,00	0,00	49	0,00	0,01	-0,20	0,00	0,01	0,00	0,00
	87	0,00	0,03	0,07	0,00	-0,10	0,01	0,00	50	0,00	-0,03	-0,20	0,00	0,01	0,01	0,00
	88	0,00	0,02	-0,05	0,00	0,01	0,01	0,00	55	0,00	-0,02	-0,10	0,00	-0,03	0,01	0,00
	84	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,02	0,00	0,00	50	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,02	0,00	0,00

FORZE Var.Neve h<=1000: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	0,03	-0,03	0,00	0,00	193	0,00	0,00	0,05	-0,03	0,02	0,00
	28	0,00	0,00	-0,06	-0,01	0,02	0,00	191	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00
2	196	-0,02	-0,11	-0,01	-0,01	0,00	-0,03	197	-0,04	-0,16	-0,01	0,00	0,00	0,02
	28	0,06	0,15	0,02	0,02	0,00	0,02	191	0,00	0,13	0,01	0,01	0,00	-0,01
3	200	0,04	-0,01	0,00	0,02	0,00	-0,01	201	0,08	-0,03	0,02	0,01	0,00	0,00
	27	-0,07	-0,07	0,00	-0,03	0,00	0,01	195	-0,05	0,11	-0,02	-0,02	0,00	0,00
4	204	0,02	-0,13	0,01	0,00	0,00	-0,02	205	0,05	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,02
	89	-0,04	0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,02	203	-0,03	0,12	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
5	208	0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,00	-0,01	209	-0,06	-0,14	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,02	0,08	0,01	0,00	0,00	0,02	199	0,03	0,10	0,00	0,00	0,00	-0,01
6	122	0,06	-0,18	0,03	-0,02	0,00	-0,02	212	-0,02	-0,09	-0,01	0,01	0,00	0,02
	114	-0,01	0,15	-0,02	0,00	0,00	0,02	207	-0,03	0,12	0,00	0,00	0,00	-0,02
7	119	0,15	-0,19	-0,01	0,01	0,00	0,00	213	0,00	-0,03	-0,02	0,02	0,00	0,01
	112	-0,04	0,08	0,01	-0,01	0,00	0,01	211	-0,11	0,14	0,01	0,00	0,00	-0,02
8	214	0,00	-0,11	0,03	0,01	0,00	-0,02	215	0,04	-0,04	0,01	0,01	0,00	0,00
	122	-0,05	0,06	-0,04	-0,05	0,01	0,03	212	0,01	0,10	0,00	-0,01	0,00	-0,01
9	221	-0,01	-0,09	0,01	0,01	0,00	-0,02	222	0,06	-0,06	0,01	0,01	0,00	0,00
	119	-0,10	0,04	-0,01	-0,02	0,00	0,05	213	0,06	0,12	-0,01	-0,01	0,00	-0,03
10	193	0,00	0,00	0,08	-0,04	-0,01	0,00	194	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00
	191	0,00	0,00	-0,06	-0,01	0,01	0,00	37	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
11	27	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00	195	0,00	0,00	-0,03	0,02	0,00	0,00
	192	0,00	0,00	0,03	0,03	-0,01	0,00	193	0,00	0,00	0,05	0,04	0,01	0,00
12	195	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,03	0,01	-0,01	0,00
	193	0,00	0,00	0,08	0,03	-0,02	0,00	194	0,00	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00
13	197	-0,03	-0,24	0,00	0,00	0,00	-0,05	198	-0,02	-0,26	0,00	0,00	0,00	0,04
	191	0,05	0,27	-0,01	0,00	0,00	0,04	37	-0,01	0,23	0,00	0,00	0,00	-0,03
14	85	-0,02	-0,08	-0,01	0,00	0,00	-0,02	199	-0,03	-0,16	0,00	0,00	0,00	0,01
	196	0,02	0,11	0,01	0,01	0,00	0,03	197	0,03	0,13	0,00	0,00	0,00	-0,02
15	199	-0,03	-0,25	-0,01	0,00	0,00	-0,05	86	-0,02	-0,29	0,00	0,00	0,00	0,04
	197	0,03	0,28	0,01	0,00	0,00	0,05	198	0,02	0,26	0,00	0,00	0,00	-0,04
16	201	0,06	-0,21	0,00	0,01	0,00	-0,04	202	0,02	-0,21	0,04	0,01	0,00	0,03
	195	0,01	0,15	0,01	-0,02	0,00	0,03	36	-0,09	0,27	-0,04	-0,03	0,00	-0,02
17	89	0,04	-0,08	0,01	0,01	0,00	-0,02	203	0,07	-0,05	0,01	0,01	0,00	0,01
	200	-0,04	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,01	201	-0,07	0,12	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
18	203	0,05	-0,18	0,00	0,00	0,00	-0,03	90	0,05	-0,14	0,04	-0,01	0,00	0,01
	201	-0,08	0,12	0,00	-0,01	0,00	0,04	202	-0,02	0,21	-0,04	-0,01	0,00	-0,03
19	205	-0,01	-0,11	0,00	0,00	0,00	-0,01	206	0,01	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,01
	203	-0,09	0,11	0,00	-0,01	0,00	0,03	90	0,09	0,07	0,00	0,00	0,00	-0,03
20	114	0,01	-0,15	0,02	0,00	0,00	-0,02	207	0,03	-0,11	-0,01	0,00	0,00	0,02
	204	-0,02	0,13	-0,01	0,00	0,00	0,02	205	-0,01	0,13	0,00	0,00	0,00	-0,02
21	207	0,03	-0,08	0,00	0,00	0,00	-0,01	115	0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00	0,01
	205	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,01	206	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	-0,01
22	209	-0,03	-0,27	-0,01	0,00	0,00	-0,06	210	-0,02	-0,32	0,00	0,00	0,00	0,04
	199	0,03	0,30	0,01	0,00	0,00	0,05	86	0,02	0,29	0,00	0,00	0,00	-0,04
23	112	0,04	-0,08	-0,01	0,01	0,00	-0,01	211	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,02



FORZE Var.Neve h<=1000: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
24	208	-0,01	0,05	0,01	0,00	0,00	0,01	209	-0,04	0,16	0,00	0,00	0,00	-0,02	
	211	0,20	-0,15	-0,02	0,00	0,00	-0,01	113	-0,35	-0,42	0,01	0,00	0,01	-0,01	
	209	0,12	0,25	0,01	0,00	0,00	0,07	210	0,02	0,32	0,00	0,00	0,00	-0,04	
25	212	-0,01	-0,09	-0,02	0,01	0,00	-0,01	123	0,04	-0,02	0,02	-0,01	0,00	0,02	
	207	-0,02	0,07	0,01	0,00	0,00	0,01	115	-0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	-0,01	
26	213	0,05	-0,21	-0,02	0,01	0,00	0,01	120	0,05	-0,12	0,03	-0,01	0,00	0,04	
	211	-0,09	0,14	0,00	0,00	0,00	0,02	113	-0,01	0,20	-0,01	-0,01	0,01	-0,07	
27	215	0,06	-0,16	0,01	0,01	0,00	-0,03	216	0,00	-0,08	0,01	0,01	0,00	0,01	
	212	0,05	0,09	0,00	-0,01	0,00	0,01	123	-0,11	0,16	-0,02	-0,03	-0,01	0,01	
28	217	0,01	-0,15	0,04	-0,01	0,00	-0,03	218	0,03	-0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,02	
	214	0,00	0,11	-0,03	-0,01	0,00	0,02	215	-0,03	0,13	0,00	-0,01	0,00	-0,01	
29	218	0,04	-0,16	0,01	-0,01	0,00	-0,02	219	0,02	-0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	
	215	-0,06	0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,03	216	0,00	0,08	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	
30	170	0,21	-0,34	0,06	-0,08	-0,02	0,00	220	-0,06	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,02	
	217	-0,01	0,15	-0,04	0,01	0,00	0,03	218	-0,14	0,17	-0,02	0,00	0,00	-0,01	
31	220	0,09	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,02	171	-0,14	-0,07	0,03	-0,03	0,01	-0,04	
	218	0,07	0,07	0,01	0,01	0,00	0,02	219	-0,02	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	
32	222	0,01	-0,14	0,01	0,01	0,00	-0,03	223	0,00	-0,11	0,02	0,01	0,00	0,02	
	213	0,06	0,13	0,00	-0,01	0,00	0,01	120	-0,06	0,12	-0,02	-0,03	0,00	0,00	
33	224	-0,01	-0,09	0,01	0,00	0,00	-0,02	225	0,01	-0,10	0,01	0,00	0,00	0,01	
	221	0,01	0,09	-0,01	-0,01	0,00	0,02	222	-0,01	0,10	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	
34	225	0,02	-0,16	0,00	0,00	0,00	-0,03	226	0,03	-0,05	0,02	0,00	0,00	0,01	
	222	-0,05	0,10	0,00	-0,01	0,00	0,04	223	0,00	0,11	-0,02	-0,01	0,00	-0,02	
35	166	0,22	-0,25	0,02	-0,01	0,00	0,02	227	-0,09	0,02	-0,01	0,00	0,00	-0,03	
	224	0,01	0,09	-0,01	0,00	0,00	0,02	225	-0,14	0,14	0,01	0,01	0,00	-0,01	
36	227	0,12	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,03	167	-0,20	-0,15	0,03	-0,04	0,01	-0,05	
	225	0,11	0,12	-0,01	0,00	0,00	0,03	226	-0,03	0,05	-0,02	0,00	0,00	-0,01	

TENS. Var.Neve h<=1000: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,24	-0,05	193	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,22	-0,05	
	28	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,03	-0,04	191	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,02	-0,04	
2	196	0,00	-0,06	0,00	0,01	-0,07	0,02	197	-0,02	-0,13	0,02	-0,01	-0,07	0,04	
	28	-0,02	-0,06	-0,06	-0,07	-0,34	-0,07	191	-0,04	-0,13	-0,03	0,00	-0,01	-0,05	
3	200	0,04	0,10	0,05	-0,01	0,19	0,03	201	0,00	-0,12	0,06	0,04	0,21	0,00	
	27	0,03	0,10	0,02	0,09	0,47	0,12	195	-0,01	-0,13	0,04	0,03	0,13	0,08	
4	204	0,01	-0,07	0,02	0,00	0,06	-0,03	205	0,01	-0,07	0,04	0,04	0,04	-0,01	
	89	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,14	0,00	203	0,01	-0,07	0,03	0,04	0,09	0,01	
5	208	-0,02	0,01	0,04	0,00	0,02	0,03	209	-0,05	-0,14	-0,01	0,00	0,02	0,03	
	85	0,02	0,02	-0,02	0,00	-0,03	0,03	199	-0,01	-0,14	-0,08	0,00	-0,02	0,02	
6	122	-0,04	-0,15	0,03	-0,11	-0,53	0,16	212	-0,02	-0,04	0,00	0,07	0,36	0,12	
	114	-0,02	-0,14	0,03	0,03	0,09	-0,06	207	0,00	-0,03	-0,01	0,04	-0,07	-0,10	
7	119	-0,06	-0,14	0,06	0,01	0,06	0,03	213	-0,03	0,00	-0,02	0,06	0,30	0,03	
	112	-0,07	-0,14	0,12	0,00	0,12	0,00	211	-0,04	0,00	0,04	0,03	-0,01	-0,01	
8	214	0,02	-0,02	0,06	-0,03	0,00	-0,11	215	0,01	-0,08	0,03	0,02	0,21	-0,13	
	122	0,02	-0,02	0,00	0,15	0,77	0,13	212	0,01	-0,08	-0,03	0,02	0,08	0,11	
9	221	0,04	0,00	0,08	-0,01	0,09	-0,01	222	0,02	-0,11	-0,01	0,02	0,14	-0,02	
	119	0,04	0,00	0,04	0,06	0,31	0,04	213	0,02	-0,11	-0,06	0,03	0,17	0,03	
10	193	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,18	-0,08	194	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,19	-0,07	
	191	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,02	-0,04	37	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,04	
11	27	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,13	0,02	195	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,06	0,03	
	192	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,31	-0,05	193	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,24	-0,04	
12	195	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	36	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,01	
	193	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,19	-0,01	194	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,17	-0,03	
13	197	0,01	-0,15	0,01	0,00	-0,07	0,00	198	0,00	-0,18	0,05	0,00	-0,02	0,01	
	191	-0,03	-0,15	-0,08	0,00	-0,01	-0,01	37	-0,04	-0,19	-0,04	-0,01	-0,03	0,00	
14	85	0,02	-0,01	0,03	0,00	-0,02	0,04	199	-0,01	-0,15	0,00	0,00	-0,02	0,02	
	196	0,02	-0,01	-0,04	0,01	-0,10	0,02	197	-0,01	-0,15	-0,06	0,00	-0,05	0,01	
15	199	0,01	-0,14	0,01	0,00	-0,02	0,02	86	-0,01	-0,22	0,04	0,00	-0,01	0,01	
	197	0,01	-0,14	-0,07	0,01	-0,05	0,01	198	-0,01	-0,22	-0,05	0,00	-0,03	0,00	
16	201	0,00	-0,05	0,05	0,04	0,21	0,09	202	-0,03	-0,22	0,09	-0,01	0,14	0,07	
	195	-0,03	-0,06	-0,03	0,03	0,13	0,01	36	-0,07	-0,23	0,01	0,11	0,53	-0,02	
17	89	0,02	0,00	0,02	-0,01	0,12	-0,01	203	0,00	-0,09	0,07	0,05	0,12	0,02	
	200	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,23	0,01	201	-0,01	-0,09	0,05	0,03	0,16	0,04	
18	203	0,04	-0,05	0,12	0,03	0,12	-0,01	90	0,02	-0,16	0,03	0,02	-0,14	0,04	
	201	0,00	-0,06	0,03	0,03	0,16	0,05	202	-0,02	-0,17	-0,05	0,00	0,20	0,10	
19	205	0,01	-0,12	0,05	0,04	0,04	0,00	206	0,03	-0,01	-0,07	0,00	0,06	-0,01	
	203	0,07	-0,11	0,07	0,02	0,08	0,01	90	0,09	0,00	-0,05	0,05	0,05	-0,01	
20	114	0,00	-0,11	0,00	0,01	-0,01	-0,04	207	0,01	-0,07	0,02	0,06	0,02	-0,01	
	204	0,01	-0,11	0,00	0,00	0,07	-0,04	205	0,01	-0,06	0,02	0,04	0,04	-0,01	
21	207	-0,01	-0,06	0,02	0,07	0,02	0,00	115	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,03	0,02	
	205	0,00	-0,06	0,02	0,04	0,04	-0,01	206	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,05	0,01	
22	209	0,00	-0,15	0,01	-0,02	0,02	0,02	210	-0,02	-0,25	0,04	0,02	0,02	0,01	
	199	0,01	-0,15	-0,07	0,00	-0,02	0,02	86	-0,01	-0,25	-0,04	0,00	-0,01	0,01	
23	112	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,09	0,02	211	-0,03	-0,14	0,00	0,04	0,04	0,02	
	208	0,00	0,01	0,03	0,00	0,02	0,03	209	-0,03	-0,15	0,02	0,01	0,03	0,03	
24	211	-0,19	0,03	0,21	0,07	0,04	0,07	113	-0,28	-0,44	-0,14	-0,18	0,07	-0,01	
	209	-0,04	0,06	0,04	-0,02	0,02	0,05	210	-0,13	-0,41	-0,31	0,02	0,01	-0,03	
25	212	0,00	-0,09	-0,01	0,07	0,36	-0,07	123	0,02	0,02	0,02	-0,06	-0,29	-0,10	
	207	0,00	-0,09	0,00	0,05	-0,07	0,07	115	0,03	0,02	0,03	0,02	0,11	0,04	
26	213	0,05	-0,21	-0,01	0,06	0,30	-0,07	120	0,10	0,01	-0,19	-0,05	-0,24	0,01	
	211	-0,06	-0,24	0,26	0,06	0,00	0,03	113	-0,02	-0,01	0,08	-0,17	0,14	0,11	
27	215	0,00	-0,04	0,02	0,02	0,21	0,05	216	-0,02	-0,11	0,08	-0,02	0,04	0,03	
	212	-0,04	-0,05	-0,04	0,02	0,08	-0,07	123	-0,05	-0,12	0,02	0,10	0,49	-0,08	
28	217	0,01	-0,07	0,02	0,01	-0,17	-0,08	218	0,01	-0,08	0,04	0,05	-0,10	-0,02	
	214	-0,01	-0,08	-0,02	0,00	0,15	-0,09	215	-0,02	-0,09	0,00	0,00	0,10	-0,03	
29	218	-0,01	-0,08	0,08	0,05	-0,10	-0,02	219	-0,01	-0,03	0,04	-0,01	-0,12	0,03	
	215	0,02	-0,08	0,00	0,00	0,10	-0,03	216	0,03	-0,03	-0,04	0,00	0,12	0,01	
30	170	-0,10	-0,24	0,13	-0,26	-1,28	0,31	220	-0,05	0,02	0,03	0,03	0,16	0,28	
	217	-0,07	-0,23	0,07	0,07	0,12	-0,18	218	-0,01	0,02	-0,03	0,00	-0,32	-0,22	



TENS. Var.Neve h<=1000: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
31	220	-0,04	0,01	0,08	0,03	0,16	-0,05	171	-0,05	-0,07	-0,04	-0,10	-0,49	-0,08
	218	-0,03	0,01	0,01	0,00	-0,32	0,10	219	-0,05	-0,06	-0,11	0,02	0,02	0,07
32	222	0,01	-0,07	0,00	0,02	0,14	0,05	223	0,00	-0,09	0,05	-0,01	0,08	0,04
	213	-0,04	-0,07	-0,04	0,03	0,17	-0,04	120	-0,04	-0,10	0,01	0,08	0,40	-0,05
33	224	0,02	-0,04	0,01	0,00	-0,03	-0,02	225	0,01	-0,08	0,01	0,02	-0,03	0,00
	221	-0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,12	-0,01	222	-0,02	-0,09	-0,01	0,01	0,10	0,01
34	225	0,00	-0,08	0,06	0,03	-0,03	0,01	226	0,00	-0,07	0,03	0,01	-0,06	0,04
	222	0,02	-0,08	0,00	0,01	0,10	0,01	223	0,02	-0,06	-0,03	0,00	0,13	0,04
35	166	-0,09	-0,18	0,12	-0,04	-0,22	0,02	227	-0,05	0,02	-0,01	0,02	0,08	0,01
	224	-0,07	-0,18	0,10	0,01	0,04	-0,04	225	-0,03	0,02	-0,03	0,00	-0,14	-0,05
36	227	-0,06	0,02	0,10	0,02	0,08	-0,16	167	-0,09	-0,14	-0,08	-0,14	-0,68	-0,17
	225	-0,03	0,03	0,02	0,00	-0,14	0,11	226	-0,07	-0,14	-0,15	0,04	0,09	0,09

CARATT. Var.Coperture: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)
1	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,09	0,00	0,00
	6	0,00	-0,01	-0,15	0,00	0,08	-0,01	0,00	7	0,00	0,01	-0,17	0,00	-0,09	-0,01	0,00
	7	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,08	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,23	0,00	-0,13	0,00	0,00
	8	0,00	0,01	-0,19	0,00	0,08	0,01	0,00	9	0,00	-0,01	-0,15	0,00	-0,04	0,01	0,00
	9	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,04	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,19	0,00	-0,02	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,06	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00
	34	0,00	-0,03	-0,08	0,00	0,00	-0,02	0,00	82	0,00	0,03	-0,03	0,00	0,03	-0,02	0,00
	82	0,00	0,09	0,13	0,00	-0,02	0,04	0,00	35	0,00	-0,09	-0,24	0,00	-0,16	0,04	0,00
	35	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,15	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,03	0,00	0,00
	62	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	54	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00
	54	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,05	0,00	0,00
	49	0,00	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,10	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	55	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00
	55	0,00	-0,02	-0,08	0,00	0,01	-0,01	0,00	87	0,00	0,02	0,04	0,00	0,03	-0,01	0,00
	61	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,00	0,00	62	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	62	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	83	0,00	-0,01	0,04	0,00	-0,01	-0,01	0,00	63	0,00	0,01	-0,09	0,00	-0,06	-0,01	0,00
	63	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,08	0,00	0,00	64	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
	70	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
6	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,03	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,08	0,00	0,00	
32	0,00	0,18	-0,05	0,00	0,07	0,07	0,00	33	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,04	0,07	0,00	
7	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,01	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,16	0,00	-0,12	0,00	0,00	
8	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,05	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,24	0,00	-0,16	0,00	0,00	
10	0,00	0,01	-0,19	0,00	0,01	0,01	0,00	25	0,00	-0,01	-0,22	0,00	-0,07	0,01	0,00	
25	0,00	-0,01	-0,16	0,00	0,06	-0,01	0,00	36	0,00	0,01	-0,06	0,00	0,01	-0,01	0,00	
36	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,05	0,02	0,00	52	0,00	-0,03	-0,21	0,00	-0,12	0,02	0,00	
52	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,12	0,00	0,00	64	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,05	0,00	0,00	
64	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,06	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	
72	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	76	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	
76	0,00	0,01	0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00	80	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00	
78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
70	0,00	0,01	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	61	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
61	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	48	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,01	0,00	
48	0,00	-0,06	-0,02	0,00	0,03	-0,03	0,00	33	0,00	0,06	-0,04	0,00	-0,03	-0,03	0,00	
66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	



CARATT. Var.Coperture: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	0,00	0,02	-0,03	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	82	0,00	-0,02	-0,10	0,00	-0,05	0,02	0,00
63	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	0,00	-0,01	-0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00
56	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,01	-0,09	0,00	-0,03	0,00	0,00
51	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,01	-0,13	0,00	-0,10	0,00	0,00
54	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
49	0,00	0,01	-0,04	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	84	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00
1	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
6	3,40	0,00	0,01	0,39	-0,01	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	-0,01	-0,39	-0,02	0,01	0,00
7	3,40	0,00	-0,02	0,48	0,08	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,02	-0,48	0,00	0,00	0,00
8	3,40	0,00	0,02	0,62	-0,02	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,02	-0,62	-0,04	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,01	0,34	0,05	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,01	-0,34	0,00	0,00	0,00
10	3,40	0,00	0,00	0,38	0,01	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	-0,38	-0,01	0,01	0,00
25	3,40	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,01	0,01	0,00
27	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
32	3,40	0,00	-0,01	0,26	0,01	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,01	-0,26	0,02	0,00	0,00
33	3,40	-0,01	0,00	0,14	-0,01	-0,01	0,00	0,00	33	0,00	0,01	0,00	-0,14	0,01	-0,01	0,00
34	3,40	0,00	0,01	0,43	-0,02	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,01	-0,43	-0,01	0,01	0,00
35	2,66	0,01	0,00	0,85	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	-0,01	0,00	-0,85	0,01	0,02	0,00
36	3,40	0,01	0,00	0,22	0,00	0,01	0,00	0,00	36	0,00	-0,01	0,00	-0,22	0,01	0,01	0,00
44	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
48	3,40	0,00	0,01	0,12	-0,01	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	-0,01	-0,12	-0,01	0,00	0,00
49	3,40	-0,01	0,01	0,05	-0,01	-0,01	0,00	0,00	49	0,00	0,01	-0,01	-0,05	-0,01	-0,01	0,00
50	2,66	0,01	0,00	0,10	0,00	0,01	0,00	0,00	50	0,00	-0,01	0,00	-0,10	-0,01	0,01	0,00
51	2,66	0,01	0,02	0,10	-0,02	0,02	0,00	0,00	51	0,00	-0,01	-0,02	-0,10	-0,02	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,00	0,41	0,00	-0,01	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,00
54	3,40	0,00	0,00	0,07	-0,01	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
55	1,33	0,00	0,03	0,09	-0,02	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	-0,03	-0,09	-0,01	0,00	0,00
56	1,33	0,03	0,03	0,05	0,00	0,02	0,00	0,00	56	0,00	-0,03	-0,03	-0,05	-0,02	0,00	0,00
57	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
59	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00
61	3,40	-0,01	0,00	0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,00	61	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,00	-0,02	0,00
62	3,40	0,00	-0,01	0,05	0,01	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,01	-0,05	0,02	0,01	0,00
63	1,33	-0,01	0,01	0,23	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,01	-0,01	-0,23	-0,01	-0,01	0,00
64	3,40	0,00	0,00	0,28	-0,01	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,01	0,00	0,00
66	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
67	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00
72	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00
75	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
76	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
78	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00
79	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
80	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00
63	1,33	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	56	1,33	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
55	1,33	0,01	0,07	-0,03	-0,04	0,00	0,00	0,00	56	1,33	-0,01	-0,07	0,03	-0,03	0,01	0,00
55	3,40	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	55	1,33	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,02	0,14	-0,02	0,00	0,00	0,00	56	1,33	0,00	-0,02	-0,14	-0,02	0,01	0,00
63	3,40	-0,01	0,01	0,20	-0,01	-0,01	0,00	0,00	63	1,33	0,01	-0,01	-0,20	-0,01	0,00	0,00
50	2,66	0,00	0,08	0,02	-0,05	0,00	0,00	0,00	51	2,66	0,00	-0,08	-0,02	-0,04	0,00	0,00
35	2,66	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	51	2,66	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
35	3,40	0,00	-0,01	0,85	0,00	0,00	0,00	0,00	35	2,66	0,00	0,01	-0,85	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,03	0,00	0,08	0,00	0,01	0,00	0,00	50	2,66	-0,03	0,00	-0,08	0,00	0,02	0,00
51	3,40	0,03	0,01	0,16	-0,02	0,00	0,00	0,00	51	2,66	-0,03	-0,01	-0,16	0,01	0,02	0,00
1	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,00				



---

**C.D.S.**

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx  
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2020 - Lic. Nro: 12776



CARATT. Var.Coperture: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	56	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	51	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00	35	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00
	62	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,04	0,00	0,03	0,00	0,00
	49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	54	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	49	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	35	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	9	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	10	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	65	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	7,10	0,01	-0,01	0,38	0,01	0,03	0,00	6	3,40	-0,01	0,01	-0,38	0,02	0,01	0,00
	7	7,10	0,00	0,11	0,48	-0,32	0,00	0,00	7	3,40	0,00	-0,11	-0,48	-0,08	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	-0,01	0,64	0,02	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,01	-0,64	0,02	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,07	0,32	-0,19	0,00	0,00	9	3,40	0,00	-0,07	-0,32	-0,05	0,00	0,00
	10	7,10	0,01	0,02	0,40	-0,07	0,04	0,00	10	3,40	-0,01	-0,02	-0,40	-0,02	0,02	0,00
	25	7,10	0,00	0,00	0,37	0,00	-0,01	0,00	25	3,40	0,00	0,00	-0,37	0,00	-0,01	0,00
	32	7,10	0,00	0,02	0,27	-0,05	0,01	0,00	32	3,40	0,00	-0,02	-0,27	-0,01	0,00	0,00
	33	7,10	0,00	-0,03	0,11	0,04	0,01	0,00	33	3,40	0,00	0,03	-0,11	0,05	0,00	0,00
	34	7,10	0,00	-0,01	0,38	0,02	0,01	0,00	34	3,40	0,00	0,01	-0,38	0,01	0,01	0,00
	35	7,10	-0,04	0,04	0,93	-0,09	-0,08	0,00	35	3,40	0,04	-0,04	-0,93	-0,05	-0,04	0,00
	36	7,10	-0,02	-0,01	0,19	0,02	-0,04	0,00	36	3,40	0,02	0,01	-0,19	0,01	-0,02	0,00
	48	7,10	0,00	-0,03	0,16	0,05	0,01	0,00	48	3,40	0,00	0,03	-0,16	0,04	0,00	0,00
	49	7,10	0,01	0,00	0,10	0,00	0,01	0,00	49	3,40	-0,01	0,00	-0,10	0,01	0,02	0,00
	50	7,10	0,00	-0,01	0,05	0,02	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,01	-0,05	0,02	0,00	0,00
	51	7,10	0,01	-0,01	0,11	0,01	0,03	0,00	51	3,40	-0,01	0,01	-0,11	0,01	0,01	0,00
	52	7,10	0,02	-0,01	0,44	0,02	0,04	0,00	52	3,40	-0,02	0,01	-0,44	0,02	0,02	0,00
	54	7,10	0,02	0,00	0,10	-0,01	0,03	0,00	54	3,40	-0,02	0,00	-0,10	-0,01	0,03	0,00
	55	7,10	0,01	0,00	0,03	-0,01	0,01	0,00	55	3,40	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00
	56	7,10	0,00	-0,02	0,15	0,04	0,01	0,00	56	3,40	0,00	0,02	-0,15	0,04	0,00	0,00
	61	7,10	0,00	0,00	0,09	-0,01	-0,01	0,00	61	3,40	0,00	0,00	-0,09	0,02	-0,01	0,00
	62	7,10	0,01	-0,01	0,07	0,02	0,01	0,00	62	3,40	-0,01	0,01	-0,07	0,01	0,02	0,00
	63	7,10	0,01	-0,02	0,21	0,03	0,02	0,00	63	3,40	-0,01	0,02	-0,21	0,03	0,01	0,00
	64	7,10	0,01	0,00	0,29	0,00	0,02	0,00	64	3,40	-0,01	0,00	-0,29	0,00	0,01	0,00
	6	7,10	0,00	0,06	-0,08	-0,01	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,09	0,08	0,05	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,09	0,00	-0,04	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,09	0,00	0,04	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,07	0,01	0,04	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,04	0,15	-0,01	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,09	-0,15	0,07	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,14	0,17	-0,09	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,17	-0,02	0,00	0,00
	61	7,10	0,00	0,07	0,00	0,02	0,00	0,00	48	7,10	0,00	0,12	0,00	0,05	0,00	0,00
	48	7,10	0,01	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	33	7,10	-0,01	0,08	0,00	0,05	0,00	0,00
	33	7,10	0,00	-0,11	0,27	0,02	0,00	0,00	32	7,10	0,00	0,11	-0,27	0,07	0,00	0,00
	32	7,10	0,00	0,15	-0,10	-0,16	0,00	0,00	23	7,10	0,00	-0,15	0,10	-0,18	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	-0,16	-0,01	0,19	0,00	0,00	6	7,10	0,00	0,16	0,01	0,19	0,00	0,00
	55	7,10	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	56	7,10	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	50	7,10	0,00	-0,06	0,00	-0,02	0,00	0,00	51	7,10	0,00	0,06	0,00	0,08	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	-0,04	-0,01	0,03	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,04	0,01	0,03	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00
	36	7,10	0,00	0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	-0,03	0,12	0,02	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,03	-0,12	0,05	0,00	0,00
	12	7,10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
	13	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,31	-1,04	-0,14	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,38	1,04	0,35	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,22	0,41	-0,20	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,19	-0,41	0,15	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,22	0,29	-0,16	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,29	-0,04	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,15	-0,13	-0,09	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,14	0,13	0,06	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	0,18	0,10	-0,08	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,23	-0,10	0,16	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,26	0,32	-0,18	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	-0,32	-0,04	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	0,12	0,03	-0,06	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,15	-0,03	0,10	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,14	0,18	-0,10	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	-0,18	-0,02	0,00	0,00
	33	7,10	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	34	7,10	0,00	0,12	0,00	0,06	0,00	0,00
	61	7,10	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	62	7,10	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	62	7,10	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,10	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	83	7,10	0,01	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	63	7,10	-0,01	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
	34	7,10	-0,04	0,08	0,00	-0,07	-0,03	0,00	82	7,10	0,04	0,01	0,00	0,02	-0,03	0,00
	82	7,10	-0,04	-0,01	0,00	-0,02	-0,02	0,00	35	7,10	0,04	0,05	0,00	0,05	-0,02	0,00
	55	7,10	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	50	7,10	0,00	0,10	0,00	0,03	0,00	0,00
	63	7,10	-0,02	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	56							



## CARATT. Var.Coperture: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
10	7,10	0,00	0,15	0,20	-0,11	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,20	-0,03	0,00	0,00
14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
65	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	0,00	0,01	0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	49	0,00	-0,01	-0,06	0,00	-0,01	0,00	0,00
87	0,00	0,01	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	50	0,00	-0,01	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00
88	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
84	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00

## FORZE Var.Coperture: SHELL

Shell	Nodo	Tx	Ty	Tz	Mx	My	Mz	Nodo	Tx	Ty	Tz	Mx	My	Mz
Nro	N.ro	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	N.ro	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
1	192	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	193	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,01	0,00
	28	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	191	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
2	196	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01	197	-0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,01
	28	0,02	0,06	0,01	0,01	0,00	0,01	191	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
3	200	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01	201	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	195	-0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
4	204	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01	205	0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,01
	89	-0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	0,01	203	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
5	208	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	209	-0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	199	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01
6	122	0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01	212	-0,01	-0,04	0,00	0,01	0,00	0,00
	114	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,01	207	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01
7	119	0,03	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	213	-0,01	-0,03	-0,01	0,01	0,00	0,00
	112	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	211	-0,02	0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01
8	214	0,00	-0,03	0,01	0,00	0,00	-0,01	215	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	122	-0,02	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,01	212	0,00	0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00
9	221	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01	222	0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	119	-0,04	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	213	0,01	0,05	0,00	-0,01	0,00	-0,01
10	193	0,00	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	194	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	191	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	195	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	192	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	193	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00
12	195	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	193	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01	0,00	194	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	197	-0,01	-0,08	0,00	0,00	0,00	-0,02	198	-0,01	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,01
	191	0,02	0,09	0,00	0,00	0,00	0,01	37	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	-0,01
14	85	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01	199	-0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,01
	196	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	0,01	197	0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
15	199	-0,01	-0,08	0,00	0,00	0,00	-0,02	86	-0,01	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,01
	197	0,01	0,09	0,00	0,00	0,00	0,02	198	0,01	0,09	0,00	0,00	0,00	-0,01
16	201	0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	-0,01	202	0,01	-0,07	0,01	0,00	0,00	0,01
	195	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,01	36	-0,02	0,08	-0,01	0,00	0,00	-0,01
17	89	0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01	203	0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,01
	200	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	201	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
18	203	0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	-0,01	90	0,01	-0,05	0,01	0,00	0,00	0,01
	201	-0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	0,01	202	-0,01	0,07	-0,01	0,00	0,00	-0,01
19	205	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01	206	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,01
	203	-0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	0,01	90	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01
20	114	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01	207	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,01
	204	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,01	205	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
21	207	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01	115	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,01
	205	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,01	206	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01
22	209	-0,01	-0,09	0,00	0,00	0,00	-0,02	210	-0,01	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,02
	199	0,01	0,10	0,00	0,00	0,00	0,02	86	0,01	0,10	0,00	0,00	0,00	-0,01
23	112	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	211	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,01
	208	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	209	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
24	211	0,03	-0,07	-0,01	0,00	0,00	-0,01	113	-0,07	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00
	209	0,03	0,09	0,00	0,00	0,00	0,02	210	0,01	0,11	0,00	0,00	0,00	-0,02
25	212	-0,01	-0,04	-0,01	0,01	0,00	-0,01	123	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,01
	207	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,01	115	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	-0,01
26	213	0,00	-0,07	-0,01	0,01	0,00	0,00	120	-0,01	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,01
	211	-0,01	0,08	0,00	0,00	0,00	0,01	113	0,02	0,08	0,00	0,00	0,00	-0,02
27	215	0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	-0,01	216	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,01
	212	0,01	0,04	0,00	-0,01	0,00	0,01	123	-0,04	0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
28	217	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	-0,01	218	0,02	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,01
	214	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	0,01	215	-0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
29	218	0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	-0,01	219	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	215	-0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	216	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01
30	170	0,08	-0,13	0,02	-0,02	0,00	0,00	220	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	217	0,00	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,01	218	-0,06	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
31	220	0,03	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	171	-0,04	-0,02	0,01	-0,01	0,00	-0,01
	218	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	219	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00
32	222	0,02	-0,08	0,00	0,00	0,00	-0,01	223	0,01	-0,06	0,01	0,00	0,00	0,01
	213	0,01	0,05	0,00	-0,01	0,00	0,01	120	-0,04	0,09	-0,01	-0,01	0,00	0,00
33	224	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	-0,01	225	0,02	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,01
	221	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	222	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
34	225	0,03	-0,07	0,00	0,00	0,00	-0,01	226	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	222	-0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	223	-0,01	0,06	-0,01	0,00	0,00	-0,01
35	166	0,09	-0,14	0,01	-0,01	0,00	0,00	227	-0,02	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00
	224	0,00	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,01	225	-0,06	0,08	0,00	0,00	0,00	-0,01
36	227	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	167	-0,03	-0,03	0,01	-0,02	0,00	-0,01
	225	0,02	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	226	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00

## TENS. Var.Coperture: SHELL



## C.D.S.

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cm <sup>2</sup>	S22 kg/cm <sup>2</sup>	S12 kg/cm <sup>2</sup>	M11 kg/cm <sup>2</sup>	M22 kg/cm <sup>2</sup>	M12 kg/cm <sup>2</sup>	Nodo N.ro	S11 kg/cm <sup>2</sup>	S22 kg/cm <sup>2</sup>	S12 kg/cm <sup>2</sup>	M11 kg/cm <sup>2</sup>	M22 kg/cm <sup>2</sup>	M12 kg/cm <sup>2</sup>
1	192	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	193	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,04	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	191	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
2	196	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,03	0,00	197	0,00	-0,04	0,00	0,00	-0,03	0,01
	28	-0,01	-0,03	-0,02	-0,02	-0,10	-0,02	191	-0,01	-0,05	-0,01	0,00	-0,02	-0,01
3	200	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,01	201	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,01	0,01
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	195	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,01	0,00
4	204	0,00	-0,03	0,01	0,00	0,02	0,00	205	0,00	-0,03	0,01	0,01	0,02	0,00
	89	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,02	0,01	203	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,01	0,01
5	208	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,01	209	-0,01	-0,05	0,00	0,01	0,01	0,01
	85	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,01	199	0,00	-0,05	-0,02	0,00	-0,01	0,01
6	122	-0,01	-0,04	0,01	-0,01	-0,06	0,03	212	-0,01	-0,02	0,00	0,03	0,13	0,03
	114	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,05	-0,01	207	0,00	-0,02	-0,01	0,02	0,01	-0,02
7	119	-0,01	-0,03	0,01	0,00	0,02	0,01	213	-0,01	-0,02	-0,01	0,02	0,12	0,01
	112	-0,01	-0,03	0,03	0,00	0,05	0,00	211	-0,01	-0,02	0,00	0,01	0,02	0,00
8	214	0,01	0,01	0,02	-0,01	0,02	-0,02	215	0,00	-0,03	0,01	0,01	0,07	-0,03
	122	0,01	0,01	0,00	0,04	0,21	0,03	212	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,06	0,02
9	221	0,01	0,02	0,03	0,00	0,04	0,00	222	0,00	-0,04	0,01	0,01	0,05	-0,01
	119	0,02	0,02	0,01	0,03	0,14	0,02	213	0,01	-0,04	0,00	0,02	0,08	0,01
10	193	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,04	-0,02	194	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,02
	191	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	-0,01	37	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	-0,01
11	27	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	195	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01
	192	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,05	-0,02	193	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,05	-0,02
12	195	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00
	193	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,04	0,00	194	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,04	-0,01
13	197	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,03	0,00	198	0,00	-0,06	0,01	0,00	-0,02	0,00
	191	-0,01	-0,05	-0,02	0,00	-0,02	0,00	37	-0,01	-0,06	-0,01	-0,01	-0,04	0,01
14	85	0,00	-0,01	0,01	0,00	-0,01	0,01	199	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,01	0,01
	196	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,04	0,01	197	0,00	-0,05	-0,02	0,00	-0,02	0,00
15	199	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,01	0,01	86	0,00	-0,07	0,01	0,00	-0,01	0,00
	197	0,00	-0,05	-0,02	0,00	-0,02	0,01	198	0,00	-0,07	-0,01	0,00	-0,02	0,00
16	201	0,00	-0,02	0,01	0,01	0,01	0,01	202	-0,01	-0,07	0,02	0,00	0,01	0,01
	195	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,01	0,00	36	-0,02	-0,07	0,00	0,01	0,06	0,00
17	89	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,02	0,01	203	0,00	-0,03	0,02	0,01	0,02	0,01
	200	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,01	201	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,01	0,01
18	203	0,01	-0,02	0,03	0,00	0,01	0,00	90	0,01	-0,05	0,01	0,01	-0,02	0,01
	201	0,00	-0,03	0,01	0,01	0,01	0,01	202	-0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,02	0,02
19	205	0,00	-0,05	0,01	0,01	0,02	0,01	206	0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,02	0,00
	203	0,02	-0,04	0,01	0,00	0,01	0,01	90	0,03	-0,01	-0,02	0,02	0,00	0,00
20	114	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,03	0,00	207	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,03	0,00
	204	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,02	0,00	205	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,02	0,00
21	207	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,03	0,00	115	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,03	0,01
	205	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,02	0,00	206	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,02	0,00
22	209	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,01	0,01	210	0,00	-0,08	0,01	0,00	0,01	0,01
	199	0,00	-0,05	-0,02	0,00	-0,01	0,01	86	0,00	-0,08	-0,01	0,00	-0,01	0,00
23	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	211	-0,01	-0,05	-0,01	0,02	0,03	0,00
	208	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,01	209	-0,01	-0,05	0,00	0,01	0,01	0,01
24	211	-0,03	-0,01	0,04	0,02	0,03	0,01	113	-0,05	-0,13	-0,03	-0,03	0,02	0,00
	209	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	210	-0,03	-0,12	-0,07	0,00	0,01	0,00
25	212	0,00	-0,03	-0,01	0,03	0,13	-0,02	123	0,00	-0,02	0,00	-0,01	-0,05	-0,02
	207	0,00	-0,03	-0,01	0,02	0,01	0,02	115	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,05	0,01
26	213	0,01	-0,06	-0,01	0,02	0,12	-0,01	120	0,01	-0,04	-0,06	0,00	0,01	0,00
	211	0,00	-0,07	0,05	0,02	0,02	0,01	113	0,01	-0,04	0,00	-0,03	0,05	0,02
27	215	0,00	-0,02	0,01	0,01	0,07	0,01	216	-0,01	-0,06	0,03	0,00	0,03	0,01
	212	-0,01	-0,02	-0,01	0,01	0,06	-0,02	123	-0,02	-0,06	0,01	0,03	0,16	-0,02
28	217	0,01	-0,02	0,01	0,00	-0,04	-0,02	218	0,00	-0,03	0,02	0,01	-0,02	-0,01
	214	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,06	-0,02	215	-0,01	-0,03	0,01	0,00	0,04	-0,01
29	218	-0,01	-0,03	0,03	0,01	-0,02	0,00	219	-0,01	-0,02	0,01	0,00	-0,03	0,01
	215	0,01	-0,03	0,01	0,00	0,04	-0,01	216	0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,05	0,01
30	170	-0,04	-0,09	0,05	-0,07	-0,34	0,08	220	-0,02	0,01	0,02	0,01	0,05	0,07
	217	-0,02	-0,09	0,02	0,02	0,04	-0,05	218	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,08	-0,06
31	220	-0,01	0,00	0,02	0,01	0,05	-0,02	171	-0,01	-0,02	-0,01	-0,03	-0,16	-0,03
	218	-0,01	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,03	219	-0,01	-0,02	-0,03	0,01	0,02	0,02
32	222	0,00	-0,03	0,01	0,01	0,05	0,01	223	0,00	-0,06	0,02	0,00	0,04	0,01
	213	-0,01	-0,03	0,00	0,02	0,08	-0,01	120	-0,02	-0,07	0,01	0,03	0,13	-0,01
33	224	0,01	-0,02	0,00	0,00	-0,02	-0,01	225	0,01	-0,03	0,02	0,01	-0,01	0,00
	221	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,05	-0,01	222	-0,01	-0,03	0,01	0,01	0,04	0,00
34	225	-0,01	-0,03	0,03	0,01	-0,01	0,00	226	-0,01	-0,03	0,01	0,00	-0,03	0,01
	222	0,01	-0,03	0,01	0,01	0,04	0,00	223	0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,05	0,01
35	166	-0,04	-0,10	0,05	-0,02	-0,12	0,02	227	-0,02	0,01	0,02	0,01	0,03	0,01
	224	-0,03	-0,10	0,03	0,01	0,02	-0,02	225	-0,01	0,01	0,00	0,00	-0,06	-0,03
36	227	-0,01	0,00	0,01	0,01	0,03	-0,06	167	-0,01	-0,02	-0,01	-0,05	-0,27	-0,07
	225	-0,01	0,00	0,01	0,00	-0,06	0,04	226	-0,01	-0,02	-0,02	0,01	0,03	0,03

CARATT. Vento dir. 0: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,16	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,14	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,01	0,00	0,07	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,11	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,10	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,09	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,08	0,00	0,11	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,04	0,00	0,04	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,14	0,01	0,00	8	0,00	0,00	0,14	0,00	0,15	0,01	0,00
	8	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,03	-0,01	0,00	9	0,00	0,01	0,11	0,00	0,14	-0,01	0,00
	9	0,00	-0,02	-0,09	0,00	0,03	-0,02	0,00	10	0,00	0,02	0,01	0,00	0,13	-0,02	0,00
	44	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,12	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,04	0,00	0,07	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,08	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,33	0,00	0,32	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,11	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,04	0,00	0,07	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,07	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
59	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	



CARATT. Vento dir. 0: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
60	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,29	0,00	0,27	0,00	0,00	
33	0,00	-0,02	-0,20	0,00	0,41	-0,03	0,00	0,00	34	0,00	0,02	0,88	0,00	1,01	-0,03	0,01	
34	0,00	0,41	0,27	0,00	-0,16	0,28	0,02	0,00	82	0,00	-0,41	-0,21	0,00	-0,13	0,28	-0,02	
82	0,00	0,06	-0,09	0,00	0,18	0,03	0,00	0,00	35	0,00	-0,06	-0,07	0,00	-0,16	0,03	0,00	
35	0,00	-0,01	-0,78	0,00	0,89	-0,02	-0,01	0,00	36	0,00	0,01	0,04	0,00	0,29	-0,02	0,00	
62	0,00	0,39	-0,50	0,00	0,24	0,25	0,02	0,00	54	0,00	-0,39	0,76	0,00	0,55	0,25	-0,03	
54	0,00	0,25	0,51	0,00	-0,33	0,09	0,00	0,00	85	0,00	-0,25	-0,18	0,00	0,07	0,09	-0,01	
27	0,00	0,02	0,04	0,00	0,12	0,02	0,01	0,00	28	0,00	-0,02	0,10	0,00	0,05	0,02	0,00	
28	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,05	0,00	0,09	0,00	0,00	
29	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	
30	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,04	0,00	0,09	0,00	0,00	
31	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,27	0,00	0,24	0,00	0,00	
49	0,00	-0,56	1,02	0,00	-0,71	-0,34	-0,03	0,00	34	0,00	0,56	-0,67	0,00	-0,28	-0,34	0,02	
83	0,00	0,16	-0,07	0,00	-0,06	0,13	0,01	0,00	55	0,00	-0,16	-0,25	0,00	-0,08	0,13	-0,02	
55	0,00	0,01	-0,05	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	87	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	
61	0,00	0,03	-0,14	0,00	0,22	0,04	0,00	0,00	62	0,00	-0,03	0,63	0,00	0,81	0,04	-0,01	
62	0,00	-0,26	0,04	0,00	-0,14	-0,18	-0,02	0,00	83	0,00	0,26	-0,17	0,00	0,04	-0,18	0,01	
83	0,00	-0,06	0,24	0,00	0,02	-0,04	0,00	0,00	63	0,00	0,06	-0,71	0,00	-0,59	-0,04	0,00	
63	0,00	0,00	-1,14	0,00	1,22	-0,01	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,04	0,00	0,24	-0,01	0,00	
70	0,00	-0,01	0,13	0,00	-0,09	-0,01	0,00	0,00	71	0,00	0,01	0,01	0,00	-0,03	-0,01	0,00	
71	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,01	0,00	0,08	0,00	0,00	
74	0,00	0,01	-0,04	0,00	0,11	0,02	0,00	0,00	75	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,05	0,02	-0,01	
75	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,09	0,00	-0,01	0,00	76	0,00	0,00	0,02	0,00	0,11	0,00	0,00	
78	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,10	0,02	0,00	0,00	79	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,03	0,02	-0,01	
79	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,09	0,00	-0,01	0,00	80	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,00	
1	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,18	-0,01	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,12	-0,01	0,01	
2	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,13	0,00	0,00	
3	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	
4	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	
5	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	
6	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,19	0,00	0,08	0,00	0,00	
32	0,00	-0,34	-0,30	0,00	-0,03	-0,13	-0,01	0,00	33	0,00	0,34	0,43	0,00	0,29	-0,13	0,01	
7	0,00	-0,01	0,04	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	34	0,00	0,01	0,18	0,00	0,01	-0,02	0,01	
8	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,02	-0,02	0,00	0,00	35	0,00	0,01	-0,26	0,00	-0,08	-0,02	0,01	
10	0,00	-0,03	-0,16	0,00	0,05	-0,03	0,00	0,00	25	0,00	0,03	-0,04	0,00	0,07	-0,03	0,01	
25	0,00	0,25	-0,01	0,00	-0,04	0,18	0,02	0,00	36	0,00	-0,25	-0,12	0,00	-0,03	0,18	-0,01	
36	0,00	-0,20	-0,07	0,00	0,07	-0,15	-0,01	0,00	52	0,00	0,20	-0,10	0,00	-0,09	-0,15	0,02	
52	0,00	0,04	-0,20	0,00	0,14	0,07	0,02	0,00	64	0,00	-0,04	-0,09	0,00	-0,02	0,07	-0,01	
64	0,00	-0,12	-0,16	0,00	0,10	-0,11	-0,01	0,00	72	0,00	0,12	0,06	0,00	0,10	-0,11	0,01	
72	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	76	0,00	0,01	0,04	0,00	0,09	-0,01	0,00	
76	0,00	-0,03	-0,09	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	80	0,00	0,03	-0,02	0,00	0,07	-0,02	0,00	
78	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	
74	0,00	-0,01	0,09	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	70	0,00	0,01	0,04	0,00	-0,07	-0,01	0,00	
70	0,00	-0,07	-0,28	0,00	0,10	-0,04	0,00	0,00	61	0,00	0,07	0,41	0,00	0,26	-0,04	0,00	
61	0,00	0,00	0,32	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,09	0,00	-0,06	0,00	0,00	
48	0,00	0,06	-0,08	0,00	-0,03	0,04	0,00	0,00	33	0,00	-0,06	0,29	0,00	0,23	0,04	0,00	
66	0,00	0,00	0,05	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	0,05	0,00	0,05	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,19	0,00	0,20	0,01	0,00	
69	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	60	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	
60	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	
68	0,00	0,02	-0,02	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	59	0,00	-0,02	0,02	0,00	0,02	0,02	0,00	
59	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	
67	0,00	0,02	-0,04	0,00	0,03	0,02	0,00	0,00	58	0,00	-0,02	0,05	0,00	0,04	0,02	0,00	
58	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,05	0,00	0,07	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,04	0,00	0,07	0,00	0,00	
66	0,00	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	57	0,00	-0,01	0,08	0,00	0,04	0,01	0,00	
57	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,09	0,00	0,09	0,00	0,00	
44	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	40	0,00	0,01	0,01	0,00	-0,02	-0,01	0,00	
40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	
37	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	
50	0,00	-0,31	-0,49	0,00	0,38	-0,23	-0,03	0,00	82	0,00	0,31	0,30	0,00	0,17	-0,23	0,02	
63	0,00	1,24	0,16	0,00	-0,13	0,61	0,03	0,00	56	0,00	-1,24	-0,65	0,00	-0,27	0,61	-0,04	
56	0,00	0,05	-0,19	0,00	0,18	0,02	0,00	0,00	51	0,00	-0,05	-0,28	0,00	-0,23	0,02	-0,01	
51	0,00	-0,72	-0,48	0,00	0,27	-0,43	-0,04	0,00	35	0,00	0,72	0,08	0,00	0,05	-0,43	0,03	
54	0,00	-0,23	0,01	0,00	0,04	-0,12	-0,01	0,00	88	0,00	0,23	0,20	0,00	0,08	-0,12	0,01	
49	0,00	0,24	0,10	0,00	-0,02	0,12	0,01	0,00	84	0,00	-0,24	0,15	0,00	0,07	0,12	-0,01	
1	3,40	-0,08	-0,09	-0,02	0,12	-0,13	0,00	0,00	1	0,00	0,08	0,09	0,02	0,18	-0,15	0,00	
2	3,40	-0,10	-0,08	0,09	0,11	-0,16	0,00	0,00	2	0,00	0,10	0,08	-0,09	0,15	-0,18	0,00	
3	3,40	-0,10	-0,05	0,02	0,07	-0,16	0,00	0,00	3	0,00	0,10	0,05	-0,02	0,10	-0,18	0,00	
4	3,40	-0,10	-0,01	0,02	0,02	-0,16	0,00	0,00	4	0,00	0,10	0,01	-0,02	0,03	-0,18	0,00	
5	3,40	-0,09	0,01	0,01	-0,02	-0,15	0,00	0,00	5	0,00	0,09	-0,01	-0,01	-0,02	-0,17	0,00	
6	3,40	-0,08	0,02	-0,13	-0,05	-0,12	0,00	0,00	6	0,00	0,08	-0,02	0,13	-0,03	-0,16</		



CARATT. Vento dir. 0: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
45	3,40	-0,08	-0,08	0,01	0,11	-0,13	0,00	0,00	45	0,00	0,08	0,08	-0,01	0,14	-0,15	0,00	
46	3,40	-0,08	-0,03	0,00	0,05	-0,13	0,00	0,00	46	0,00	0,08	0,03	0,00	0,06	-0,15	0,00	
47	3,40	-0,09	0,00	-0,03	0,00	-0,14	0,00	0,00	47	0,00	0,09	0,00	0,03	0,00	-0,15	0,00	
48	3,40	-0,18	-0,01	-0,33	0,00	-0,16	0,00	0,00	48	0,00	0,18	0,01	0,33	0,04	-0,35	0,00	
49	3,40	-0,10	-0,08	-0,64	0,08	-0,14	-0,01	0,00	49	0,00	0,10	0,08	0,64	0,15	-0,14	0,01	
50	2,66	-0,14	0,02	0,29	-0,02	-0,19	0,00	0,00	50	0,00	0,14	-0,02	-0,29	-0,03	-0,12	0,00	
51	2,66	-0,22	-0,09	0,76	0,09	-0,28	0,00	0,00	51	0,00	0,22	0,09	-0,76	0,10	-0,19	0,00	
52	3,40	-0,06	0,02	0,30	-0,02	-0,10	0,00	0,00	52	0,00	0,06	-0,02	-0,30	-0,06	-0,10	0,00	
54	3,40	0,08	-0,08	-0,26	0,09	0,11	-0,01	0,00	54	0,00	-0,08	0,08	0,26	0,15	0,11	0,01	
55	1,33	-0,03	-0,62	0,16	0,30	0,03	0,00	0,00	55	0,00	0,03	0,62	-0,16	0,15	-0,05	0,00	
56	1,33	-1,15	0,21	0,84	0,08	-0,54	0,01	0,00	56	0,00	1,15	-0,21	-0,84	-0,23	-0,30	-0,01	
57	3,40	-0,06	-0,06	-0,03	0,08	-0,09	0,00	0,00	57	0,00	0,06	0,06	0,03	0,12	-0,12	0,00	
58	3,40	-0,07	-0,07	0,02	0,11	-0,11	0,00	0,00	58	0,00	0,07	0,07	-0,02	0,15	-0,13	0,00	
59	3,40	-0,08	-0,03	0,01	0,04	-0,12	0,00	0,00	59	0,00	0,08	0,03	-0,01	0,06	-0,14	0,00	
60	3,40	-0,08	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	60	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,00	
61	3,40	-0,32	0,01	-0,88	-0,05	-0,42	0,00	0,00	61	0,00	0,32	-0,01	0,88	0,01	-0,49	0,00	
62	3,40	0,10	-0,45	-0,17	0,61	0,14	0,00	0,00	62	0,00	-0,10	0,45	0,17	0,68	0,16	0,00	
63	1,33	-0,27	0,47	1,68	-0,15	0,16	-0,02	0,00	63	0,00	0,27	-0,47	-1,68	-0,24	-0,38	0,02	
64	3,40	-0,09	0,03	0,21	-0,03	-0,14	0,00	0,00	64	0,00	0,09	-0,03	-0,21	-0,07	-0,18	0,00	
66	3,40	-0,01	-0,01	-0,04	0,02	-0,02	0,00	0,00	66	0,00	0,01	0,01	0,04	0,03	-0,03	0,00	
67	3,40	-0,02	-0,02	-0,04	0,03	-0,03	0,00	0,00	67	0,00	0,02	0,02	0,04	0,03	-0,03	0,00	
68	3,40	-0,02	-0,01	-0,02	0,01	-0,03	0,00	0,00	68	0,00	0,02	0,01	0,02	0,01	-0,03	0,00	
69	3,40	-0,02	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	69	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,00	
70	3,40	-0,07	-0,01	-0,09	0,01	-0,11	0,00	0,00	70	0,00	0,07	0,01	0,09	0,02	-0,13	0,00	
72	3,40	-0,06	0,07	0,04	-0,11	-0,09	0,00	0,00	72	0,00	0,06	-0,07	-0,04	-0,13	-0,11	0,00	
74	3,40	-0,06	0,02	-0,06	-0,02	-0,09	0,00	0,00	74	0,00	0,06	-0,02	0,06	-0,03	-0,11	0,00	
75	3,40	-0,07	0,02	0,02	-0,05	-0,12	0,00	0,00	75	0,00	0,07	-0,02	-0,02	-0,03	-0,13	0,00	
76	3,40	-0,05	0,06	0,03	-0,08	-0,08	0,00	0,00	76	0,00	0,05	-0,06	-0,03	-0,10	-0,10	0,00	
78	3,40	-0,06	0,01	-0,03	-0,02	-0,09	0,00	0,00	78	0,00	0,06	-0,01	0,03	-0,03	-0,10	0,00	
79	3,40	-0,07	0,01	0,05	-0,03	-0,10	0,00	0,00	79	0,00	0,07	-0,01	-0,05	-0,02	-0,12	0,00	
80	3,40	-0,05	0,03	0,06	-0,05	-0,07	0,00	0,00	80	0,00	0,05	-0,03	-0,06	-0,07	-0,09	0,00	
63	1,33	-0,07	0,88	0,15	-0,40	0,00	-0,01	0,00	56	1,33	0,07	-0,88	-0,15	-0,47	-0,07	0,01	
55	1,33	-0,03	-1,89	1,05	1,22	0,00	0,00	0,00	56	1,33	0,03	1,89	-1,05	0,87	-0,04	0,00	
55	3,40	-0,03	-0,13	0,07	0,06	-0,03	0,00	0,00	55	1,33	0,03	0,13	-0,07	0,15	-0,01	0,00	
56	3,40	-0,17	0,41	-0,18	-0,35	-0,04	-0,02	0,00	56	1,33	0,17	-0,41	0,18	-0,30	-0,23	0,02	
63	3,40	-0,19	0,32	0,80	-0,23	-0,23	0,00	0,00	63	1,33	0,19	-0,32	-0,80	-0,28	-0,07	0,00	
50	2,66	-0,05	-1,36	-0,45	0,78	0,00	0,00	0,00	51	2,66	0,05	1,36	0,45	0,71	-0,05	0,00	
35	2,66	0,06	0,21	-0,11	-0,12	0,04	0,02	0,00	51	2,66	-0,06	-0,21	0,11	-0,14	0,03	-0,02	
35	3,40	0,17	-0,31	0,82	0,50	0,08	-0,03	0,00	35	2,66	-0,17	0,31	-0,82	-0,27	0,04	0,03	
50	3,40	-0,45	0,01	0,08	-0,04	-0,07	0,00	0,00	50	2,66	0,45	-0,01	-0,08	0,03	-0,27	0,00	
51	3,40	-0,74	0,05	-0,38	-0,03	-0,15	-0,03	0,00	51	2,66	0,74	-0,05	0,38	0,00	-0,39	0,03	
1	3,40	0,00	-0,07	-0,08	0,12	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,07	0,08	0,10	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	-0,03	0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,03	-0,01	0,07	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	-0,04	0,02	0,08	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,04	-0,02	0,08	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	-0,03	0,04	0,07	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,03	-0,04	0,08	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	-0,10	-0,05	0,16	0,00	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,10	0,05	0,15	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	-0,10	-0,02	0,16	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,10	0,02	0,15	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	-0,15	0,01	0,17	0,00	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,15	-0,01	0,17	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	-0,16	0,16	0,16	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,16	-0,16	0,19	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	-0,06	-0,06	0,10	0,00	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,06	0,06	0,09	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	-0,03	0,09	0,09	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,03	-0,09	0,11	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	-0,03	-0,06	0,09	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,03	0,06	0,07	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,02	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,02	0,02	0,06	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,05	0,18	0,11	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,05	-0,18	0,14	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	-0,03	-0,05	0,08	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,03	0,05	0,07	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	-0,03	-0,01	0,06	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,03	0,01	0,06	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	-0,02	-0,01	0,06	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,02	0,01	0,06	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	-0,03	0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,03	-0,01	0,08	0,00	0,00	
66	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	-0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,01	-0,02	0,02	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	0,02	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	-0,02	-0,01	-0,02	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	-0,07	0,06	0,04	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,07	-0,06	0,04	0,00	0,00	
61	3,40	0,03	-0,03	0,00	0,05	0,04	0,01	0,00	48	3,40	-0,03	0,03	0,00	0,02	0,04	-0,01	
48	3,40	-0,30	-0,21	0,00	0,09	-0,16	-0,02	0,00	33	3,40	0,30	0,21	0,00	0,14	-0,16	0,02	
33	3,40	0,01	0,14	0,08	-0,06	0,00	-0,02	0,00	32	3,40	-0,01	-0,14	-0,08	-0,04	0,00	0,00	
32	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,01	-0,03	0,01	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,02	0,02	-0,03	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	0,02	-0,03	-0,02	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,02	0,03	-0,03			



CARATT. Vento dir. 0: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
70	3,40	0,00	-0,02	-0,18	0,06	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,02	0,18	0,02	0,00	0,00
71	3,40	0,00	-0,01	0,13	0,03	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,01	-0,13	0,06	0,00	0,00
72	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
27	3,40	0,00	-0,05	-0,21	0,08	0,00	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,05	0,21	0,03	0,00	0,00
18	3,40	0,00	-0,05	0,24	0,03	0,00	0,00	0,00	1	3,40	0,00	0,05	-0,24	0,08	0,00	0,00
19	3,40	0,00	-0,04	0,23	0,03	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,04	-0,23	0,07	0,00	0,00
28	3,40	0,00	-0,05	-0,18	0,07	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,05	0,18	0,03	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,03	0,17	0,02	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,03	-0,17	0,06	0,00	0,00
29	3,40	0,00	-0,03	-0,12	0,05	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,03	0,12	0,02	0,00	0,00
30	3,40	0,00	-0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,02	0,06	0,01	0,00	0,00
21	3,40	0,00	-0,02	0,09	0,01	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,02	-0,09	0,03	0,00	0,00
22	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,01	0,00	0,00
31	3,40	0,00	-0,01	-0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00
19	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
22	3,40	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
24	3,40	0,00	-0,04	0,26	0,05	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,04	-0,26	0,11	0,00	0,00
25	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	-0,12	-0,06	0,22	0,00	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,12	0,06	0,21	0,00	0,00
51	3,40	0,00	-0,15	-0,18	0,26	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,15	0,18	0,23	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,14	-0,10	0,25	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,14	0,10	0,22	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
28	3,40	0,00	0,02	0,18	-0,04	0,00	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,02	-0,18	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
40	3,40	0,00	0,02	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	44	3,40	0,00	-0,02	0,18	-0,04	0,00	0,00
44	3,40	0,00	0,03	-0,02	-0,04	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,03	0,02	-0,05	0,00	0,00
57	3,40	0,00	0,03	0,03	-0,03	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	-0,03	-0,03	-0,02	0,00	0,00
29	3,40	0,00	0,02	0,17	-0,04	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-0,02	-0,17	0,00	0,00	0,00
38	3,40	0,00	0,02	0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,02	-0,16	-0,01	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	-0,02	0,16	-0,04	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,03	-0,03	-0,04	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,03	0,03	-0,05	0,00	0,00
58	3,40	0,00	0,04	0,03	-0,03	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	-0,04	-0,03	-0,03	0,00	0,00
59	3,40	0,00	0,02	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,02	-0,02	-0,01	0,00	0,00
60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,01	-0,07	0,02	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,01	0,07	0,01	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-0,02	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,02	-0,10	0,02	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-0,02	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,02	-0,02	0,01	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
43	3,40	0,00	0,01	0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00
40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,02	0,14	0,03	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,02	-0,14	0,06	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,40	-0,01	-0,72	0,00	0,94	-0,01	0,00	0,00	34	3,40	0,01	0,72	0,00	1,06	-0,01	0,00
61	3,40	0,01	-0,56	0,00	0,69	0,02	0,00	0,00	62	3,40	-0,01	0,56	0,00	0,83	0,02	0,00
62	3,40	-0,03	-0,12	0,00	0,13	-0,02	0,00	0,00	83	3,40	0,03	0,12	0,00	0,03	-0,02	0,00
83	3,40	-0,02	-0,12	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,00	63	3,40	0,02	0,12	0,00	0,17	-0,01	0,00
34	3,40	0,08	-0,49	0,00	0,53	0,05	0,01	0,00	82	3,40	-0,08	0,49	0,00	0,14	0,05	-0,01
82	3,40	0,09	-0,49	0,00	-0,14	0,04	0,00	0,00	35	3,40	-0,09	0,49	0,00	0,63	0,04	0,00
55	3,40	0,00	0,18	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	-0,18	0,00	-0,12	0,00	0,00
63	3,40	0,31	0,72	0,00	-0,37	0,15	0,01	0,00	56	3,40	-0,31	-0,72	0,00	-0,35	0,15	-0,01
56	3,40	-0,12	0,31	0,00	-0,11	-0,06	-0,01	0,00	51	3,40	0,12	-0,31	0,00	-0,20	-0,06	0,01
51	3,40	-0,04	-0,17	0,00	0,14	-0,03	0,00	0,00	35	3,40	0,04	0,17	0,00	0,06	-0,03	0,00
62	3,40	0,12	-0,61	0,00	0,35	0,08	0,01	0,00	54	3,40	-0,12	0,61	0,00	0,44	0,08	-0,01
49	3,40	-0,13	0,67	0,00	-0,48	-0,08	-0,01	0,00	34	3,40	0,13	-0,67	0,00	-0,33	-0,08	0,01
54	3,40	0,01	-0,10	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	49	3,40	-0,01	0,10	0,00	0,21	0,01	0,00
35	3,40	0,00	-0,03	0,07	0,02	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,03	-0,07	0,03	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,02	0,10	-0,03	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,02	-0,10	-0,01	0,00	0,00
6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
15	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
16	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
73	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00		



CARATT. Vento dir. 0: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	35	7,10	0,01	-0,31	0,31	0,52	0,02	-0,01	35	3,40	-0,01	0,31	-0,31	0,48	0,01	0,01
	36	7,10	-0,05	0,05	0,06	-0,09	-0,10	0,00	36	3,40	0,05	-0,05	-0,06	-0,09	-0,09	0,00
	48	7,10	-0,03	-0,11	-0,20	0,18	-0,06	-0,01	48	3,40	0,03	0,11	0,20	0,18	-0,03	0,01
	49	7,10	-0,04	-0,08	-0,01	0,16	-0,06	-0,02	49	3,40	0,04	0,08	0,01	0,11	-0,06	0,02
	50	7,10	-0,06	0,04	0,02	-0,06	-0,11	-0,01	50	3,40	0,06	-0,04	-0,02	-0,06	-0,07	0,01
	51	7,10	-0,11	0,03	0,24	-0,04	-0,22	-0,01	51	3,40	0,11	-0,03	-0,24	-0,05	-0,14	0,01
	52	7,10	-0,05	0,05	0,10	-0,10	-0,10	0,00	52	3,40	0,05	-0,05	-0,10	-0,10	-0,10	0,00
	54	7,10	0,11	0,03	0,48	0,02	0,18	-0,02	54	3,40	-0,11	-0,03	-0,48	-0,12	0,18	0,02
	55	7,10	-0,02	-0,03	-0,19	0,09	-0,04	-0,01	55	3,40	0,02	0,03	0,19	0,01	-0,03	0,01
	56	7,10	-0,04	0,13	0,23	-0,22	-0,12	-0,01	56	3,40	0,04	-0,13	-0,23	-0,21	-0,01	0,01
	61	7,10	-0,18	-0,11	-0,40	0,15	-0,30	-0,01	61	3,40	0,18	0,11	0,40	0,20	-0,27	0,01
	62	7,10	0,09	-0,14	0,01	0,24	0,14	-0,01	62	3,40	-0,09	0,14	-0,01	0,20	0,14	0,01
	63	7,10	-0,05	0,08	0,11	-0,13	-0,09	-0,01	63	3,40	0,05	-0,08	-0,11	-0,11	-0,07	0,01
	64	7,10	-0,05	0,04	0,12	-0,06	-0,09	0,00	64	3,40	0,05	-0,04	-0,12	-0,09	-0,08	0,00
	6	7,10	0,00	-0,07	-0,11	0,11	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,07	0,11	0,09	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	-0,06	-0,01	0,09	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,06	0,01	0,09	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	-0,08	0,02	0,09	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,08	-0,02	0,09	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	-0,09	0,11	0,09	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,09	-0,11	0,11	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	7,10	0,03	-0,09	0,00	0,16	0,03	0,01	48	7,10	-0,03	0,09	0,00	0,06	0,03	-0,01
	48	7,10	-0,22	-0,29	0,00	0,10	-0,13	-0,01	33	7,10	0,22	0,29	0,00	0,24	-0,13	0,01
	33	7,10	0,03	0,04	0,07	-0,02	0,01	0,00	32	7,10	-0,03	-0,04	-0,07	-0,01	0,01	0,00
	32	7,10	0,00	-0,01	-0,05	0,02	0,00	0,00	23	7,10	0,00	0,01	0,05	0,01	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	-0,01	0,07	0,01	0,00	0,00	6	7,10	0,00	0,01	-0,07	0,02	0,00	0,00
	55	7,10	0,02	-0,34	0,00	0,30	0,01	0,00	56	7,10	-0,02	0,34	0,00	0,07	0,01	0,00
	50	7,10	0,06	-0,60	0,00	0,53	0,03	0,00	51	7,10	-0,06	0,60	0,00	0,13	0,03	0,00
	52	7,10	0,00	0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00	36	7,10	0,00	-0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,04	0,05	-0,06	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,04	-0,05	-0,06	0,00	0,00
	36	7,10	0,00	0,06	0,01	-0,04	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,06	-0,01	-0,04	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,05	-0,02	-0,06	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,05	0,02	-0,06	0,00	0,00
	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	-0,02	0,17	0,03	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,02	-0,17	0,07	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	-0,07	-0,09	0,13	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,07	0,09	0,12	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	-0,06	-0,01	0,11	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,06	0,01	0,11	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	-0,08	-0,14	0,14	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,08	0,14	0,11	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	7,10	-0,01	-0,50	0,00	0,61	-0,01	0,00	34	7,10	0,01	0,50	0,00	0,77	-0,01	0,00
	61	7,10	0,02	-0,31	0,00	0,35	0,03	0,01	62	7,10	-0,02	0,31	0,00	0,48	0,03	-0,01
	62	7,10	-0,04	0,08	0,00	-0,15	-0,03	0,00	83	7,10	0,04	-0,08	0,00	0,04	-0,03	0,00
	83	7,10	-0,04	0,08	0,00	-0,04	-0,02	0,00	63	7,10	0,04	-0,08	0,00	-0,06	-0,02	0,00
	34	7,10	0,10	-0,27	0,00	0,25	0,07	0,01	82	7,10	-0,10	0,27	0,00	0,13	0,07	-0,01
	82	7,10	0,11	-0,27	0,00	-0,13	0,05	0,00	35	7,10	-0,11	0,27	0,00	0,40	0,05	0,00
	55	7,10	0,00	0,15	0,00	-0,10	0,00	0,00	50	7,10	0,00	-0,15	0,00	-0,11	0,00	0,00
	63	7,10	-0,03	0,27	0,00	-0,12	-0,02	0,00	56	7,10	0,03	-0,27	0,00	-0,17	-0,02	0,00
	56	7,10	-0,05	0,16	0,00	-0,04	-0,03	0,00	51	7,10	0,05	-0,16	0,00	-0,16	-0,03	0,00
	51	7,10	0,16	-0,13	0,00	0,13	0,09	0,01	35	7,10	-0,16	0,13	0,00	0,02	0,09	-0,01
	62	7,10	0,14	-0,38	0,00	0,19	0,09	0,01	54	7,10	-0,14	0,38	0,00	0,30	0,09	-0,01
	49	7,10	-0,18	0,44	0,00	-0,37	-0,11	-0,01	34	7,10	0,18	-0,44	0,00	-0,16	-0,11	0,01
	54	7,10	0,02	-0,18	0,00	-0,03	0,02	0,00	49	7,10	-0,02	0,18	0,00	0,29	0,02	0,00
	35	7,10	0,00	-0,01	0,06	0,01	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,01	-0,06	0,02	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,01	0,07	-0,02	0,00	0,00	8	7,10	0,00	-0,01	-0,07	-0,01	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	-0,09	-0,36	0,00	-0,04	-0,03	-0,01	49	0,00	0,09	0,71	0,00	0,45	-0,03	0,00
	87	0,00	0,19	0,46	0,00	-0,05	0,07	0,00	50	0,00	-0,19	-0,62	0,00	-0,33	0,07	-0,01
	88	0,00	-0,16	-0,11	0,00	0,01	-0,08	-0,01	55	0,00	0,16	-0,02	0,00	0,06	-0,08	0,00
	84	0,00	0,11	-0,13	0,00	0,05	0,05	0,00	50	0,00	-0,11	0,03	0,00	0,06	0,05	0,00

FORZE Vento dir. 0: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	0,08	-0,06	-0,02	0,00	193	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00
	28	0,00	0,00	-0,07	0,04	-0,01	0,00	191	0,00	0,00	0,05	0,00	0,02	0,00
2	196	0,25	0,80	-0,02	-0,03	0,00	0,12	197	0,51	0,63	-0,07	-0,02	0,00	-0,08
	28	-0,52	-1,31	0,02	0,07	-0,01	-0,12	191	-0,24	-0,12	0,07	0,04	0,01	0,09
3	200	0,11	0,76	0,05	0,01	0,00	0,10	201	0,33	0,49	0,04	0,00	0,00	-0,08
	27	-0,30	-1,05	-0,06	-0,06	0,01	-0,11	195	-0,14	-0,20	-0,03	-0,01	0,00	0,09
4	204	0,28	0,14	0,05	0,00	0,00	0,02	205	0,34	0,33	-0,04	0,00	0,00	-0,02
	89	-0,17	-0,55	-0,05	0,00	0,00	-0,07	203	-0,44	0,08	0,04	0,00	0,00	0,07
5	208	0,12	-0,09	-0,03	0,01	0,00	-0,01	209	0,51	0,27	-0,02	0,01	0,00	0,05
	85	-0,25	-0,33	0,02	0,01	0,00	-0,06	199	-0,38	0,15	0,02	0,01	0,00	0,02
6	122	0,81	-1,58	0,06	-0,06	-0,01	-0,13	212	0,50	0,05	0,01	-0,01	0,00	0,11
	114	-0,43	0,60	-0,05	0,01	0,00	0,10	207	-0,88	0,93	-0,02	0,00	0,00	-0,08
7	119	0,04	-0,48	-0,04	0,07	0,01	-0,11	213	0,21	-0,09	-0,02	0,02	0,00	0,05
	112	-0,07	0,29	0,03	-0,02	0,00	0,05	211	-0,18	0,28	0,04	-0,02	0,00	0,01
8	214	-0,03	-0,28	0,11	0,01	0,00	0,01	215	-0,01	-0,39	-0,02	-0,01	0,00	0,11
	122	0,02	0,33	-0,13	-0,10	0,02	0,01	212	0,02	0,35	0,04	-0,01	0,00	-0,12



FORZE Vento dir. 0: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
9	221	0,18	0,30	0,04	0,00	0,00	0,07	222	0,32	0,41	-0,05	0,00	0,00	0,05
	119	-0,16	-0,92	-0,03	0,03	-0,01	-0,17	213	-0,34	0,22	0,04	-0,01	0,00	0,06
10	193	0,00	0,00	0,04	-0,01	0,00	0,00	194	0,00	0,00	-0,04	0,03	-0,03	0,00
	191	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	37	0,00	0,00	0,04	-0,02	0,01	0,00
11	27	0,00	0,00	-0,14	-0,02	0,03	0,00	195	0,00	0,00	0,15	-0,02	0,04	0,00
	192	0,00	0,00	0,09	0,03	-0,01	0,00	193	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
12	195	0,00	0,00	-0,06	-0,02	0,01	0,00	36	0,00	0,00	0,10	-0,01	0,03	0,00
	193	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	194	0,00	0,00	-0,07	-0,01	-0,01	0,00
13	197	0,35	-0,38	0,04	-0,02	0,00	-0,03	198	0,19	-0,50	-0,03	-0,01	0,00	0,08
	191	-0,25	0,02	-0,04	0,02	0,00	0,06	37	-0,29	0,86	0,03	0,01	0,00	-0,10
14	85	0,25	0,33	-0,02	-0,01	0,00	0,06	199	0,44	0,53	-0,03	-0,01	0,00	-0,02
	196	-0,25	-0,80	0,02	0,03	0,00	-0,12	197	-0,44	-0,06	0,03	0,02	0,00	0,08
15	199	0,38	-0,22	0,00	-0,01	0,00	0,02	86	0,23	-0,09	-0,03	-0,01	0,00	0,02
	197	-0,42	-0,19	0,00	0,02	0,00	0,04	198	-0,19	0,50	0,03	0,01	0,00	-0,08
16	201	0,13	-0,18	-0,06	0,00	0,00	0,00	202	0,16	0,00	-0,06	-0,01	0,00	0,00
	195	-0,22	-0,01	0,05	0,03	0,00	0,03	36	-0,07	0,19	0,07	0,06	0,01	-0,04
17	89	0,17	0,55	0,05	0,00	0,00	0,07	203	0,14	0,55	-0,03	0,00	0,00	-0,09
	200	-0,11	-0,76	-0,05	-0,01	0,00	-0,10	201	-0,21	-0,33	0,03	-0,01	0,00	0,12
18	203	0,27	-0,29	0,03	0,01	0,00	0,00	90	0,14	0,28	-0,07	0,01	0,00	0,04
	201	-0,25	0,02	-0,02	0,00	0,00	-0,04	202	-0,16	0,00	0,06	0,01	0,00	0,00
19	205	1,18	-0,76	0,04	0,00	0,00	-0,13	206	0,47	-0,61	-0,03	0,00	0,00	0,08
	203	0,03	-0,34	-0,04	0,00	0,00	0,02	90	-1,68	1,70	0,03	0,00	0,00	0,03
20	114	0,43	-0,60	0,05	-0,01	0,00	-0,10	207	0,69	0,20	-0,03	-0,01	0,00	0,07
	204	-0,28	-0,14	-0,05	0,00	0,00	-0,02	205	-0,84	0,54	0,03	0,00	0,00	0,05
21	207	0,79	-0,65	0,02	0,00	0,00	0,01	115	0,35	0,16	-0,03	0,01	0,00	-0,03
	205	-0,68	-0,11	-0,03	0,00	0,00	0,10	206	-0,47	0,61	0,03	0,00	0,00	-0,08
22	209	0,40	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,08	210	0,27	0,36	-0,03	0,01	0,00	-0,04
	199	-0,44	-0,46	0,01	0,01	0,00	-0,02	86	-0,23	0,09	0,03	0,01	0,00	-0,02
23	112	0,07	-0,29	-0,03	0,02	0,00	-0,05	211	0,23	0,16	-0,02	0,02	0,00	0,02
	208	-0,12	0,09	0,03	-0,01	0,00	0,01	209	-0,18	0,05	0,02	-0,01	0,00	0,02
24	211	-0,41	-0,34	0,01	0,02	0,00	-0,05	113	1,41	1,03	-0,04	0,02	-0,01	0,16
	209	-0,73	-0,33	0,01	-0,01	0,00	-0,15	210	-0,27	-0,36	0,03	-0,01	0,00	0,04
25	212	0,53	-0,22	-0,03	0,02	0,00	0,07	123	0,42	0,86	-0,03	0,03	0,00	-0,10
	207	-0,60	-0,48	0,03	0,00	0,00	0,00	115	-0,35	-0,16	0,03	-0,01	0,00	0,03
26	213	0,34	-0,12	0,05	0,00	0,00	-0,17	120	-0,06	-0,33	-0,03	0,02	-0,01	-0,03
	211	0,36	-0,09	-0,03	-0,02	0,00	0,02	113	-0,65	0,55	0,01	-0,02	-0,01	0,18
27	215	-0,30	0,58	0,03	0,02	0,00	0,12	216	-0,03	0,36	-0,09	0,00	0,00	-0,01
	212	-0,13	-0,17	-0,04	0,00	0,00	-0,06	123	0,47	-0,77	0,09	0,04	0,01	-0,06
28	217	-0,05	-0,11	0,12	-0,01	0,01	0,02	218	-0,10	-0,23	-0,09	-0,01	0,00	0,07
	214	0,03	0,28	-0,11	-0,01	0,00	-0,01	215	0,11	0,05	0,09	-0,01	0,00	-0,08
29	218	-0,07	0,52	0,09	0,00	0,00	0,12	219	-0,16	0,08	-0,08	0,00	0,00	0,03
	215	0,19	-0,24	-0,09	0,00	0,00	-0,15	216	0,03	-0,36	0,09	0,00	0,00	0,01
30	170	-0,34	0,27	0,14	-0,12	-0,02	-0,02	220	0,03	-0,25	-0,03	-0,01	0,00	0,08
	217	0,05	0,11	-0,12	0,01	-0,01	-0,02	218	0,26	-0,13	0,01	-0,01	0,00	-0,03
31	220	-0,62	0,25	0,02	0,01	0,00	-0,08	171	0,55	0,00	-0,09	0,06	-0,01	0,26
	218	-0,09	-0,16	-0,01	0,02	0,00	-0,15	219	0,16	-0,08	0,08	0,00	0,00	-0,03
32	222	0,14	-0,33	0,06	0,00	0,00	0,02	223	0,13	-0,23	-0,08	0,00	0,00	0,05
	213	-0,28	0,00	-0,07	-0,01	0,00	0,07	120	0,01	0,57	0,09	0,04	0,01	-0,14
33	224	0,14	-0,32	0,04	0,01	0,00	-0,02	225	0,36	0,31	-0,06	0,01	0,00	0,08
	221	-0,18	-0,30	-0,04	0,00	0,00	-0,07	222	-0,31	0,31	0,06	0,00	0,00	0,01
34	225	0,36	0,05	0,06	0,01	0,00	0,12	226	-0,08	0,11	-0,08	0,01	0,00	0,02
	222	-0,15	-0,39	-0,06	0,00	0,00	-0,08	223	-0,13	0,23	0,08	0,00	0,00	-0,05
35	166	-0,12	-0,62	0,03	0,03	0,01	-0,17	227	0,36	-0,06	-0,05	0,00	0,00	0,14
	224	-0,14	0,32	-0,04	-0,01	0,00	0,02	225	-0,11	0,36	0,06	-0,01	0,00	0,01
36	227	-0,81	0,06	0,07	0,00	0,00	-0,14	167	1,34	0,77	-0,09	0,04	-0,01	0,36
	225	-0,61	-0,71	-0,06	-0,01	0,00	-0,20	226	0,08	-0,11	0,08	-0,01	0,00	-0,02

TENS. Vento dir. 0: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,40	-0,09	193	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,15	-0,05	
	28	0,00	0,00	0,00	-0,22	-0,33	-0,22	191	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,08	-0,18	
2	196	0,22	1,08	0,13	0,05	-0,36	-0,05	197	-0,03	-0,14	0,16	-0,06	-0,31	0,02	
	28	0,29	1,10	0,35	-0,25	-1,23	-0,33	191	0,05	-0,12	0,38	-0,05	-0,25	-0,26	
3	200	0,18	0,94	0,04	-0,07	0,16	-0,10	201	-0,03	-0,11	0,14	0,01	0,04	-0,16	
	27	0,22	0,95	0,16	0,24	1,21	0,30	195	0,01	-0,10	0,25	-0,03	-0,16	0,24	
4	204	-0,01	0,37	0,03	0,00	-0,03	-0,17	205	-0,10	-0,06	0,37	0,01	0,01	-0,13	
	89	0,00	0,38	0,04	0,01	0,05	-0,17	203	-0,09	-0,06	0,38	-0,03	0,04	-0,14	
5	208	0,13	0,06	-0,12	0,00	0,08	0,04	209	0,13	0,09	0,32	-0,03	0,08	-0,01	
	85	0,00	0,04	0,11	0,00	-0,14	0,03	199	0,00	0,06	0,54	-0,01	-0,10	-0,03	
6	122	-0,32	-1,13	0,39	-0,23	-1,15	0,27	212	-0,08	0,10	0,58	0,05	0,24	0,22	
	114	-0,27	-1,12	0,30	0,07	-0,06	-0,14	207	-0,02	0,11	0,48	0,00	-0,10	-0,19	
7	119	-0,02	-0,27	0,10	0,28	1,38	-0,37	213	0,01	-0,12	0,40	-0,04	-0,19	-0,27	
	112	0,01	-0,27	-0,23	-0,06	0,15	0,03	211	0,05	-0,11	0,07	-0,02	0,37	0,13	
8	214	0,00	-0,39	-0,18	-0,08	-0,12	-0,44	215	0,07	-0,05	-0,23	0,01	0,17	-0,47	
	122	-0,06	-0,40	0,20	0,31	1,56	0,18	212	0,01	-0,06	0,15	0,00	0,02	0,15	
9	221	0,04	0,52	-0,19	0,03	0,10	-0,10	222	-0,07	-0,05	0,15	0,01	-0,21	-0,08	
	119	0,06	0,53	0,19	-0,11	-0,55	-0,33	213	-0,05	-0,05	0,53	0,05	0,23	-0,31	
10	193	0,00	0,00	0,00	0,07	0,08	0,00	194	0,00	0,00	0,00	0,12	0,22	0,05	
	191	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,08	-0,07	37	0,00	0,00	0,00	0,03	0,22	-0,02	
11	27	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,43	0,21	195	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,33	0,24	
	192	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,38	0,15	193	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,29	0,18	
12	195	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,25	0,16	36	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,19	0,13	
	193	0,00	0,00	0,00	0,11	-0,11	0,13	194	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,05	0,10	
13	197	0,06	0,11	0,13	-0,02	-0,30	-0,09	198	-0,09	-0,68	-0,03	-0,02	-0,16	-0,05	
	191	-0,01	0,09	0,39	-0,05	-0,25	-0,17	37	-0,17	-0,70	0,23	-0,02	-0,11	-0,13	
14	85	0,06	0,49	-0,06	0,00	-0,12	0,04	199	-0,01	0,10	0,28	-0,01	-0,10	-0,02	
	196	0,02	0,48	0,18	0,03	-0,43	-0,02	197	-0,06	0,09	0,52	-0,05	-0,27	-0,08	
15	199	0,03	0,09	0,26	-0,02	-0,10	-0,03	86	-0,05	-0,31	-0,08	0,00	-0,08	-0,05	
	197	0,09	0,10	0,49	-0,01	-0,26	-0,06	198	0,02	-0,30	0,16	-0,02	-0,17	-0,08	
16	201	0,09	-0,04	0,19	-0,06	0,02	-0,12	202	0,09	-0,06	0,00	0,05	-0,19	-0,10	



TENS. Vento dir. 0: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
17	195	0,00	-0,06	0,20	-0,03	-0,16	0,19	36	0,00	-0,07	0,01	-0,21	-1,07	0,20
	89	-0,03	0,61	0,10	0,00	0,04	-0,18	203	-0,13	0,10	0,23	-0,03	0,02	-0,15
	200	0,07	0,63	-0,02	-0,05	0,26	-0,11	201	-0,04	0,12	0,11	0,01	0,02	-0,07
18	203	-0,39	-0,44	-0,08	-0,02	0,02	-0,14	90	-0,24	0,31	0,11	0,05	0,15	-0,16
	201	0,23	-0,32	0,16	-0,06	0,00	-0,09	202	0,38	0,43	0,35	0,04	-0,25	-0,11
19	205	-0,14	0,65	0,37	0,01	0,01	-0,11	206	-0,56	-1,45	1,03	0,00	0,05	-0,11
	203	-0,66	0,54	0,07	-0,02	0,04	-0,13	90	-1,08	-1,56	0,72	0,03	0,06	-0,13
20	114	0,03	-0,12	0,12	0,04	-0,19	-0,12	207	0,03	-0,11	0,80	0,01	-0,02	-0,07
	204	-0,18	-0,16	-0,05	0,00	-0,01	-0,18	205	-0,18	-0,15	0,63	0,01	0,01	-0,13
21	207	-0,09	-0,17	0,75	0,06	-0,01	-0,07	115	-0,09	-0,17	0,14	-0,03	0,13	-0,06
	205	-0,02	-0,16	0,63	0,01	0,01	-0,12	206	-0,02	-0,16	0,01	0,00	0,04	-0,11
22	209	0,02	0,14	0,27	0,00	0,08	-0,02	210	0,02	0,11	-0,07	-0,02	0,07	-0,06
	199	0,02	0,14	0,52	-0,02	-0,10	-0,02	86	0,01	0,11	0,18	0,00	-0,08	-0,06
23	112	-0,05	-0,23	0,07	-0,02	0,33	0,04	211	0,03	0,13	0,34	-0,04	0,23	-0,04
	208	0,02	-0,22	-0,13	0,00	0,07	0,06	209	0,10	0,14	0,13	-0,03	0,08	-0,02
24	211	0,53	-0,68	-0,60	-0,09	0,22	-0,06	113	0,90	1,20	0,59	0,18	0,25	-0,04
	209	0,24	-0,74	0,08	0,00	0,09	-0,05	210	0,62	1,14	1,27	-0,02	0,07	-0,03
25	212	0,00	-0,10	0,61	0,05	0,24	0,07	123	0,13	0,53	0,20	0,08	0,39	0,06
	207	-0,07	-0,11	0,44	0,05	-0,09	-0,05	115	0,06	0,52	0,03	-0,03	0,14	-0,06
26	213	-0,30	0,66	0,23	-0,04	-0,19	0,01	120	-0,63	-1,02	1,06	0,10	0,50	0,02
	211	0,00	0,72	-0,87	-0,06	0,36	-0,10	113	-0,34	-0,96	-0,04	0,15	0,11	-0,09
27	215	-0,02	-0,12	-0,20	0,01	0,17	-0,33	216	0,15	0,73	-0,40	0,04	0,14	-0,34
	212	0,08	-0,10	0,18	0,00	0,02	0,01	123	0,25	0,75	-0,02	-0,13	-0,65	0,01
28	217	-0,08	-0,35	-0,17	0,02	-0,17	-0,35	218	0,02	0,11	-0,21	0,03	-0,05	-0,29
	214	-0,01	-0,34	0,12	-0,02	0,18	-0,36	215	0,08	0,12	0,07	-0,01	0,08	-0,30
29	218	-0,08	0,06	-0,37	0,02	-0,05	-0,29	219	-0,02	0,33	-0,26	-0,02	0,02	-0,28
	215	-0,04	0,07	0,10	-0,01	0,08	-0,30	216	0,01	0,34	0,22	0,02	0,02	-0,29
30	170	0,09	0,04	-0,26	-0,36	-1,82	0,28	220	0,08	-0,03	-0,11	0,02	0,09	0,25
	217	0,08	0,04	-0,09	0,10	0,21	-0,48	218	0,07	-0,03	0,06	0,00	-0,17	-0,51
31	220	0,22	-0,10	-0,69	0,02	0,09	0,07	171	0,30	0,29	0,06	0,16	0,82	0,07
	218	0,08	-0,13	-0,10	0,00	-0,17	-0,33	219	0,16	0,27	0,65	-0,05	-0,11	-0,33
32	222	0,05	-0,10	0,12	0,01	-0,21	-0,33	223	0,02	-0,28	-0,18	0,04	0,12	-0,31
	213	0,05	-0,10	0,36	0,05	0,23	-0,05	120	0,02	-0,28	0,06	-0,14	-0,68	-0,03
33	224	0,01	-0,12	-0,07	0,00	0,11	-0,16	225	0,06	0,12	0,23	-0,02	0,08	-0,20
	221	-0,04	-0,12	0,11	0,00	-0,06	-0,16	222	0,01	0,11	0,40	0,04	-0,03	-0,20
34	225	-0,20	0,03	-0,07	-0,02	0,08	-0,20	226	-0,20	0,02	-0,18	0,00	0,12	-0,24
	222	0,08	0,08	0,37	0,04	-0,03	-0,20	223	0,08	0,08	0,26	0,00	-0,07	-0,25
35	166	0,01	-0,43	-0,11	0,11	0,53	-0,31	227	0,09	-0,03	0,38	-0,02	-0,10	-0,29
	224	0,04	-0,42	-0,21	-0,02	-0,02	-0,12	225	0,12	-0,03	0,27	0,00	0,22	-0,10
36	227	0,42	-0,20	-0,75	-0,02	-0,10	-0,07	167	0,62	0,81	0,38	0,13	0,65	-0,05
	225	0,14	-0,26	-0,03	0,00	0,22	-0,31	226	0,35	0,75	1,10	-0,03	-0,04	-0,29

CARATT. Vento dir. 90: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	-0,01	0,18	0,00	-0,07	-0,01	-0,01	2	0,00	0,01	0,13	0,00	0,04	-0,01	0,00
	2	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,09	0,00	-0,01	3	0,00	0,00	0,10	0,00	0,06	0,00	-0,01
	3	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,10	0,00	-0,01	4	0,00	0,00	0,09	0,00	0,04	0,00	-0,01
	4	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,10	0,00	-0,01	5	0,00	0,00	0,09	0,00	0,05	0,00	-0,01
	5	0,00	0,00	0,11	0,00	-0,11	0,00	-0,01	6	0,00	0,00	0,08	0,00	0,06	0,00	-0,01
	6	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,11	-0,01	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,01	0,00
	7	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,04	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,09	0,14	0,00	-0,08	0,10	0,01	9	0,00	-0,09	-0,01	0,00	-0,09	0,10	-0,02
	9	0,00	-0,07	0,09	0,00	0,06	-0,07	-0,02	10	0,00	0,07	0,19	0,00	0,00	-0,07	0,00
	44	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,05	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,05	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,01	0,00	48	0,00	0,00	-0,19	0,00	-0,16	0,01	-0,01
	57	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,05	0,00	-0,01	58	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	61	0,00	0,00	-0,24	0,00	-0,16	0,00	0,00
	33	0,00	-0,02	0,33	0,00	-0,23	-0,02	-0,01	34	0,00	0,02	0,07	0,00	-0,16	-0,02	0,00
	34	0,00	-0,04	0,23	0,00	-0,10	-0,03	0,00	82	0,00	0,04	0,19	0,00	0,05	-0,03	0,00
	82	0,00	-0,19	-0,16	0,00	-0,07	-0,09	-0,01	35	0,00	0,19	0,55	0,00	0,42	-0,09	0,01
	35	0,00	0,01	0,76	0,00	-0,71	0,01	0,00	36	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,17	0,01	0,00
	62	0,00	-0,26	0,54	0,00	-0,41	-0,16	-0,01	54	0,00	0,26	-0,98	0,00	-0,58	-0,16	0,01
	54	0,00	-0,13	-0,04	0,00	-0,02	-0,05	0,00	85	0,00	0,13	-0,13	0,00	-0,02	-0,05	0,00
	27	0,00	-0,02	-0,16	0,00	0,00	-0,03	-0,01	28	0,00	0,02	-0,07	0,00	0,01	-0,03	0,00
	28	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,05	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,29	0,00	0,16	0,00	0,00
	49	0,00	0,09	-0,07	0,00	-0,18	0,05	0,01	34	0,00	-0,09	0,24	0,00	0,34	0,05	0,00
	83	0,00	-0,16	-0,26	0,00	0,06	-0,12	-0,01	55	0,00	0,16	-0,17	0,00	-0,05	-0,12	0,01
	55	0,00	-0,07	0,28	0,00	-0,23	-0,02	0,00	87	0,00	0,07	-0,27	0,00	0,03	-0,02	0,00
	61	0,00	0,02	-0,06	0,00	-0,17	0,03	0,00	62	0,00	-0,02	-0,78	0,00	-0,65	0,03	-0,01
	62	0,00	0,15	-0,53	0,00	0,21	0,10	0,01	83	0,00	-0,15	-0,01	0,00	0,13	0,10	-0,01
	83	0,00	0,19	0,27	0,00	-0,14	0,12	0,00	63	0,00	-0,19	-0,76	0,00	-0,51	0,12	-0,01
	63	0,00	-0,04	-0,48	0,00	0,35	-0,07	-0,02	64	0,00	0,04	-0,04	0,00	0,02	-0,07	0,01
	70	0,00	0,01	-0,30	0,00	0,27	0,01	0,00	71	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,06	0,01	0,00
	71	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,06	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00
	74	0,00	0,06	0,00	0,00	-0,04	0,09	0,01	75	0,00	-0,06	-0,02	0,00	-0,01	0,09	-0,03
	75	0,00	-0,01	0,02	0,00	-0,02	-0,02	-0,03	76	0,00	0,01	-0,03	0,00	-0,03	-0,02	0,00
	78	0,00	0,03	-0,15	0,00	0,00	0,05	0,00	79	0,00	-0,03	-0,08	0,00	-0,02	0,05	-0,02
	79	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,02	-0,02	80	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,08	-0,02	-0,01
	1	0,00	0,01	-0,09	0,00	0,36	0,01	0,00	27	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,34	0,01	-0,01
	2	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,37	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,15	0,00	0,28	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,35	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,14	0,00	0,25	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,32	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,13	0,00	0,24	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,30	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,12	0,00	0,21	0,00	0,00



CARATT. Vento dir. 90: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
6	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,30	0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,53	0,00	0,58	0,01	-0,01	
32	0,00	-0,62	-0,18	0,00	-0,24	-0,23	-0,01	0,33	0,00	0,62	0,32	0,00	0,00	0,43	-0,23	0,01	
7	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,25	0,01	0,00	0,34	0,00	0,00	0,58	0,00	0,00	0,66	0,01	-0,01	
8	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,32	0,00	0,00	0,35	0,00	0,00	0,83	0,00	0,00	0,81	0,00	0,00	
10	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,23	-0,04	-0,01	0,25	0,00	0,03	0,33	0,00	0,00	0,21	-0,04	0,00	
25	0,00	-0,16	-0,10	0,00	0,08	-0,11	-0,01	0,36	0,00	0,16	0,18	0,00	0,00	0,14	-0,11	0,01	
36	0,00	0,14	-0,10	0,00	0,13	0,11	0,01	0,52	0,00	-0,14	0,08	0,00	0,00	0,02	0,11	-0,01	
52	0,00	0,01	-0,20	0,00	0,27	0,02	0,00	0,64	0,00	-0,01	0,16	0,00	0,00	0,22	0,02	-0,01	
64	0,00	-0,05	-0,13	0,00	0,11	-0,05	-0,01	0,72	0,00	0,05	0,18	0,00	0,00	0,19	-0,05	0,00	
72	0,00	-0,03	-0,21	0,00	0,14	-0,02	0,00	0,76	0,00	0,03	0,22	0,00	0,00	0,25	-0,02	0,00	
76	0,00	-0,07	-0,19	0,00	0,04	-0,06	-0,01	0,80	0,00	0,07	0,06	0,00	0,00	0,19	-0,06	0,01	
78	0,00	0,02	0,02	0,00	-0,25	0,02	0,01	0,74	0,00	-0,02	-0,19	0,00	0,00	-0,06	0,02	0,00	
74	0,00	0,01	0,17	0,00	-0,34	0,01	0,00	0,70	0,00	-0,01	-0,38	0,00	0,00	-0,27	0,01	0,00	
70	0,00	0,18	0,71	0,00	-0,18	0,10	0,01	0,61	0,00	-0,18	-0,92	0,00	0,00	-0,68	0,10	-0,01	
61	0,00	-0,01	0,09	0,00	-0,21	-0,01	0,00	0,48	0,00	0,01	-0,50	0,00	0,00	-0,57	-0,01	0,00	
48	0,00	-0,16	0,40	0,00	-0,19	-0,09	-0,01	0,33	0,00	0,16	-0,39	0,00	0,00	-0,25	-0,09	0,01	
66	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,67	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	-0,11	-0,01	0,00	
67	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,09	0,00	0,00	0,68	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,09	0,00	0,00	0,69	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,07	-0,01	0,00	0,70	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,00	-0,28	-0,01	0,00	
69	0,00	-0,01	0,10	0,00	-0,08	-0,01	0,00	0,60	0,00	0,01	-0,14	0,00	0,00	-0,11	-0,01	0,00	
60	0,00	0,00	0,18	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,47	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,31	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	
68	0,00	-0,01	0,11	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,59	0,00	0,01	-0,16	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	
59	0,00	0,00	0,20	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,46	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	
67	0,00	-0,01	0,13	0,00	-0,10	-0,01	0,00	0,58	0,00	0,01	-0,17	0,00	0,00	-0,14	-0,01	0,00	
58	0,00	0,00	0,21	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,45	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,00	
66	0,00	0,06	0,04	0,00	-0,09	0,05	0,01	0,57	0,00	-0,06	-0,19	0,00	0,00	-0,11	0,05	0,00	
57	0,00	0,01	0,19	0,00	-0,31	0,01	0,00	0,44	0,00	-0,01	-0,18	0,00	0,00	-0,24	0,01	0,00	
44	0,00	-0,01	0,15	0,00	-0,24	-0,01	0,00	0,40	0,00	0,01	-0,05	0,00	0,00	0,03	-0,01	0,00	
40	0,00	-0,01	0,05	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,37	0,00	0,01	-0,05	0,00	0,00	-0,05	-0,01	0,00	
37	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,28	0,00	0,01	-0,13	0,00	0,00	-0,24	-0,01	0,00	
50	0,00	0,09	0,48	0,00	-0,43	0,06	0,01	0,82	0,00	-0,09	-0,03	0,00	0,00	0,04	0,06	0,00	
63	0,00	-0,37	-0,19	0,00	-0,10	-0,19	-0,01	0,56	0,00	0,37	0,04	0,00	0,00	0,19	-0,19	0,01	
56	0,00	0,08	1,07	0,00	-0,72	0,04	0,00	0,51	0,00	-0,08	-0,88	0,00	0,00	-0,27	0,04	0,00	
51	0,00	0,33	0,46	0,00	-0,47	0,20	0,02	0,35	0,00	-0,33	-0,01	0,00	0,00	0,17	0,20	-0,01	
54	0,00	0,36	-0,09	0,00	0,00	0,18	0,01	0,88	0,00	-0,36	-0,13	0,00	0,00	-0,03	0,18	-0,01	
49	0,00	0,13	0,07	0,00	-0,03	0,06	0,00	0,84	0,00	-0,13	-0,03	0,00	0,00	-0,03	0,06	-0,01	
1	3,40	0,03	0,19	-0,09	-0,27	0,04	0,00	1	0,00	-0,03	-0,19	0,09	0,09	-0,37	0,06	0,00	
2	3,40	0,03	0,19	-0,13	-0,28	0,05	0,00	2	0,00	-0,03	-0,19	0,13	0,13	-0,38	0,05	0,00	
3	3,40	0,03	0,18	-0,10	-0,26	0,04	0,00	3	0,00	-0,03	-0,18	0,10	0,10	-0,36	0,05	0,00	
4	3,40	0,03	0,16	-0,09	-0,23	0,05	0,00	4	0,00	-0,03	-0,16	0,09	0,09	-0,32	0,06	0,00	
5	3,40	0,03	0,15	-0,09	-0,21	0,05	0,00	5	0,00	-0,03	-0,15	0,09	0,09	-0,30	0,07	0,00	
6	3,40	0,03	0,15	-0,14	-0,20	0,05	0,00	6	0,00	-0,03	-0,15	0,14	0,14	-0,30	0,06	0,00	
7	3,40	0,03	0,10	-0,01	-0,08	0,04	0,00	7	0,00	-0,03	-0,10	0,01	0,01	-0,25	0,05	0,00	
8	3,40	0,02	0,14	-0,16	-0,19	0,04	0,00	8	0,00	-0,02	-0,14	0,16	0,16	-0,29	0,05	0,00	
9	3,40	0,02	0,03	-0,07	-0,02	0,03	0,00	9	0,00	-0,02	-0,03	0,07	0,07	-0,07	0,04	0,00	
10	3,40	0,01	0,09	-0,19	-0,10	0,02	0,00	10	0,00	-0,01	-0,09	0,19	0,19	-0,20	0,01	0,00	
25	3,40	0,02	0,14	-0,23	-0,19	0,03	0,00	25	0,00	-0,02	-0,14	0,23	0,23	-0,29	0,04	0,00	
27	3,40	0,00	0,18	0,12	-0,27	0,01	0,00	27	0,00	0,00	-0,18	-0,12	-0,12	-0,36	0,00	0,00	
28	3,40	0,01	0,28	0,04	-0,43	0,02	0,00	28	0,00	-0,01	-0,28	-0,04	-0,04	-0,51	0,02	0,00	
29	3,40	0,02	0,26	0,02	-0,41	0,04	0,00	29	0,00	-0,02	-0,26	-0,02	-0,02	-0,49	0,04	0,00	
30	3,40	0,03	0,25	0,00	-0,39	0,05	0,00	30	0,00	-0,03	-0,25	0,00	0,00	-0,45	0,06	0,00	
31	3,40	0,03	0,23	-0,03	-0,36	0,04	0,00	31	0,00	-0,03	-0,23	0,03	0,03	-0,42	0,06	0,00	
32	3,40	0,01	0,20	-0,63	-0,30	0,01	0,00	32	0,00	-0,01	-0,20	0,63	0,63	-0,37	0,02	0,00	
33	3,40	0,09	0,57	-0,27	-0,77	0,12	0,00	33	0,00	-0,09	-0,57	0,27	0,27	-0,89	0,14	0,00	
34	3,40	-0,23	0,16	-1,12	-0,24	-0,30	0,00	34	0,00	0,23	-0,16	1,12	1,12	-0,23	-0,37	0,00	
35	2,66	-0,52	0,12	-2,13	0,05	-0,50	0,00	35	0,00	0,52	-0,12	2,13	2,13	-0,30	-0,62	0,00	
36	3,40	0,04	0,15	-0,07	-0,21	0,06	0,00	36	0,00	-0,04	-0,15	0,07	0,07	-0,29	0,07	0,00	
44	3,40	0,03	0,25	-0,04	-0,37	0,04	0,00	44	0,00	-0,03	-0,25	0,04	0,04	-0,48	0,06	0,00	
45	3,40	0,02	0,25	-0,04	-0,37	0,03	0,00	45	0,00	-0,02	-0,25	0,04	0,04	-0,48	0,04	0,00	
46	3,40	0,03	0,23	-0,01	-0,35	0,05	0,00	46	0,00	-0,03	-0,23	0,01	0,01	-0,44	0,05	0,00	
47	3,40	0,03	0,22	0,02	-0,33	0,05	0,00	47	0,00	-0,03	-0,22	-0,02	-0,02	-0,41	0,06	0,00	
48	3,40	0,05	0,70	0,28	-0,99	0,04	0,00	48	0,00	-0,05	-0,70	-0,28	-0,28	-1,04	0,12	0,00	
49	3,40	-0,25	0,10	0,03	-0,17	-0,35	0,01	49	0,00	0,25	-0,10	-0,03	-0,03	-0,13	-0,37	-0,01	
50	2,66	0,06	0,19	-0,03	-0,11	0,07	-0,01	50	0,00	-0,06	-0,19	0,03	0,03	-0,31	0,05	0,01	
51	2,66	0,08	0,91	0,42	-0,89	0,10	-0,01	51	0,00	-0,08	-0,91	-0,42	-0,42	-1,08	0,08	0,01	
52	3,40	0,03	0,14	0,12	-0,19	0,04	0,00	52	0,00	-0,03	-0,14	-0,12	-0,12	-0,30	0,04	0,00	
54	3,40	-0,29	-0,04	0,58	0,09	-0,40	0,01	54	0,00	0,29	0,04	-0,58	-0,58	0,02	-0,44	-0,01	
55	1,33	0,01	0,24	0,03	-0,12	0,15	0,00	55	0,00	-0,01	-0,24	-0,03	-0,03	-0,06	-0,14	0,00	
56	1,33	0,35	0,93	-1,11	0,16	0,19	-0,01	56	0,00	-0,35	-0,93	1,11	1,11	-0,84	0,07	0,01	
57	3,40	0,02	0,21	0,00	-0,29	0,02	0,00	57	0,00	-0,02	-0,21	0,00	0,00	-0,42	0,03	0,00	
58	3,40	0,01	0,22	-0,03	-0,31	0,01	0,00	58	0,00	-0,01	-0,22	0,03	0,03	-0,44	0,02	0,00	
59	3,40	0,03	0,20	-0,03	-0,28	0,04	0,00	59	0,00	-0,03	-0,20	0,03	0,03	-0,40	0,05	0,00	
60	3,40	0,03	0,18	-0,02	-0,26	0,05	0,00	60	0,00	-0,03	-0,18	0,02	0,02	-0,37	0,06	0,00	
61	3,40	0,14	0,65	1,12	-0,79	0,											



**Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx**  
**SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2020 - Lic. Nro: 12776**



CARATT. Vento dir. 90: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
57	3,40	0,00	-0,13	-0,11	0,11	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,13	0,11	0,09	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	-0,08	-0,56	0,12	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,08	0,56	0,01	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	-0,08	-0,04	0,07	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,08	0,04	0,06	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	-0,08	0,55	0,03	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,08	-0,55	0,14	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	-0,12	0,06	0,15	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,12	-0,06	0,17	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	-0,14	-0,12	0,11	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,14	0,12	0,10	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	-0,13	-0,11	0,11	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,13	0,11	0,09	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	-0,12	-0,10	0,10	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,12	0,10	0,08	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,11	0,07	0,14	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,11	-0,07	0,15	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,10	0,07	0,13	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,10	-0,07	0,14	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,10	0,51	-0,15	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	-0,10	-0,51	-0,04	0,00	0,00	
39	3,40	0,00	0,09	-0,58	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	-0,09	0,58	-0,12	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	0,09	-0,10	-0,05	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	-0,09	0,10	-0,07	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,11	0,42	-0,15	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	-0,11	-0,42	-0,07	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	0,11	-0,40	-0,06	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	-0,11	0,40	-0,14	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	3,40	0,00	0,14	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	-0,14	0,00	-0,20	0,00	0,00	
61	3,40	-0,01	0,35	0,00	-0,45	-0,02	0,00	0,00	62	3,40	0,01	-0,35	0,00	-0,50	-0,02	0,00	
62	3,40	0,07	0,18	0,00	-0,21	0,05	0,01	0,00	83	3,40	-0,07	-0,18	0,00	-0,03	0,05	-0,01	
83	3,40	0,07	0,18	0,00	0,03	0,04	0,00	0,00	63	3,40	-0,07	-0,18	0,00	-0,25	0,04	0,00	
34	3,40	-0,03	0,12	0,00	-0,12	-0,02	0,00	0,00	82	3,40	0,03	-0,12	0,00	-0,05	-0,02	0,00	
82	3,40	-0,04	0,12	0,00	0,05	-0,02	0,00	0,00	35	3,40	0,04	-0,12	0,00	-0,16	-0,02	0,00	
55	3,40	0,02	0,79	0,00	-0,56	0,01	0,00	0,00	50	3,40	-0,02	-0,79	0,00	-0,54	0,01	0,00	
63	3,40	-0,15	0,64	0,00	-0,40	-0,07	-0,01	0,00	56	3,40	0,15	-0,64	0,00	-0,24	-0,07	0,01	
56	3,40	0,08	1,09	0,00	-0,81	0,04	0,00	0,00	51	3,40	-0,08	-1,09	0,00	-0,28	0,04	0,00	
51	3,40	-0,01	0,44	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,01	-0,44	0,00	-0,27	0,00	0,00	
62	3,40	-0,08	0,79	0,00	-0,41	-0,05	-0,01	0,00	54	3,40	0,08	-0,79	0,00	-0,61	-0,05	0,01	
49	3,40	0,03	0,75	0,00	-0,45	0,02	0,00	0,00	34	3,40	-0,03	-0,75	0,00	-0,45	0,02	0,00	
54	3,40	0,01	0,47	0,00	-0,34	0,01	0,00	0,00	49	3,40	-0,01	-0,47	0,00	-0,37	0,01	0,00	
35	3,40	0,00	0,14	0,48	-0,19	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	-0,14	-0,48	-0,09	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	0,12	-0,62	-0,08	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,12	0,62	-0,21	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,00	0,07	-0,01	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	-0,07	0,01	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,01	-0,05	0,01	0,00	0,00	
65	3,40	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	-0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00	
53	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
11	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
26	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
6	7,10	0,00	0,05	-0,05	-0,11	0,01	0,00	0,00	6	3,40	0,00	-0,05	0,05	-0,05	0,00	0,00	
7	7,10	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	
8	7,10	0,00	0,07	-0,06	-0,15	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,07	0,06	-0,10	0,00	0,00	
9	7,10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,00	0,03	0,02	-0,01	0,00	
10	7,10	-0,01	0,05	-0,07	-0,11	-0,01	0,00	0,00	10	3,40	0,01	-0,05	0,07	-0,07	-0,01	0,00	
25	7,10	0,01	0,09	-0,07	-0,19	0,02	0,00	0,00	25	3,40	-0,01	-0,09	0,07	-0,16	0,01	0,00	
32	7,10	0,00	0,07	-0,12	-0,15	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	-0,07	0,12	-0,13	-0,01	0,00	
33	7,10	0,04	0,21	0,03	-0,37	0,07	0,00	0,00	33	3,40	-0,04	-0,21	-0,03	-0,32	0,06	0,00	
34	7,10	-0,10	0,08	-0,35	-0,14	-0,17	0,00	0,00	34	3,40	0,10	-0,08	0,35	-0,12	-0,16	0,00	
35	7,10	-0,18	0,04	-0,26	-0,08	-0,29	0,00	0,00	35	3,40	0,18	-0,04	0,26	-0,04	-0,28	0,00	
36	7,10	0,02	0,11	-0,02	-0,21	0,05	0,00	0,00	36	3,40	-0,02	-0,11	0,02	-0,18	0,04	0,00	
48	7,10	0,00	0,21	-0,10	-0,36	0,01	0,00	0,00	48	3,40	0,00	-0,21	0,10	-0,32	-0,01	0,00	
49	7,10	-0,13	0,05	-0,18	-0,10	-0,22	-0,01	0,00	49	3,40	0,13	-0,05	0,18	-0,07	-0,20	0,01	
50	7,10	0,02	0,13	0,03	-0,21	0,03	0,00	0,00	50	3,40	-0,02	-0,13	-0,03	-0,19	0,02	0,00	
51	7,10	0,03	0,23	-0,08	-0,37	0,06	0,00	0,00	51	3,40	-0,03	-0,23	0,08	-0,37	0,04	0,00	
52	7,10	0,02	0,09	0,03	-0,19	0,05	0,00	0,00	52	3,40	-0,02	-0,09	-0,03	-0,15	0,04	0,00	
54	7,10	-0,16	-0,02	0,07	0,02	-0,27	-0,01	0,00	54	3,40	0,16	0,02	-0,07	0,04	-0,24	0,01	
55	7,10	-0,07	0,02	-0,01	-0,04	-0,13	0,00	0,00	55	3,40	0,07	-0,02	0,01	-0,01	-0,11	0,00	
56	7,10	0,03	0,18	0,19	-0,32	0,07	0,00	0,00	56	3,40	-0,03	-0,18	-0,19	-0,26	0,03	0,00	
61	7,10	0,13	0,23	0,53	-0,43	0,22	0,00	0,00	61	3,40	-0,13	-0,23	-0,53	-0,30	0,21	0,00	
62	7,10	-0,13	0,15	0,29	-0,26	-0,20	0,00	0,00	62	3,40	0,13	-0,15	-0,29	-0,23	-0,20	0,00	
63	7,10	0,05	0,04	-0,09	-0,07	0,09	0,00	0,00	63	3,40	-0,05	-0,04	0,09	-0,05	0,09	0,00	
64	7,10	0,00	0,07	0,07	-0,12	0,00	0,00	0,00	64								



CARATT. Vento dir. 90: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,04	0,09	-0,07	0,00	0,00	36	7,10	0,00	-0,04	-0,09	-0,06	0,00	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	0,03	0,06	-0,06	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,03	-0,06	-0,05	0,00	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	-0,01	-0,05	0,01	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	7,10	0,00	0,07	0,00	-0,09	0,00	0,00	34	7,10	0,00	-0,07	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
	61	7,10	0,00	0,21	0,00	-0,27	0,00	0,00	62	7,10	0,00	-0,21	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00
	62	7,10	0,06	0,06	0,00	-0,03	0,04	0,00	83	7,10	-0,06	-0,06	0,00	-0,05	0,04	0,00	0,00
	83	7,10	0,05	0,06	0,00	0,05	0,03	0,00	63	7,10	-0,05	-0,06	0,00	-0,12	0,03	0,00	0,00
	34	7,10	-0,03	0,02	0,00	-0,02	-0,02	0,00	82	7,10	0,03	-0,02	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00
	82	7,10	-0,03	0,02	0,00	0,01	-0,02	0,00	35	7,10	0,03	-0,02	0,00	-0,03	-0,02	0,00	0,00
	55	7,10	0,01	0,37	0,00	-0,24	0,01	0,00	50	7,10	-0,01	-0,37	0,00	-0,27	0,01	0,00	0,00
	63	7,10	0,01	-0,03	0,00	-0,07	0,01	0,00	56	7,10	-0,01	0,03	0,00	0,10	0,01	0,00	0,00
	56	7,10	0,00	0,39	0,00	-0,37	0,00	0,00	51	7,10	0,00	-0,39	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
	51	7,10	-0,03	0,35	0,00	-0,25	-0,02	0,00	35	7,10	0,03	-0,35	0,00	-0,17	-0,02	0,00	0,00
	62	7,10	-0,11	0,45	0,00	-0,24	-0,07	-0,01	54	7,10	0,11	-0,45	0,00	-0,33	-0,07	0,01	0,00
	49	7,10	0,04	0,30	0,00	-0,19	0,02	0,00	34	7,10	-0,04	-0,30	0,00	-0,16	0,02	0,00	0,00
	54	7,10	0,01	0,14	0,00	-0,07	0,01	0,00	49	7,10	-0,01	-0,14	0,00	-0,14	0,01	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	0,08	0,33	-0,10	0,00	0,00	24	7,10	0,00	-0,08	-0,33	-0,04	0,00	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,07	-0,34	-0,05	0,00	0,00	8	7,10	0,00	-0,07	0,34	-0,11	0,00	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	0,02	0,35	0,00	0,01	0,01	0,00	49	0,00	-0,02	-0,43	0,00	-0,31	0,01	0,00	0,00
	87	0,00	-0,11	0,12	0,00	-0,03	-0,04	0,00	50	0,00	0,11	-0,04	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
	88	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,01	-0,06	-0,01	55	0,00	0,12	-0,11	0,00	-0,05	-0,06	0,00	0,00
	84	0,00	-0,27	0,10	0,00	-0,02	-0,14	-0,01	50	0,00	0,27	0,06	0,00	-0,01	-0,14	0,01	0,00

FORZE Vento dir. 90: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	193	0,00	0,00	0,09	-0,01	0,01	0,00
	28	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,02	0,00	191	0,00	0,00	-0,08	-0,08	-0,01	0,00
2	196	-0,08	-0,24	-0,09	-0,10	0,00	-0,04	197	-0,15	-0,16	-0,05	-0,10	0,01	0,02
	28	0,15	0,39	0,09	0,16	-0,02	0,04	191	0,09	0,00	0,05	0,13	0,02	-0,02
3	200	-0,03	-0,45	-0,11	-0,11	-0,01	-0,06	201	-0,13	-0,30	-0,13	-0,10	0,01	0,05
	27	0,12	0,56	0,11	0,22	-0,02	0,07	195	0,05	0,20	0,13	0,16	0,02	-0,06
4	204	-0,08	-0,27	-0,15	0,01	0,00	-0,03	205	-0,10	-0,27	0,00	0,01	0,01	0,04
	89	0,05	0,39	0,14	0,05	0,00	0,05	203	0,14	0,15	0,01	0,03	0,00	-0,06
5	208	-0,07	0,11	-0,13	0,00	0,00	0,01	209	-0,19	-0,02	-0,03	0,01	0,01	-0,03
	85	0,10	0,07	0,11	0,05	0,00	0,02	199	0,16	-0,16	0,05	0,05	0,00	0,01
6	122	-0,24	0,25	-0,20	0,22	0,03	0,01	212	-0,14	-0,19	0,01	0,04	0,00	0,01
	114	0,13	0,04	0,16	-0,06	0,00	0,00	207	0,26	-0,10	0,04	-0,05	0,01	-0,01
7	119	-0,04	0,35	-0,19	0,20	0,03	0,06	213	-0,11	0,14	-0,02	0,05	0,00	-0,05
	112	0,04	-0,24	0,14	-0,06	0,00	-0,03	211	0,10	-0,25	0,06	-0,05	0,01	0,02
8	214	-0,06	-0,22	-0,06	-0,01	0,00	-0,04	215	-0,23	-0,32	-0,02	0,00	-0,01	0,01
	122	0,29	0,58	0,11	0,14	-0,03	0,03	212	0,00	-0,04	-0,03	-0,03	-0,01	0,00
9	221	0,02	0,18	-0,05	-0,01	0,00	0,01	222	0,16	0,30	-0,01	-0,01	-0,01	-0,05
	119	-0,27	-0,41	0,10	0,12	-0,02	0,02	213	0,08	-0,07	-0,04	-0,04	-0,01	0,01
10	193	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	194	0,00	0,00	0,06	-0,01	0,02	0,00
	191	0,00	0,00	-0,05	-0,08	0,02	0,00	37	0,00	0,00	-0,06	-0,01	-0,02	0,00
11	27	0,00	0,00	0,11	-0,02	-0,03	0,00	195	0,00	0,00	-0,02	-0,08	0,01	0,00
	192	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,01	0,00	193	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	195	0,00	0,00	0,10	-0,08	-0,01	0,00	36	0,00	0,00	-0,03	-0,02	0,01	0,00
	193	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	194	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00	0,00
13	197	-0,18	0,25	-0,10	-0,10	-0,01	0,02	198	-0,09	0,35	-0,08	-0,11	0,00	-0,06
	191	0,12	-0,08	0,10	0,14	-0,02	-0,04	37	0,15	-0,53	0,08	0,18	0,02	0,07
14	85	-0,10	-0,07	-0,11	-0,05	0,00	-0,02	199	-0,16	-0,10	-0,04	-0,05	0,01	-0,01
	196	0,08	0,24	0,09	0,10	0,00	0,04	197	0,17	-0,07	0,06	0,10	0,01	-0,01
15	199	-0,16	0,19	-0,06	-0,05	-0,01	0,01	86	-0,09	0,19	-0,10	-0,05	0,00	-0,04
	197	0,16	-0,02	0,08	0,10	-0,01	-0,03	198	0,09	-0,35	0,08	0,11	0,00	0,06
16	201	0,01	-0,02	-0,07	-0,09	-0,01	0,00	202	-0,03	-0,06	-0,17	-0,09	0,01	0,01
	195	0,05	0,04	0,06	0,15	-0,02	0,00	36	-0,02	0,04	0,18	0,20	0,02	0,00
17	89	-0,05	-0,39	-0,14	-0,05	0,00	-0,05	203	-0,04	-0,34	-0,05	-0,04	0,02	0,06
	200	0,03	0,45	0,11	0,11	0,01	0,06	201	0,05	0,29	0,08	0,10	0,01	-0,07
18	203	-0,03	0,03	-0,06	-0,02	-0,01	0,00	90	-0,07	-0,13	-0,22	0,02	-0,02	-0,01
	201	0,07	0,04	0,11	0,10	-0,01	0,03	202	0,03	0,06	0,17	0,09	-0,01	-0,01
19	205	-0,39	0,20	-0,07	0,01	-0,01	0,05	206	-0,15	0,21	-0,04	0,01	0,00	-0,02
	203	-0,06	0,16	0,10	0,03	-0,01	0,00	90	0,61	-0,57	0,00	0,02	-0,02	-0,03
20	114	-0,13	-0,04	-0,16	0,06	0,00	0,00	207	-0,22	-0,24	0,01	0,06	0,01	0,02
	204	0,08	0,27	0,15	-0,01	0,00	0,03	205	0,27	0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,06
21	207	-0,26	0,19	-0,06	0,05	-0,01	0,01	115	-0,12	-0,04	-0,05	0,05	0,00	0,02
	205	0,22	0,06	0,07	-0,01	0,00	-0,04	206	0,15	-0,21	0,04	-0,01	0,00	0,02
22	209	-0,15	0,09	-0,05	0,01	-0,01	-0,02	210	-0,09	0,03	-0,12	0,01	0,00	-0,02
	199	0,15	0,07	0,06	0,05	0,00	0,00	86	0,09	-0,19	0,10	0,05	0,00	0,04
23	112	-0,04	0,24	-0,14	0,06	0,00	0,03	211	-0,15	0,03	-0,01	0,05	0,01	-0,04
	208	0,07	-0,11	0,13	0,00	0,00	-0,01	209	0,12	-0,15	0,03	-0,01	0,00	0,01



FORZE Vento dir. 90: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
24	211	0,09	0,13	-0,06	0,06	-0,01	0,01	113	-0,40	-0,18	-0,11	0,07	0,02	-0,06	
	209	0,22	0,08	0,05	-0,01	0,00	0,04	210	0,09	-0,03	0,12	-0,01	0,00	0,02	
25	212	-0,16	0,10	0,02	0,02	0,00	-0,01	123	-0,18	-0,30	-0,08	0,13	-0,02	0,04	
	207	0,22	0,15	0,01	-0,05	-0,01	-0,01	115	0,12	0,04	0,05	-0,05	0,00	-0,02	
26	213	-0,04	-0,07	0,00	0,02	0,01	0,02	120	0,02	-0,16	0,02	0,12	-0,02	0,04	
	211	-0,05	0,09	0,01	-0,07	-0,01	0,01	113	0,07	0,14	-0,03	-0,09	0,02	-0,07	
27	215	-0,18	0,18	0,03	-0,01	0,01	-0,02	216	-0,07	0,12	-0,07	-0,01	0,00	-0,03	
	212	0,08	0,12	-0,07	-0,03	0,01	0,00	123	0,16	-0,43	0,12	0,11	0,02	0,05	
28	217	-0,06	0,15	-0,06	0,03	0,00	0,01	218	-0,24	-0,21	-0,01	0,03	0,01	-0,03	
	214	0,06	0,22	0,06	0,01	0,00	0,04	215	0,23	-0,15	0,00	0,01	-0,01	-0,02	
29	218	-0,24	0,01	0,01	0,03	0,00	-0,07	219	0,00	-0,18	-0,07	0,03	0,00	0,01	
	215	0,18	0,29	-0,01	0,01	0,01	0,03	216	0,07	-0,12	0,07	0,01	0,00	0,03	
30	170	-0,14	0,38	-0,09	0,14	0,03	0,03	220	-0,05	0,01	0,02	0,00	0,00	-0,04	
	217	0,06	-0,15	0,06	-0,03	0,00	-0,01	218	0,13	-0,24	0,02	-0,02	0,00	0,02	
31	220	0,28	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,04	171	-0,63	-0,61	-0,10	0,12	-0,02	-0,11	
	218	0,35	0,45	-0,02	-0,03	0,00	0,08	219	0,00	0,18	0,07	-0,03	0,00	-0,01	
32	222	0,19	-0,30	0,02	-0,01	0,01	-0,04	223	0,04	-0,19	-0,07	-0,01	0,00	0,02	
	213	0,04	0,01	-0,07	-0,04	0,01	0,02	120	-0,27	0,48	0,12	0,12	0,02	0,00	
33	224	0,02	-0,04	-0,04	0,03	0,00	-0,01	225	0,15	0,16	-0,01	0,02	0,00	0,00	
	221	-0,02	-0,18	0,05	0,01	0,00	-0,01	222	-0,16	0,07	0,00	0,01	-0,01	0,03	
34	225	0,16	-0,23	0,01	0,02	0,00	-0,01	226	0,08	0,11	-0,06	0,03	0,00	-0,03	
	222	-0,20	-0,07	-0,02	0,01	0,01	0,05	223	-0,04	0,19	0,07	0,01	0,00	-0,02	
35	166	0,34	-0,34	-0,07	0,11	0,02	0,04	227	-0,10	0,08	0,02	0,00	0,00	-0,04	
	224	-0,02	0,04	0,04	-0,03	0,00	0,01	225	-0,21	0,22	0,01	-0,02	0,00	-0,02	
36	227	0,20	-0,08	0,04	0,00	0,00	0,04	167	-0,02	0,33	-0,10	0,11	-0,02	-0,10	
	225	-0,10	-0,14	-0,01	-0,02	0,00	0,03	226	-0,08	-0,11	0,06	-0,03	0,00	0,03	

TENS. Vento dir. 90: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	0,07	0,27	0,04	193	0,00	0,00	0,00	0,08	0,32	0,05	
	28	0,00	0,00	0,00	0,10	0,49	0,04	191	0,00	0,00	0,00	0,10	0,54	0,05	
2	196	-0,05	-0,32	0,01	0,05	-1,28	-0,01	197	0,02	0,06	-0,02	-0,23	-1,38	0,20	
	28	-0,08	-0,32	-0,14	-0,48	-2,41	-0,24	191	-0,01	0,05	-0,16	-0,30	-1,52	-0,03	
3	200	-0,07	-0,48	-0,01	0,09	-1,44	-0,06	201	0,02	-0,01	-0,05	-0,30	-1,42	0,16	
	27	-0,10	-0,49	-0,06	-0,67	-3,36	-0,55	195	-0,01	-0,02	-0,10	-0,32	-1,62	-0,32	
4	204	-0,01	-0,32	-0,03	0,01	0,14	0,33	205	0,05	-0,04	-0,14	-0,12	0,14	0,20	
	89	-0,01	-0,32	0,02	0,01	-0,70	0,22	203	0,04	-0,04	-0,09	-0,19	-0,35	0,09	
5	208	-0,03	0,03	0,07	0,01	0,05	0,24	209	-0,03	0,02	-0,09	-0,15	0,11	0,06	
	85	0,01	0,04	-0,09	-0,01	-0,65	0,20	199	0,01	0,03	-0,25	-0,12	-0,61	0,01	
6	122	0,07	0,14	-0,16	0,82	4,09	-0,85	212	0,03	-0,10	-0,18	-0,12	-0,60	-0,56	
	114	0,08	0,14	-0,07	-0,18	0,41	0,33	207	0,03	-0,09	-0,09	-0,03	1,12	0,62	
7	119	0,03	0,24	-0,01	0,76	3,80	-0,82	213	0,00	0,09	-0,17	-0,07	-0,36	-0,51	
	112	-0,01	0,23	0,07	-0,14	0,40	0,24	211	-0,04	0,09	-0,09	-0,13	1,01	0,55	
8	214	-0,06	-0,36	-0,06	0,13	0,46	0,38	215	0,01	0,01	-0,02	0,03	-0,69	0,45	
	122	-0,14	-0,37	-0,17	-0,48	-2,38	-0,64	212	-0,06	0,00	-0,13	0,17	0,86	-0,57	
9	221	0,06	0,33	0,18	0,11	0,45	0,34	222	-0,01	-0,03	0,06	0,04	-0,69	0,41	
	119	0,14	0,35	0,06	-0,42	-2,11	-0,59	213	0,07	-0,01	-0,05	0,19	0,93	-0,52	
10	193	0,00	0,00	0,00	0,03	0,20	0,04	194	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	-0,01	
	191	0,00	0,00	0,00	0,15	0,42	0,18	37	0,00	0,00	0,00	0,08	0,21	0,14	
11	27	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,18	-0,27	195	0,00	0,00	0,00	-0,17	-0,41	-0,31	
	192	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,11	193	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,23	-0,15	
12	195	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,52	-0,09	36	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,41	-0,06	
	193	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,35	-0,12	194	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,24	-0,09	
13	197	-0,03	-0,01	-0,03	-0,24	-1,38	-0,15	198	0,05	0,41	0,06	0,07	-1,35	0,08	
	191	0,01	0,00	-0,23	-0,30	-1,52	0,21	37	0,09	0,42	-0,15	-0,56	-2,80	0,44	
14	85	-0,02	-0,14	0,06	-0,01	-0,64	0,18	199	0,01	0,02	-0,07	-0,12	-0,62	0,04	
	196	0,00	-0,14	-0,10	0,03	-1,37	0,13	197	0,03	0,03	-0,23	-0,21	-1,27	-0,01	
15	199	-0,01	0,03	-0,06	-0,11	-0,62	0,01	86	0,03	0,23	0,07	-0,01	-0,65	-0,14	
	197	-0,03	0,02	-0,24	-0,22	-1,28	0,09	198	0,01	0,23	-0,11	0,05	-1,46	-0,06	
16	201	-0,04	-0,03	-0,05	-0,21	-1,41	-0,29	202	-0,04	-0,04	0,00	0,00	-1,11	-0,11	
	195	-0,01	-0,02	-0,01	-0,32	-1,62	0,01	36	-0,01	-0,03	0,03	-0,60	-3,00	0,19	
17	89	0,00	-0,37	-0,05	0,03	-0,61	0,25	203	0,05	-0,11	-0,09	-0,22	-0,53	0,05	
	200	-0,04	-0,38	0,03	0,06	-1,61	0,09	201	0,01	-0,12	-0,01	-0,26	-1,23	-0,11	
18	203	0,12	0,11	0,09	-0,28	-0,55	0,04	90	0,07	-0,13	-0,06	0,58	0,54	0,05	
	201	-0,10	0,06	-0,01	-0,17	-1,21	-0,18	202	-0,15	-0,18	-0,15	-0,05	-1,33	-0,17	
19	205	0,05	-0,33	-0,14	-0,06	0,16	0,21	206	0,23	0,57	-0,45	-0,04	0,14	-0,08	
	203	0,23	-0,29	0,08	-0,24	-0,36	0,24	90	0,41	0,60	-0,23	0,41	-0,30	-0,06	
20	114	-0,03	-0,18	-0,07	-0,07	0,94	0,34	207	0,00	-0,03	-0,30	-0,12	0,66	0,12	
	204	0,05	-0,16	0,07	-0,01	0,08	0,38	205	0,08	-0,01	-0,16	-0,11	0,18	0,16	
21	207	0,01	-0,01	-0,29	-0,18	0,65	0,12	115	0,04	0,12	-0,09	0,00	0,64	-0,05	
	205	0,00	-0,02	-0,16	-0,06	0,19	0,15	206	0,02	0,11	0,04	-0,05	0,13	-0,02	
22	209	0,00	0,01	-0,05	-0,19	0,10	0,00	210	0,01	0,07	0,08	0,04	0,07	-0,20	
	199	-0,01	0,01	-0,24	-0,11	-0,60	0,04	86	0,00	0,07	-0,11	-0,02	-0,67	-0,16	
23	112	0,00	0,18	0,03	-0,05	0,85	0,29	211	-0,04	-0,01	-0,12	-0,20	0,67	0,05	
	208	0,01	0,18	-0,01	0,00	0,02	0,29	209	-0,03	-0,01	-0,15	-0,14	0,14	0,05	
24	211	-0,17	0,18	0,20	-0,12	0,69	0,15	113	-0,25	-0,24	-0,09	-0,44	0,97	-0,29	
	209	-0,06	0,21	-0,12	-0,19	0,13	0,09	210	-0,14	-0,22	-0,41	0,03	0,03	-0,34	
25	212	-0,02	0,02	-0,24	-0,12	-0,60	0,38	123	-0,05	-0,15	-0,14	0,51	2,56	0,63	
	207	0,00	0,02	-0,09	-0,09	1,11	-0,29	115	-0,04	-0,15	0,01	-0,08	0,24	-0,04	
26	213	0,09	-0,12	-0,10	-0,07	-0,36	0,41	120	0,11	-0,01	-0,24	0,45	2,25	0,90	
	211	-0,03	-0,14	0,22	-0,05	1,02	-0,42	113	-0,01	-0,04	0,08	-0,41	1,09	0,08	
27	215	-0,02	-0,05	-0,04	0,03	-0,69	-0,45	216	0,04	0,25	0,03	0,10	0,40	-0,39	
	212	0,01	-0,04	-0,20	0,17	0,86	0,36	123	0,07	0,25	-0,12	-0,38	-1,89	0,42	
28	217	-0,06	0,01	0,03	0,00	0,45	0,13	218	-0,08	-0,08	-0,14	-0,09	0,32	-0,02	
	214	0,08	0,04	-0,05	-0,01	-0,20	0,14	215	0,06	-0,06	-0,23	0,15	-0,08	-0,01	
29	218	0,10	-0,04	-0,06	-0,09	0,32	-0,03	219	0,10	-0,04	0,08	0,01	0,42	-0,17	
	215	-0,07	-0,07	-0,24	0,15	-0,08	-0,04	216	-0,07	-0,08	-0,10	-0,01	-0,17	-0,18	
30	170	0,08	0,29	-0,01	0,47	2,33	-0,57	220	0,02	-0,02	-0,08	-0,07	-0,37	-0,48	
	217	0,02	0,28	-0,05	-0,11	-0,10	0,30	218	-0,04	-0,03	-0,11	0,01	0,83	0,38	
31	220	-0,18	0,09	0,20	-0,07	-0,37	0,31	171	-0,30	-0,53	-0,20	0,39	1,95	0,38	



TENS. Vento dir. 90: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
32	218	-0,04	0,11	-0,03	0,01	0,83	-0,39	219	-0,16	-0,50	-0,43	-0,09	-0,06	-0,32
	222	0,02	0,06	0,08	0,04	-0,69	-0,48	223	-0,07	-0,38	0,14	0,11	0,43	-0,41
	213	-0,05	0,05	0,02	0,19	0,93	0,40	120	-0,14	-0,39	0,08	-0,40	-2,00	0,47
33	224	0,08	0,11	0,04	0,01	0,37	0,10	225	0,06	-0,01	0,13	-0,07	0,27	-0,03
	221	-0,06	0,09	-0,01	-0,01	-0,18	0,11	222	-0,08	-0,04	0,08	0,16	-0,07	-0,02
34	225	-0,02	-0,02	0,21	-0,07	0,27	-0,04	226	-0,03	-0,08	0,07	0,01	0,37	-0,18
	222	0,06	0,00	0,09	0,16	-0,07	-0,06	223	0,04	-0,07	-0,05	-0,01	-0,17	-0,19
35	166	-0,14	-0,23	0,16	0,37	1,86	-0,45	227	-0,09	0,04	-0,02	-0,06	-0,32	-0,39
	224	-0,08	-0,21	0,18	-0,08	-0,07	0,23	225	-0,03	0,06	0,00	0,02	0,71	0,30
36	227	-0,04	0,02	0,27	-0,06	-0,32	0,30	167	-0,01	0,15	0,04	0,36	1,82	0,36
	225	-0,04	0,02	0,08	0,02	0,71	-0,37	226	-0,01	0,15	-0,15	-0,08	-0,07	-0,31

CARATT. Vento dir. 180: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	0,00	0,10	0,00	-0,15	0,00	0,00	2	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,14	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,07	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,10	0,00	0,00	4	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,10	0,00	0,00	5	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	6	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,11	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	7	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,13	-0,01	0,00	8	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,15	-0,01	0,00
	8	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,13	0,00	0,00
	9	0,00	0,02	0,09	0,00	-0,03	0,02	0,00	10	0,00	-0,02	-0,02	0,00	-0,13	0,02	0,00
	44	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,12	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00	47	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,07	0,00	0,00	48	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,30	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,10	0,00	0,00	58	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,05	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,00	0,00	61	0,00	0,00	-0,27	0,00	-0,25	0,00	0,00
	33	0,00	0,02	0,18	0,00	-0,39	0,03	0,00	34	0,00	-0,02	-0,86	0,00	-0,97	0,03	-0,01
	34	0,00	-0,40	-0,27	0,00	0,16	-0,27	-0,02	82	0,00	0,40	0,20	0,00	0,13	-0,27	0,02
	82	0,00	-0,05	0,10	0,00	-0,17	-0,02	0,00	35	0,00	0,05	0,03	0,00	0,12	-0,02	0,00
	35	0,00	0,01	0,71	0,00	-0,82	0,02	0,01	36	0,00	-0,01	-0,04	0,00	-0,27	0,02	0,00
	62	0,00	-0,36	0,45	0,00	-0,21	-0,24	-0,01	54	0,00	0,36	-0,68	0,00	-0,49	-0,24	0,02
	54	0,00	-0,24	-0,48	0,00	0,31	-0,09	0,00	85	0,00	0,24	0,17	0,00	-0,06	-0,09	0,01
	27	0,00	-0,01	-0,04	0,00	-0,12	-0,02	-0,01	28	0,00	0,01	-0,09	0,00	-0,05	-0,02	0,00
	28	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,10	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,07	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,28	0,00	-0,24	0,00	0,00
	49	0,00	0,54	-0,98	0,00	0,70	0,32	0,03	34	0,00	-0,54	0,63	0,00	0,25	0,32	-0,02
	83	0,00	-0,15	0,09	0,00	0,05	-0,11	-0,01	55	0,00	0,15	0,25	0,00	0,08	-0,11	0,02
	55	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,03	-0,01	0,00	87	0,00	0,01	0,12	0,00	0,00	-0,01	0,00
	61	0,00	-0,03	0,14	0,00	-0,20	-0,04	0,00	62	0,00	0,03	-0,56	0,00	-0,74	-0,04	0,01
	62	0,00	0,24	-0,01	0,00	0,12	0,17	0,02	83	0,00	-0,24	0,17	0,00	-0,05	0,17	-0,01
	83	0,00	0,04	-0,26	0,00	-0,01	0,03	0,00	63	0,00	-0,04	0,73	0,00	0,60	0,03	0,00
	63	0,00	0,01	1,13	0,00	-1,20	0,01	0,00	64	0,00	-0,01	-0,04	0,00	-0,24	0,01	0,00
	70	0,00	0,01	-0,11	0,00	0,07	0,01	0,00	71	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,03	0,01	0,00
	71	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,07	0,00	0,00
	74	0,00	-0,01	0,04	0,00	-0,10	-0,02	0,00	75	0,00	0,01	-0,03	0,00	-0,04	-0,02	0,01
	75	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,08	0,00	0,01	76	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,10	0,00	0,00
	78	0,00	-0,01	0,04	0,00	-0,10	-0,02	0,00	79	0,00	0,01	-0,01	0,00	-0,03	-0,02	0,01
79	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,09	0,00	0,01	80	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,07	0,00	0,00	
1	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,17	0,00	0,00	27	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,11	0,00	-0,01	
2	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,13	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,08	0,00	0,12	0,00	0,00	
3	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,10	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	
4	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	
5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
6	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,22	0,00	-0,11	0,00	0,00	
32	0,00	0,37	0,30	0,00	0,04	0,13	0,01	33	0,00	-0,37	-0,43	0,00	-0,31	0,13	-0,01	
7	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,02	0,00	34	0,00	-0,01	-0,21	0,00	-0,05	0,02	-0,01	
8	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,02	0,00	35	0,00	-0,01	0,20	0,00	0,02	0,02	-0,01	
10	0,00	0,03	0,16	0,00	-0,07	0,03	0,00	25	0,00	-0,03	0,01	0,00	-0,08	0,03	-0,01	
25	0,00	-0,23	0,01	0,00	0,04	-0,17	-0,02	36	0,00	0,23	0,10	0,00	0,02	-0,17	0,01	
36	0,00	0,19	0,08	0,00	-0,08	0,14	0,01	52	0,00	-0,19	0,09	0,00	0,08	0,14	-0,02	
52	0,00	-0,04	0,21	0,00	-0,16	-0,07	-0,02	64	0,00	0,04	0,08	0,00	0,00	-0,07	0,01	
64	0,00	0,11	0,17	0,00	-0,11	0,11	0,01	72	0,00	-0,11	-0,07	0,00	-0,11	0,11	-0,01	
72	0,00	0,01	0,11	0,00	-0,04	0,01	0,00	76	0,00	-0,01	-0,06	0,00	-0,11	0,01	0,00	
76	0,00	0,03	0,10	0,00	-0,01	0,02	0,00	80	0,00	-0,03	0,01	0,00	-0,08	0,02	0,00	
78	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,05	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	
74	0,00	0,01	-0,09	0,00	0,04	0,01	0,00	70	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,08	0,01	0,00	
70	0,00	0,05	0,23	0,00	-0,08	0,03	0,00	61	0,00	-0,05	-0,34	0,00	-0,22	0,03	0,00	
61	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,23	0,00	0,00	48	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,09	0,00	0,00	
48	0,00	-0,05	0,07	0,00	0,03	-0,03	0,00	33	0,00	0,05	-0,27	0,00	-0,21	-0,03	0,00	
66	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00	67	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	68	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	70	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,18	0,00	0,00	
69	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	60	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	
60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
68	0,00	-0,02	0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,00	59	0,00	0,02	-0,02	0,00	-0,01	-0,01	0,00	
59	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	
67	0,00	-0,02	0,03	0,00	-0,02	-0,02	0,00	58	0,00	0,02	-0,04	0,00	-0,03	-0,02	0,00	
58	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,07	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00	
66	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	57	0,00	0,01	-0,07	0,00	-0,04	-0,01	0,00	



## C.D.S.

CARATT. Vento dir. 180: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
57	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	44	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,08	0,00	0,00	
44	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00	40	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,01	0,01	0,00	
40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	37	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	
37	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	
50	0,00	0,29	0,44	0,00	0,00	-0,35	0,22	0,03	82	0,00	-0,29	-0,30	0,00	-0,17	0,22	-0,02	
63	0,00	-1,17	-0,15	0,00	0,13	-0,58	-0,03	56	0,00	1,17	0,63	0,00	0,25	-0,58	0,04	0,00	
56	0,00	-0,05	0,11	0,00	-0,13	-0,03	0,00	51	0,00	0,05	0,33	0,00	0,24	-0,03	0,01	0,00	
51	0,00	0,68	0,44	0,00	-0,23	0,41	0,03	35	0,00	-0,68	-0,07	0,00	-0,06	0,41	-0,03	0,00	
54	0,00	0,20	-0,01	0,00	-0,04	0,10	0,01	88	0,00	-0,20	-0,18	0,00	-0,07	0,10	-0,01	0,00	
49	0,00	-0,24	-0,10	0,00	0,02	-0,12	-0,01	84	0,00	0,24	-0,14	0,00	-0,07	-0,12	0,01	0,00	
1	3,40	0,08	0,08	0,02	-0,11	0,13	0,00	1	0,00	-0,08	-0,08	-0,02	-0,17	0,15	0,00	0,00	
2	3,40	0,10	0,07	-0,08	-0,10	0,15	0,00	2	0,00	-0,10	-0,07	0,08	-0,14	0,17	0,00	0,00	
3	3,40	0,09	0,04	-0,02	-0,06	0,15	0,00	3	0,00	-0,09	-0,04	0,02	-0,09	0,17	0,00	0,00	
4	3,40	0,10	0,01	-0,02	-0,01	0,15	0,00	4	0,00	-0,10	-0,01	0,02	-0,02	0,17	0,00	0,00	
5	3,40	0,09	-0,02	-0,01	0,03	0,14	0,00	5	0,00	-0,09	0,02	0,01	0,03	0,17	0,00	0,00	
6	3,40	0,08	-0,03	0,13	0,06	0,12	0,00	6	0,00	-0,08	0,03	-0,13	0,04	0,15	0,00	0,00	
7	3,40	0,09	0,00	-0,01	0,02	0,13	0,00	7	0,00	-0,09	0,00	0,01	0,00	0,16	0,00	0,00	
8	3,40	0,09	-0,01	0,11	0,01	0,14	0,00	8	0,00	-0,09	0,01	-0,11	0,01	0,17	0,00	0,00	
9	3,40	0,09	0,00	0,02	-0,01	0,14	0,00	9	0,00	-0,09	0,00	-0,02	0,02	0,16	0,00	0,00	
10	3,40	0,06	-0,02	-0,14	0,01	0,09	0,00	10	0,00	-0,06	0,02	0,14	0,07	0,12	0,00	0,00	
25	3,40	0,05	-0,02	-0,03	0,02	0,07	0,00	25	0,00	-0,05	0,02	0,03	0,04	0,09	0,00	0,00	
27	3,40	0,07	0,07	0,11	-0,11	0,10	0,00	27	0,00	-0,07	-0,07	-0,11	-0,13	0,12	0,00	0,00	
28	3,40	0,08	0,10	-0,01	-0,15	0,13	0,00	28	0,00	-0,08	-0,10	0,01	-0,19	0,15	0,00	0,00	
29	3,40	0,09	0,07	0,01	-0,10	0,13	0,00	29	0,00	-0,09	-0,07	-0,01	-0,12	0,16	0,00	0,00	
30	3,40	0,09	0,02	0,00	-0,03	0,14	0,00	30	0,00	-0,09	-0,02	0,00	-0,04	0,16	0,00	0,00	
31	3,40	0,08	-0,02	0,02	0,03	0,13	0,00	31	0,00	-0,08	0,02	-0,02	0,02	0,15	0,00	0,00	
32	3,40	0,07	-0,06	0,20	0,09	0,09	0,00	32	0,00	-0,07	0,06	-0,20	0,10	0,14	0,00	0,00	
33	3,40	0,31	-0,08	0,52	0,11	0,42	0,00	33	0,00	-0,31	0,08	-0,52	0,12	0,49	0,00	0,00	
34	3,40	0,15	0,51	0,71	-0,69	0,20	0,00	34	0,00	-0,15	-0,51	-0,71	-0,80	0,23	0,00	0,00	
35	2,66	-0,03	0,36	-0,86	-0,09	-0,02	0,00	35	0,00	0,03	-0,36	0,86	-0,68	-0,04	0,00	0,00	
36	3,40	0,07	-0,01	-0,15	0,01	0,10	0,00	36	0,00	-0,07	0,01	0,15	0,03	0,14	0,00	0,00	
44	3,40	0,06	0,06	0,02	-0,10	0,09	0,00	44	0,00	-0,06	-0,06	-0,02	-0,12	0,12	0,00	0,00	
45	3,40	0,08	0,07	-0,01	-0,10	0,12	0,00	45	0,00	-0,08	-0,07	0,01	-0,13	0,14	0,00	0,00	
46	3,40	0,08	0,02	0,00	-0,04	0,12	0,00	46	0,00	-0,08	-0,02	0,00	-0,05	0,14	0,00	0,00	
47	3,40	0,08	-0,01	0,03	0,01	0,13	0,00	47	0,00	-0,08	0,01	-0,03	0,01	0,15	0,00	0,00	
48	3,40	0,17	-0,02	0,30	0,05	0,15	0,00	48	0,00	-0,17	0,02	-0,30	0,01	0,33	0,00	0,00	
49	3,40	0,11	0,07	0,61	-0,07	0,15	0,01	49	0,00	-0,11	-0,07	-0,61	-0,14	0,16	-0,01	0,00	
50	2,66	0,14	-0,03	-0,28	0,02	0,18	0,00	50	0,00	-0,14	0,03	0,28	0,04	0,12	0,00	0,00	
51	2,66	0,21	0,03	-0,77	-0,03	0,26	0,00	51	0,00	-0,21	-0,03	0,77	-0,03	0,18	0,00	0,00	
52	3,40	0,06	-0,03	-0,29	0,03	0,09	0,00	52	0,00	-0,06	0,03	0,29	0,08	0,10	0,00	0,00	
54	3,40	-0,06	0,08	0,22	-0,09	-0,09	0,01	54	0,00	0,06	-0,08	-0,22	-0,14	-0,09	-0,01	0,00	
55	1,33	0,02	0,58	-0,16	-0,28	-0,04	0,00	55	0,00	-0,02	-0,58	0,16	-0,14	0,06	0,00	0,00	
56	1,33	1,09	-0,26	-0,74	-0,09	0,50	-0,01	56	0,00	-1,09	0,26	0,74	0,28	0,29	0,01	0,00	
57	3,40	0,06	0,05	0,03	-0,07	0,09	0,00	57	0,00	-0,06	-0,05	-0,03	-0,11	0,11	0,00	0,00	
58	3,40	0,07	0,07	-0,01	-0,09	0,11	0,00	58	0,00	-0,07	-0,07	0,01	-0,13	0,13	0,00	0,00	
59	3,40	0,07	0,02	0,00	-0,03	0,11	0,00	59	0,00	-0,07	-0,02	0,00	-0,04	0,13	0,00	0,00	
60	3,40	0,08	-0,01	0,01	0,01	0,12	0,00	60	0,00	-0,08	0,01	-0,01	0,01	0,14	0,00	0,00	
61	3,40	0,30	-0,04	0,78	0,08	0,39	0,00	61	0,00	-0,30	0,04	-0,78	0,04	0,46	0,00	0,00	
62	3,40	-0,08	0,41	0,12	-0,57	-0,11	0,00	62	0,00	0,08	-0,41	-0,12	-0,63	-0,13	0,00	0,00	
63	1,33	0,25	-0,49	-1,72	0,15	-0,15	0,02	63	0,00	-0,25	0,49	1,72	0,25	0,36	-0,02	0,00	
64	3,40	0,09	-0,04	-0,21	0,04	0,13	0,00	64	0,00	-0,09	0,04	0,21	0,09	0,18	0,00	0,00	
66	3,40	0,01	0,01	0,04	-0,02	0,02	0,00	66	0,00	-0,01	-0,01	-0,04	-0,02	0,02	0,00	0,00	
67	3,40	0,02	0,02	0,03	-0,02	0,02	0,00	67	0,00	-0,02	-0,02	-0,03	-0,03	0,03	0,00	0,00	
68	3,40	0,02	0,01	0,01	-0,01	0,03	0,00	68	0,00	-0,02	-0,01	-0,01	-0,01	0,03	0,00	0,00	
69	3,40	0,02	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	69	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	
70	3,40	0,07	0,00	0,07	0,01	0,10	0,00	70	0,00	-0,07	0,00	-0,07	0,01	0,12	0,00	0,00	
72	3,40	0,06	-0,08	-0,04	0,13	0,08	0,00	72	0,00	-0,06	0,08	0,04	0,15	0,11	0,00	0,00	
74	3,40	0,06	-0,03	0,06	0,04	0,09	0,00	74	0,00	-0,06	0,03	-0,06	0,05	0,10	0,00	0,00	
75	3,40	0,07	-0,03	-0,02	0,06	0,11	0,00	75	0,00	-0,07	0,03	0,02	0,03	0,12	0,00	0,00	
76	3,40	0,05	-0,06	-0,03	0,10	0,08	0,00	76	0,00	-0,05	0,06	0,03	0,12	0,10	0,00	0,00	
78	3,40	0,05	-0,02	0,02	0,02	0,08	0,00	78	0,00	-0,05	0,02	-0,02	0,04	0,10	0,00	0,00	
79	3,40	0,06	-0,02	-0,06	0,04	0,10	0,00	79	0,00	-0,06	0,02	0,06	0,02	0,11	0,00	0,00	
80	3,40	0,04	-0,04	-0,07	0,06	0,06	0,00	80	0,00	-0,04	0,04	0,07	0,08	0,08	0,00	0,00	
63	1,33	0,07	-0,92	-0,14	0,42	0,00	0,01	56	1,33	-0,07	0,92	0,14	0,49	0,07	-0,01	0,00	
55	1,33	0,03	1,78	-1,00	-1,15	0,00	0,00	56	1,33	-0,03	-1,78	1,00	-0,82	0,03	0,00	0,00	
55	3,40	0,04	0,13	-0,09	-0,05	0,05	0,00	55	1,33	-0,04	-0,13	0,09	-0,15	0,02	0,00	0,00	
56	3,40	0,16	-0,46	0,12	0,39	0,04	0,02	56	1,33	-0,16	0,46	-0,12	0,33	0,22	-0,02	0,00	
63	3,40	0,18	-0,34	-0,80	0,25	0,22	0,00	63	1,33	-0,18	0,34	0,80	0,29	0,07	0,00	0,00	
50	2,66	0,05	1,30	0,43	-0,75	0,00	0,00	51	2,66	-0,05	-1,30	-0,43	-0,67	0,05	0,00	0,00	
35	2,66	-0,06	-0,11	0,09	0,06	-0,03	-0,01	51	2,66	0,06	0,11	-0,09	0,07	-0,04	0,01	0,00	
35	3,40	-0,11	0,30	-0,75	-0,48	-0,06	0,03	35	2,66	0,11	-0,30	0,75	0,25	-0,03	-0,03	0,00	
50	3,40	0,43	-0,02	-0,04	0,05	0,06	0,00	50	2,66	-0,43	0,02	0,04	-0,04	0,25	0,00	0,00	
51	3,40	0,70	-0,09	0,42	0,07	0,14	0,03	51	2,66	-0,70	0,09	-0,42	0,00	0,38	-0,03	0,00	
1	3,40	0,00	0,07	0,08	-0,12	0,00	0,00	2	3,40	0,00	-0,07	-0,08	-0,10	0,00	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	0,03	-0,01	-0,07	0,00	0,00	3	3,40	0,00	-0,03	0,01	-0,07	0,00	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	4	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	0,03	-0,02	-0,07	0,00	0,00	5	3,40	0,00	-0,03	0,02	-0,08	0,00	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	0,02	-0,04	-0,07	0,00	0,00	6	3,40	0,00	-0,02	0,04	-0,08	0,00	0,00		



CARATT. Vento dir. 180: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
57	3,40	0,00	0,03	0,05	-0,08	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,03	-0,05	-0,07	0,00	0,00
58	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00
59	3,40	0,00	0,02	0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,02	-0,01	-0,05	0,00	0,00
60	3,40	0,00	0,03	-0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,03	0,02	-0,07	0,00	0,00
66	3,40	0,00	0,01	0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	-0,01	-0,02	-0,02	0,00	0,00
67	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
69	3,40	0,00	0,01	-0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	-0,01	0,02	-0,02	0,00	0,00
78	3,40	0,00	-0,02	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,02	0,01	0,02	0,00	0,00
74	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
70	3,40	0,00	0,05	-0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,05	0,05	-0,03	0,00	0,00
61	3,40	-0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	48	3,40	0,03	0,01	0,00	0,02	-0,04	0,01
48	3,40	0,28	0,14	0,00	-0,06	0,15	0,01	0,33	33	3,40	-0,28	-0,14	0,00	-0,09	0,15	-0,01
33	3,40	-0,01	-0,17	-0,08	0,07	0,00	0,00	0,32	32	3,40	0,01	0,17	0,08	0,05	0,00	0,00
32	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,23	23	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,06	6	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
79	3,40	0,00	-0,03	-0,03	0,03	0,00	0,00	0,75	75	3,40	0,00	0,03	0,03	0,03	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,03	0,02	0,03	0,00	0,00	0,71	71	3,40	0,00	0,03	-0,02	0,03	0,00	0,00
71	3,40	0,00	-0,02	0,21	-0,01	0,00	0,00	0,62	62	3,40	0,00	0,02	-0,21	0,03	0,00	0,00
80	3,40	0,00	-0,06	-0,05	0,05	0,00	0,00	0,76	76	3,40	0,00	0,06	0,05	0,04	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-0,06	-0,03	0,06	0,00	0,00	0,72	72	3,40	0,00	0,06	0,03	0,05	0,00	0,00
72	3,40	0,00	-0,09	0,07	0,08	0,00	0,00	0,64	64	3,40	0,00	0,09	-0,07	0,09	0,00	0,00
52	3,40	0,00	-0,09	-0,02	0,07	0,00	0,00	0,36	36	3,40	0,00	0,09	0,02	0,07	0,00	0,00
64	3,40	0,00	-0,04	0,01	0,06	0,00	0,00	0,52	52	3,40	0,00	0,04	-0,01	0,06	0,00	0,00
36	3,40	0,00	-0,07	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,25	25	3,40	0,00	0,07	0,01	0,05	0,00	0,00
25	3,40	0,00	-0,06	0,02	0,06	0,00	0,00	0,10	10	3,40	0,00	0,06	-0,02	0,07	0,00	0,00
78	3,40	0,00	0,04	0,04	-0,08	0,00	0,00	0,79	79	3,40	0,00	-0,04	-0,04	-0,07	0,00	0,00
79	3,40	0,00	0,02	-0,04	-0,04	0,00	0,00	0,80	80	3,40	0,00	-0,02	0,04	-0,05	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,81	81	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,05	0,06	-0,08	0,00	0,00	0,75	75	3,40	0,00	-0,05	-0,06	-0,07	0,00	0,00
75	3,40	0,00	0,02	-0,06	-0,06	0,00	0,00	0,76	76	3,40	0,00	-0,02	0,06	-0,07	0,00	0,00
76	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,77	77	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	0,02	0,17	-0,05	0,00	0,00	0,71	71	3,40	0,00	-0,02	-0,17	-0,01	0,00	0,00
71	3,40	0,00	0,01	-0,12	-0,03	0,00	0,00	0,72	72	3,40	0,00	-0,01	0,12	-0,06	0,00	0,00
72	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,73	73	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
27	3,40	0,00	0,04	0,19	-0,07	0,00	0,00	0,18	18	3,40	0,00	-0,04	-0,19	-0,03	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,05	-0,23	-0,03	0,00	0,00	0,01	1	3,40	0,00	-0,05	0,23	-0,08	0,00	0,00
19	3,40	0,00	0,04	-0,21	-0,02	0,00	0,00	0,02	2	3,40	0,00	-0,04	0,21	-0,07	0,00	0,00
28	3,40	0,00	0,04	0,16	-0,07	0,00	0,00	0,19	19	3,40	0,00	-0,04	-0,16	-0,03	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,03	-0,15	-0,02	0,00	0,00	0,03	3	3,40	0,00	-0,03	0,15	-0,05	0,00	0,00
29	3,40	0,00	0,03	0,10	-0,04	0,00	0,00	0,20	20	3,40	0,00	-0,03	-0,10	-0,02	0,00	0,00
30	3,40	0,00	0,01	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,21	21	3,40	0,00	-0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,00
21	3,40	0,00	0,01	-0,07	-0,01	0,00	0,00	0,04	4	3,40	0,00	-0,01	0,07	-0,02	0,00	0,00
22	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,05	5	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,22	22	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,19	19	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00
19	3,40	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,20	20	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,21	21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,22	22	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
22	3,40	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,23	23	3,40	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,24	24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,04	-0,25	-0,05	0,00	0,00	0,25	25	3,40	0,00	-0,04	0,25	-0,10	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,26	26	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,11	0,06	-0,21	0,00	0,00	0,36	36	3,40	0,00	-0,11	-0,06	-0,20	0,00	0,00
51	3,40	0,00	0,14	0,17	-0,25	0,00	0,00	0,52	52	3,40	0,00	-0,14	-0,17	-0,21	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,53	53	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
63	3,40	0,00	0,14	0,10	-0,24	0,00	0,00	0,64	64	3,40	0,00	-0,14	-0,10	-0,22	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,65	65	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
28	3,40	0,00	-0,02	-0,16	0,04	0,00	0,00	0,37	37	3,40	0,00	0,02	0,16	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	0,40	40	3,40	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,02	0,16	0,00	0,00	0,00	0,44	44	3,40	0,00	0,02	-0,16	0,04	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,03	0,02	0,04	0,00	0,00	0,57	57	3,40	0,00	0,03	-0,02	0,04	0,00	0,00
57	3,40	0,00	-0,03	-0,02	0,03	0,00	0,00	0,66	66	3,40	0,00	0,03	0,02	0,02	0,00	0,00
29	3,40	0,00	-0,02	-0,15	0,03	0,00	0,00	0,38	38	3,40	0,00	0,02	0,15	0,00	0,00	0,00
38	3,40	0,00	-0,02	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,41	41	3,40	0,00	0,02	0,02	0,02	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,02	0,14	0,01	0,00	0,00	0,45	45	3,40	0,00	0,02	-0,14	0,04	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,03	0,03	0,03	0,00	0,00	0,58	58	3,40	0,00	0,03	-0,03	0,04	0,00	0,00
58	3,40	0,00	-0,03	-0,03	0,03	0,00	0,00	0,67	67	3,40	0,00	0,03	0,03	0,02	0,00	0,00
59	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,68	68	3,40	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,69	69	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,59	59	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	0,01	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,42	42	3,40	0,00	-0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00
39	3,40	0,00	0,01	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,30	30	3,40	0,00	-0,01	0,08	-0,02	0,00	0,00
42	3,40	0,00	0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,00	0,39	39	3,40	0,00	-0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,00	0,43	43	3,40	0,00	-0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,31	31	3,40	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,41	41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,		



CARATT. Vento dir. 180: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
51	3,40	0,04	0,14	0,00	0,00	-0,12	0,03	0,00	35	3,40	-0,04	-0,14	0,00	-0,04	0,03	0,00	
62	3,40	-0,11	0,54	0,00	0,00	-0,32	-0,07	-0,01	54	3,40	0,11	-0,54	0,00	-0,38	-0,07	0,01	
49	3,40	0,13	-0,70	0,00	0,00	0,49	0,08	0,01	34	3,40	-0,13	0,70	0,00	0,35	0,08	-0,01	
54	3,40	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,08	-0,01	0,00	49	3,40	0,01	-0,07	0,00	-0,18	-0,01	0,00	
35	3,40	0,00	0,02	-0,09	-0,09	-0,01	0,00	0,00	24	3,40	0,00	-0,02	0,09	-0,03	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	-0,02	-0,05	0,03	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,02	0,05	0,02	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
65	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
53	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	
11	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
26	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	
6	7,10	0,07	0,01	0,06	0,00	0,12	0,00	0,00	6	3,40	-0,07	-0,01	-0,06	-0,02	0,13	0,00	
7	7,10	0,08	0,00	-0,01	0,00	0,16	0,00	0,00	7	3,40	-0,08	0,00	0,01	-0,02	0,15	0,00	
8	7,10	0,09	-0,01	0,04	0,02	0,17	0,00	0,00	8	3,40	-0,09	0,01	-0,04	0,02	0,16	0,00	
9	7,10	0,09	-0,01	0,01	0,01	0,16	0,00	0,00	9	3,40	-0,09	0,01	-0,01	0,02	0,16	0,00	
10	7,10	0,06	-0,04	-0,03	0,08	0,12	0,00	0,00	10	3,40	-0,06	0,04	0,03	0,08	0,11	0,00	
25	7,10	0,04	-0,06	-0,01	0,10	0,08	0,00	0,00	25	3,40	-0,04	0,06	0,01	0,10	0,08	0,00	
32	7,10	0,01	0,01	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,00	32	3,40	-0,01	-0,01	-0,06	-0,02	0,03	0,00	
33	7,10	0,27	0,14	0,17	-0,21	0,44	0,01	0,01	33	3,40	-0,27	-0,14	-0,17	-0,23	0,41	-0,01	
34	7,10	0,09	0,49	0,23	-0,81	0,15	0,01	0,01	34	3,40	-0,09	-0,49	-0,23	-0,75	0,14	-0,01	
35	7,10	0,00	0,30	-0,28	-0,49	0,00	0,01	0,01	35	3,40	0,00	-0,30	0,28	-0,46	0,01	-0,01	
36	7,10	0,05	-0,05	-0,05	0,10	0,10	0,00	0,00	36	3,40	-0,05	0,05	0,05	0,10	0,09	0,00	
48	7,10	0,03	0,09	0,19	-0,15	0,06	0,01	0,01	48	3,40	-0,03	-0,09	-0,19	-0,15	0,03	-0,01	
49	7,10	0,05	0,08	0,01	-0,15	0,08	0,02	0,02	49	3,40	-0,05	-0,08	-0,01	-0,10	0,07	-0,02	
50	7,10	0,05	-0,05	-0,01	0,07	0,11	0,01	0,01	50	3,40	-0,05	0,05	0,01	0,07	0,06	-0,01	
51	7,10	0,11	-0,04	-0,23	0,07	0,21	0,01	0,01	51	3,40	-0,11	0,04	0,23	0,07	0,13	-0,01	
52	7,10	0,05	-0,06	-0,10	0,11	0,10	0,00	0,00	52	3,40	-0,05	0,06	0,10	0,10	0,09	0,00	
54	7,10	-0,10	-0,03	-0,45	-0,02	-0,16	0,02	0,02	54	3,40	0,10	0,03	0,45	0,11	-0,15	-0,02	
55	7,10	0,03	0,03	0,17	-0,08	0,05	0,01	0,01	55	3,40	-0,03	-0,03	-0,17	-0,01	0,04	-0,01	
56	7,10	0,04	-0,14	-0,24	0,23	0,11	0,01	0,01	56	3,40	-0,04	0,14	0,24	0,22	0,01	-0,01	
61	7,10	0,16	0,09	0,35	-0,12	0,28	0,01	0,01	61	3,40	-0,16	-0,09	-0,35	-0,17	0,25	-0,01	
62	7,10	-0,08	0,13	-0,03	-0,22	-0,12	0,01	0,01	62	3,40	0,08	-0,13	0,03	-0,18	-0,12	-0,01	
63	7,10	0,05	-0,08	-0,10	0,13	0,08	0,01	0,01	63	3,40	-0,05	0,08	0,10	0,11	0,07	-0,01	
64	7,10	0,04	-0,04	-0,12	0,07	0,09	0,00	0,00	64	3,40	-0,04	0,04	0,12	0,09	0,08	0,00	
6	7,10	0,00	0,07	0,10	-0,11	0,00	0,00	0,00	7	7,10	0,00	-0,07	-0,10	-0,09	0,00	0,00	
7	7,10	0,00	0,06	0,01	-0,08	0,00	0,00	0,00	8	7,10	0,00	-0,06	-0,01	-0,08	0,00	0,00	
8	7,10	0,00	0,08	-0,02	-0,09	0,00	0,00	0,00	9	7,10	0,00	-0,08	0,02	-0,09	0,00	0,00	
9	7,10	0,00	0,09	-0,11	-0,08	0,00	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,09	0,11	-0,10	0,00	0,00	
10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
61	7,10	-0,02	0,06	0,00	-0,12	-0,03	-0,01	0,00	48	7,10	0,02	-0,06	0,00	-0,03	-0,03	0,01	
48	7,10	0,21	0,25	0,00	-0,10	0,13	0,01	0,01	33	7,10	-0,21	-0,25	0,00	-0,21	0,13	-0,01	
33	7,10	-0,03	-0,05	-0,08	0,03	-0,01	0,00	0,00	32	7,10	0,03	0,05	0,08	0,01	-0,01	0,00	
32	7,10	0,00	0,01	0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	23	7,10	0,00	-0,01	-0,03	-0,01	0,00	0,00	
23	7,10	0,00	0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	6	7,10	0,00	-0,01	0,05	-0,01	0,00	0,00	
55	7,10	-0,03	0,31	0,00	-0,28	-0,01	0,00	0,00	56	7,10	0,03	-0,31	0,00	-0,07	-0,01	0,00	
50	7,10	-0,05	0,57	0,00	-0,51	-0,03	0,00	0,00	51	7,10	0,05	-0,57	0,00	-0,12	-0,03	0,00	
52	7,10	0,00	-0,08	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,08	0,00	0,06	0,00	0,00	
64	7,10	0,00	-0,04	-0,05	0,07	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,04	0,05	0,06	0,00	0,00	
36	7,10	0,00	-0,06	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,06	0,01	0,04	0,00	0,00	
25	7,10	0,00	-0,05	0,03	0,06	0,00	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,05	-0,03	0,07	0,00	0,00	
12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
23	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
24	7,10	0,00	0,02	-0,17	-0,03	0,00	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,02	0,17	-0,06	0,00	0,00	
25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
35	7,10	0,00	0,07	0,08	-0,13	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	-0,07	-0,08	-0,11	0,00	0,00	
51	7,10	0,00	0,06	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,06	0,00	-0,10	0,00	0,00	
52	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
63	7,10	0,00	0,08	0,14	-0,14	0,00	0,00	0,00	64	7,10	0,00	-0,08	-0,14	-0,11	0,00	0,00	
64	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	7,10	0,01	0,47	0,00	-0,59	0,01	0,00	0,00	34	7,10	-0,01	-0,47	0,00	-0,74	0,01	0,00	
61	7,10	-0,02	0,29	0,00	-0,32	-0,02	0,00	0,00	62	7,10	0,02	-0,29	0,00	-0,45	-0,02	0,00	
62	7,10	0,04	-0,08	0,00	0,15	0,03	0,00	0,00	83	7,10	-0,04	0,08	0,00	-0,03	0,03	0,00	
83	7,10	0,03	-0,08	0,00	0,04	0,02	0,00	0,00	63	7,10</							



## CARATT. Vento dir. 180: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
	14	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	0,08	0,34	0,00	0,04	0,03	0,01	49	0,00	-0,08	-0,68	0,00	-0,42	0,03	0,00
	87	0,00	-0,18	-0,46	0,00	0,05	-0,06	0,00	50	0,00	0,18	0,60	0,00	0,33	-0,06	0,01
	88	0,00	0,16	0,10	0,00	-0,01	0,08	0,01	55	0,00	-0,16	0,02	0,00	-0,05	0,08	0,00
	84	0,00	-0,09	0,12	0,00	-0,05	-0,04	0,00	50	0,00	0,09	-0,04	0,00	-0,06	-0,04	0,00

## FORZE Vento dir. 180: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	-0,08	0,05	0,02	0,00	193	0,00	0,00	0,06	0,00	0,01	0,00
	28	0,00	0,00	0,06	-0,04	0,00	0,00	191	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,00
2	196	-0,25	-0,77	0,02	0,03	0,00	-0,11	197	-0,49	-0,61	0,07	0,02	0,00	0,08
	28	0,50	1,26	-0,03	-0,08	0,01	0,12	191	0,23	0,12	-0,07	-0,04	-0,01	-0,09
3	200	-0,10	-0,70	-0,05	-0,01	0,00	-0,09	201	-0,30	-0,45	-0,03	0,01	0,00	0,07
	27	0,27	0,97	0,06	0,05	-0,01	0,10	195	0,13	0,18	0,02	0,01	0,00	-0,08
4	204	-0,26	-0,12	-0,04	0,00	0,00	-0,02	205	-0,32	-0,30	0,04	0,00	0,00	0,01
	89	0,16	0,51	0,05	0,00	0,00	0,07	203	0,41	-0,08	-0,04	0,00	0,00	-0,07
5	208	-0,12	0,09	0,03	-0,01	0,00	0,01	209	-0,49	-0,27	0,02	-0,01	0,00	-0,04
	85	0,24	0,32	-0,03	-0,01	0,00	0,06	199	0,37	-0,14	-0,02	-0,01	0,00	-0,02
6	122	-0,76	1,48	-0,05	0,05	0,01	0,12	212	-0,47	-0,04	-0,01	0,01	0,00	-0,11
	114	0,40	-0,57	0,04	-0,01	0,00	-0,09	207	0,83	-0,87	0,02	0,00	0,00	0,07
7	119	-0,04	0,46	0,05	-0,08	-0,01	0,10	213	-0,20	0,08	0,02	-0,02	0,00	-0,04
	112	0,07	-0,28	-0,03	0,02	0,00	-0,05	211	0,17	-0,26	-0,04	0,02	0,00	-0,01
8	214	0,03	0,27	-0,11	-0,01	0,00	-0,01	215	0,01	0,39	0,02	0,01	0,00	-0,10
	122	-0,03	-0,33	0,12	0,09	-0,01	-0,01	212	-0,02	-0,33	-0,04	0,01	0,00	0,12
9	221	-0,18	-0,29	-0,04	0,00	0,00	-0,06	222	-0,32	-0,40	0,05	0,00	0,00	-0,05
	119	0,17	0,91	0,02	-0,04	0,01	0,16	213	0,33	-0,21	-0,04	0,01	0,00	-0,05
10	193	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,00	194	0,00	0,00	0,04	-0,03	0,02	0,00
	191	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	37	0,00	0,00	-0,03	0,02	-0,01	0,00
11	27	0,00	0,00	0,13	0,02	-0,02	0,00	195	0,00	0,00	-0,14	0,02	-0,03	0,00
	192	0,00	0,00	-0,08	-0,03	0,01	0,00	193	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00
12	195	0,00	0,00	0,05	0,02	-0,01	0,00	36	0,00	0,00	-0,10	0,01	-0,03	0,00
	193	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	194	0,00	0,00	0,07	0,01	0,01	0,00
13	197	-0,33	0,36	-0,03	0,02	0,00	0,03	198	-0,18	0,47	0,03	0,02	0,00	-0,07
	191	0,23	-0,01	0,03	-0,02	0,00	-0,06	37	0,28	-0,81	-0,03	-0,02	0,00	0,10
14	85	-0,24	-0,32	0,03	0,01	0,00	-0,06	199	-0,42	-0,51	0,03	0,01	0,00	0,02
	196	0,25	0,77	-0,02	-0,03	0,00	0,11	197	0,42	0,07	-0,04	-0,03	0,00	-0,08
15	199	-0,36	0,21	0,00	0,01	0,00	-0,02	86	-0,23	0,07	0,04	0,01	0,00	-0,02
	197	0,41	0,19	0,00	-0,02	0,00	-0,03	198	0,18	-0,47	-0,03	-0,02	0,00	0,07
16	201	-0,12	0,17	0,06	0,00	0,00	0,00	202	-0,15	0,00	0,07	0,02	0,00	-0,01
	195	0,21	0,01	-0,05	-0,04	0,00	-0,03	36	0,06	-0,18	-0,08	-0,07	-0,01	0,03
17	89	-0,16	-0,51	-0,05	0,00	0,00	-0,07	203	-0,13	-0,50	0,03	0,00	0,00	0,09
	200	0,10	0,70	0,05	0,01	0,00	0,09	201	0,19	0,30	-0,03	0,00	0,00	-0,11
18	203	-0,25	0,27	-0,02	0,00	0,00	0,00	90	-0,13	-0,25	0,08	-0,01	0,00	-0,04
	201	0,23	-0,02	0,01	-0,01	0,00	0,03	202	0,15	0,00	-0,07	-0,02	0,00	0,01
19	205	-1,10	0,72	-0,04	0,00	0,00	0,12	206	-0,43	0,58	0,04	0,00	0,00	-0,07
	203	-0,04	0,31	0,03	0,00	0,00	-0,02	90	1,57	-1,60	-0,03	0,00	0,00	-0,03
20	114	-0,40	0,57	-0,04	0,01	0,00	0,09	207	-0,64	-0,18	0,03	0,00	0,00	-0,06
	204	0,26	0,12	0,04	0,00	0,00	0,02	205	0,78	-0,51	-0,03	0,00	0,00	-0,04
21	207	-0,74	0,61	-0,02	0,00	0,00	0,00	115	-0,33	-0,13	0,03	-0,01	0,00	0,02
	205	0,63	0,10	0,03	0,00	0,00	-0,09	206	0,43	-0,58	-0,04	0,00	0,00	0,07
22	209	-0,38	-0,01	0,01	-0,01	0,00	-0,07	210	-0,26	-0,36	0,04	-0,01	0,00	0,04
	199	0,42	0,45	-0,01	-0,01	0,00	0,02	86	0,23	-0,07	-0,04	-0,01	0,00	0,02
23	112	-0,07	0,28	0,03	-0,02	0,00	0,05	211	-0,22	-0,15	0,02	-0,02	0,00	-0,02
	208	0,12	-0,09	-0,03	0,01	0,00	-0,01	209	0,17	-0,04	-0,02	0,01	0,00	-0,02
24	211	0,39	0,32	-0,01	-0,02	0,00	0,04	113	-1,35	-1,01	0,05	-0,02	0,01	-0,15
	209	0,70	0,32	-0,01	0,01	0,00	0,14	210	0,26	0,36	-0,04	0,01	0,00	-0,04
25	212	-0,50	0,21	0,03	-0,02	0,00	-0,07	123	-0,38	-0,79	0,03	-0,03	0,00	0,09
	207	0,55	0,44	-0,03	0,00	0,00	-0,01	115	0,33	0,13	-0,03	0,01	0,00	-0,02
26	213	-0,33	0,12	-0,05	0,00	0,00	0,16	120	0,05	0,32	0,03	-0,03	0,01	0,03
	211	-0,34	0,09	0,03	0,02	0,00	-0,02	113	0,63	-0,53	-0,01	0,02	0,01	-0,18
27	215	0,29	-0,55	-0,03	-0,02	0,00	-0,12	216	0,03	-0,34	0,09	0,00	0,00	0,01
	212	0,13	0,15	0,04	0,00	0,00	0,06	123	-0,45	0,74	-0,10	-0,05	-0,01	0,05
28	217	0,05	0,10	-0,11	0,01	0,00	-0,02	218	0,10	0,22	0,08	0,00	0,00	-0,06
	214	-0,03	-0,27	0,11	0,01	0,00	0,01	215	-0,11	-0,05	-0,08	0,01	0,00	0,08
29	218	0,08	-0,49	-0,09	0,00	0,00	-0,11	219	0,15	-0,06	0,08	0,00	0,00	-0,03
	215	-0,19	0,22	0,09	0,00	0,00	0,14	216	-0,03	0,34	-0,09	0,00	0,00	-0,01
30	170	0,33	-0,27	-0,13	0,10	0,02	0,02	220	-0,03	0,23	0,03	0,01	0,00	-0,07
	217	-0,05	-0,10	0,11	-0,01	0,00	0,02	218	-0,25	0,13	-0,01	0,01	0,00	0,03
31	220	0,58	-0,23	-0,02	-0,01	0,00	0,07	171	-0,50	0,03	0,10	-0,06	0,01	-0,24
	218	0,07	0,14	0,01	-0,02	0,00	0,14	219	-0,15	0,06	-0,08	0,00	0,00	0,03
32	222	-0,14	0,33	-0,06	0,00	0,00	-0,02	223	-0,12	0,23	0,08	0,01	0,00	-0,05
	213	0,26	0,01	0,07	0,01	0,00	-0,07	120	0,00	-0,56	-0,10	-0,05	-0,01	0,14
33	224	-0,13	0,31	-0,04	-0,01	0,00	0,02	225	-0,35	-0,30	0,06	-0,01	0,00	-0,07
	221	0,18	0,29	0,04	0,00	0,00	0,06	222	0,31	-0,30	-0,06	0,00	0,00	-0,01
34	225	-0,35	-0,04	-0,06	-0,01	0,00	-0,12	226	0,08	-0,12	0,08	-0,01	0,00	-0,01
	222	0,15	0,38	0,06	0,00	0,00	0,08	223	0,12	-0,23	-0,08	-0,01	0,00	0,05
35	166	0,10	0,61	-0,03	-0,04	-0,01	0,16	227	-0,34	0,05	0,04	0,00	0,00	-0,13
	224	0,13	-0,31	0,04	0,01	0,00	-0,02	225	0,11	-0,35	-0,06	0,01	0,00	-0,01
36	227	0,78	-0,05	-0,07	0,00	0,00	0,13	167	-1,29	-0,76	0,09	-0,05	0,01	-0,34
	225	0,59	0,69	0,05	0,01	0,00	0,20	226	-0,08	0,12	-0,08	0,01	0,00	0,01

## TENS. Vento dir. 180: SHELL

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
-------	------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	------	-----	-----	-----	-----	-----	-----



## C.D.S.

Nro	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
1	192	0,00	0,00	0,00	0,15	0,38	0,08	193	0,00	0,00	0,00	0,05	0,13	0,05
	28	0,00	0,00	0,00	0,21	0,30	0,21	191	0,00	0,00	0,00	0,11	0,05	0,17
2	196	-0,21	-1,04	-0,13	-0,05	0,41	0,06	197	0,02	0,13	-0,16	0,07	0,37	-0,03
	28	-0,28	-1,06	-0,34	0,26	1,30	0,34	191	-0,05	0,12	-0,36	0,07	0,33	0,25
3	200	-0,16	-0,86	-0,04	0,06	-0,08	0,11	201	0,03	0,10	-0,12	0,00	0,04	0,16
	27	-0,20	-0,87	-0,14	-0,20	-1,01	-0,26	195	-0,01	0,10	-0,23	0,05	0,24	-0,22
4	204	0,01	-0,34	-0,03	0,00	0,02	0,15	205	0,10	0,06	-0,35	0,00	-0,01	0,12
	89	0,00	-0,35	-0,04	-0,01	-0,01	0,16	203	0,08	0,06	-0,36	0,04	-0,02	0,13
5	208	-0,12	-0,06	0,11	0,00	-0,07	-0,05	209	-0,13	-0,09	-0,31	0,04	-0,08	0,02
	85	0,00	-0,03	-0,10	0,00	0,17	-0,03	199	0,00	-0,06	-0,52	0,02	0,13	0,03
6	122	0,30	1,06	-0,37	0,18	0,90	-0,21	212	0,07	-0,09	-0,54	-0,04	-0,18	-0,17
	114	0,25	1,05	-0,28	-0,05	0,05	0,12	207	0,02	-0,10	-0,46	0,01	0,03	0,15
7	119	0,02	0,27	-0,10	-0,31	-1,53	0,41	213	-0,01	0,11	-0,38	0,05	0,23	0,29
	112	-0,01	0,26	0,22	0,06	-0,16	-0,04	211	-0,04	0,10	-0,06	0,03	-0,41	-0,15
8	214	0,00	0,38	0,17	0,07	0,10	0,40	215	-0,06	0,05	0,21	-0,01	-0,11	0,43
	122	0,06	0,39	-0,18	-0,27	-1,34	-0,13	212	0,00	0,06	-0,14	-0,01	-0,05	-0,11
9	221	-0,04	-0,51	0,18	-0,04	-0,12	0,07	222	0,07	0,05	-0,15	-0,01	0,25	0,05
	119	-0,06	-0,52	-0,18	0,14	0,68	0,35	213	0,05	0,04	-0,51	-0,05	-0,26	0,33
10	193	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,09	-0,01	194	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,21	-0,05
	191	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,10	0,05	37	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,23	0,01
11	27	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,42	-0,19	195	0,00	0,00	0,00	0,02	0,34	-0,22
	192	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,37	-0,14	193	0,00	0,00	0,00	0,05	0,29	-0,17
12	195	0,00	0,00	0,00	0,00	0,27	-0,15	36	0,00	0,00	0,00	0,07	0,20	-0,12
	193	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,13	-0,12	194	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	-0,09
13	197	-0,06	-0,11	-0,13	0,03	0,37	0,10	198	0,09	0,64	0,02	0,01	0,23	0,05
	191	0,01	-0,09	-0,37	0,07	0,33	0,15	37	0,16	0,66	-0,22	0,06	0,28	0,10
14	85	-0,06	-0,47	0,05	0,00	0,16	-0,04	199	0,01	-0,10	-0,28	0,02	0,13	0,02
	196	-0,02	-0,46	-0,17	-0,03	0,49	0,02	197	0,06	-0,09	-0,50	0,06	0,33	0,08
15	199	-0,03	-0,09	-0,25	0,02	0,13	0,03	86	0,05	0,29	0,07	0,00	0,12	0,06
	197	-0,09	-0,10	-0,47	0,03	0,32	0,05	198	-0,02	0,27	-0,15	0,01	0,25	0,09
16	201	-0,09	0,05	-0,17	0,07	0,05	0,14	202	-0,09	0,05	0,01	-0,05	0,25	0,11
	195	0,00	0,06	-0,19	0,05	0,24	-0,18	36	0,00	0,07	-0,01	0,24	1,21	-0,21
17	89	0,03	-0,57	-0,09	0,00	-0,01	0,17	203	0,12	-0,09	-0,21	0,05	0,01	0,15
	200	-0,06	-0,58	0,02	0,05	-0,17	0,10	201	0,03	-0,11	-0,10	0,00	0,05	0,08
18	203	0,37	0,42	0,08	0,04	0,01	0,14	90	0,23	-0,28	-0,10	-0,09	-0,18	0,16
	201	-0,21	0,30	-0,15	0,07	0,06	0,10	202	-0,35	-0,40	-0,33	-0,04	0,32	0,12
19	205	0,13	-0,60	-0,35	0,00	-0,01	0,11	206	0,52	1,37	-0,96	0,01	-0,05	0,12
	203	0,62	-0,50	-0,06	0,03	-0,02	0,12	90	1,01	1,46	-0,68	-0,06	-0,04	0,14
20	114	-0,02	0,12	-0,11	-0,03	0,14	0,11	207	-0,03	0,10	-0,74	0,00	-0,01	0,07
	204	0,17	0,15	0,05	0,00	0,01	0,16	205	0,17	0,14	-0,59	0,00	-0,01	0,12
21	207	0,08	0,16	-0,70	-0,05	-0,02	0,07	115	0,08	0,17	-0,13	0,03	-0,15	0,07
	205	0,02	0,15	-0,59	0,00	-0,01	0,12	206	0,02	0,16	-0,01	0,01	-0,04	0,12
22	209	-0,02	-0,13	-0,26	0,01	-0,08	0,02	210	-0,02	-0,12	0,06	0,01	-0,07	0,08
	199	-0,02	-0,13	-0,49	0,02	0,13	0,02	86	-0,02	-0,12	-0,17	0,00	0,11	0,08
23	112	0,04	0,22	-0,07	0,02	-0,35	-0,05	211	-0,02	-0,12	-0,32	0,06	-0,26	0,04
	208	-0,02	0,21	0,13	0,00	-0,06	-0,06	209	-0,09	-0,14	-0,12	0,03	-0,09	0,02
24	211	-0,50	0,65	0,56	0,10	-0,25	0,05	113	-0,86	-1,16	-0,57	-0,14	-0,30	0,06
	209	-0,23	0,70	-0,08	0,01	-0,09	0,05	210	-0,59	-1,11	-1,21	0,02	-0,07	0,05
25	212	0,00	0,09	-0,57	-0,04	-0,18	-0,09	123	-0,11	-0,49	-0,18	-0,11	-0,54	-0,10
	207	0,07	0,10	-0,41	-0,04	0,03	0,08	115	-0,05	-0,47	-0,02	0,03	-0,14	0,07
26	213	0,28	-0,63	-0,22	0,05	0,23	-0,04	120	0,60	0,98	-1,02	-0,12	-0,62	-0,07
	211	0,00	-0,69	0,83	0,07	-0,40	0,13	113	0,33	0,92	0,03	-0,12	-0,16	0,09
27	215	0,02	0,12	0,19	-0,01	-0,11	0,35	216	-0,14	-0,70	0,38	-0,05	-0,15	0,35
	212	-0,08	0,10	-0,17	-0,01	-0,05	-0,03	123	-0,24	-0,72	0,03	0,15	0,75	-0,03
28	217	0,07	0,33	0,16	-0,02	0,13	0,33	218	-0,01	-0,10	0,21	-0,02	0,02	0,28
	214	0,00	0,32	-0,11	0,02	-0,16	0,33	215	-0,08	-0,12	-0,06	0,00	-0,06	0,29
29	218	0,07	-0,06	0,36	-0,01	0,02	0,28	219	0,02	-0,31	0,24	0,02	-0,05	0,28
	215	0,04	-0,06	-0,09	0,00	-0,06	0,29	216	-0,01	-0,31	-0,20	-0,02	0,00	0,29
30	170	-0,09	-0,05	0,25	0,32	1,58	-0,23	220	-0,07	0,03	0,10	-0,01	-0,06	-0,21
	217	-0,08	-0,05	0,09	-0,09	-0,19	0,44	218	-0,06	0,03	-0,05	0,00	0,10	0,46
31	220	-0,20	0,10	0,65	-0,01	-0,06	-0,09	171	-0,28	-0,26	-0,05	-0,19	-0,93	-0,09
	218	-0,08	0,12	0,10	0,00	0,10	0,34	219	-0,15	-0,23	-0,60	0,05	0,11	0,34
32	222	-0,05	0,09	-0,12	-0,01	0,25	0,35	223	-0,02	0,28	0,17	-0,04	-0,13	0,32
	213	-0,05	0,09	-0,35	-0,05	-0,26	0,02	120	-0,01	0,28	-0,06	0,16	0,79	0,00
33	224	-0,02	0,11	0,06	0,00	-0,13	0,14	225	-0,06	-0,11	-0,22	0,03	-0,10	0,19
	221	0,04	0,12	-0,10	0,00	0,08	0,14	222	-0,01	-0,10	-0,39	-0,05	0,04	0,19
34	225	0,19	-0,03	0,06	0,03	-0,10	0,20	226	0,19	-0,02	0,18	0,00	-0,14	0,25
	222	-0,08	-0,08	-0,36	-0,05	0,04	0,20	223	-0,08	-0,08	-0,25	0,00	0,08	0,25
35	166	-0,01	0,43	0,10	-0,13	-0,66	0,33	227	-0,09	0,03	-0,36	0,02	0,12	0,31
	224	-0,04	0,42	0,20	0,03	0,03	0,09	225	-0,12	0,02	-0,26	0,00	-0,27	0,07
36	227	-0,41	0,19	0,71	0,02	0,12	0,05	167	-0,60	-0,79	-0,37	-0,15	-0,76	0,02
	225	-0,14	0,25	0,02	0,00	-0,27	0,33	226	-0,33	-0,74	-1,06	0,04	0,04	0,30

CARATT. Vento dir. 270: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	0,01	-0,17	0,00	0,06	0,01	0,01	2	0,00	-0,01	-0,12	0,00	-0,04	0,01	0,00
	2	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,08	0,00	0,01	3	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,06	0,00	0,01
	3	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,10	0,00	0,01	4	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,04	0,00	0,01
	4	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,09	0,00	0,01	5	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,05	0,00	0,01
	5	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,10	0,00	0,01	6	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,06	0,00	0,01
	6	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,11	0,01	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,05	0,01	0,00
	7	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,03	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00
	8	0,00	-0,09	-0,13	0,00	0,08	-0,09	-0,01	9	0,00	0,09	0,01	0,00	0,08	-0,09	0,02
	9	0,00	0,07	-0,08	0,00	-0,06	0,07	0,02	10	0,00	-0,07	-0,19	0,00	-0,01	0,07	-0,01
	44	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,04	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,06	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,04	0,00	0,00	47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,04	-0,01	0,00	48	0,00	0,00	0,17	0,00	0,14	-0,01	0,01
	57	0,00	0,00	0,01	0,00	0,05	0,00	0,01	58	0,00	0,00	0,03	0,00	0,04	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,22	0,00	0,14	0,00	0,00



CARATT. Vento dir. 270: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
33	0,00	0,02	-0,32	0,00	0,21	0,02	0,01	0,01	34	0,00	-0,02	-0,12	0,00	0,11	0,02	0,00	
34	0,00	0,02	-0,24	0,00	0,11	0,01	0,00	0,00	82	0,00	-0,02	-0,17	0,00	-0,04	0,01	0,00	
82	0,00	0,18	0,16	0,00	0,06	0,09	0,01	0,01	35	0,00	-0,18	-0,54	0,00	-0,40	0,09	-0,01	
35	0,00	-0,01	-0,71	0,00	0,65	-0,01	0,00	0,00	36	0,00	0,01	0,01	0,00	0,15	-0,01	0,00	
62	0,00	0,23	-0,50	0,00	0,39	0,15	0,01	0,01	54	0,00	-0,23	0,93	0,00	0,55	0,15	-0,01	
54	0,00	0,11	0,01	0,00	0,03	0,04	0,00	0,00	85	0,00	-0,11	0,13	0,00	0,02	0,04	0,00	
27	0,00	0,02	0,15	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	28	0,00	-0,02	0,07	0,00	-0,01	0,03	0,00	
28	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	
29	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	
30	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	
31	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,17	0,00	0,00	
49	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,21	-0,04	0,00	0,00	34	0,00	0,06	-0,20	0,00	-0,32	-0,04	0,00	
83	0,00	0,15	0,26	0,00	-0,06	0,12	0,01	0,01	55	0,00	-0,15	0,18	0,00	0,06	0,12	-0,01	
55	0,00	0,07	-0,27	0,00	0,23	0,02	0,00	0,00	87	0,00	-0,07	0,28	0,00	-0,03	0,02	0,00	
61	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,16	-0,03	0,00	0,00	62	0,00	0,02	0,74	0,00	0,60	-0,03	0,01	
62	0,00	-0,14	0,52	0,00	-0,20	-0,09	0,00	0,00	83	0,00	0,14	0,02	0,00	-0,13	-0,09	0,01	
83	0,00	-0,18	-0,28	0,00	0,14	-0,11	0,00	0,00	63	0,00	0,18	0,79	0,00	0,54	-0,11	0,01	
63	0,00	0,04	0,54	0,00	-0,41	0,06	0,02	0,00	64	0,00	-0,04	0,04	0,00	-0,03	0,06	-0,01	
70	0,00	0,00	0,29	0,00	-0,26	-0,01	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,06	-0,01	0,00	
71	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	
74	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,03	-0,09	-0,01	0,00	75	0,00	0,06	0,02	0,00	0,01	-0,09	0,03	
75	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,02	0,02	0,03	0,00	76	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,02	0,02	0,00	
78	0,00	-0,03	0,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	79	0,00	0,03	0,08	0,00	0,02	-0,05	0,02	
79	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,02	0,02	0,00	80	0,00	0,00	0,18	0,00	0,08	0,02	0,01	
1	0,00	-0,01	0,08	0,00	-0,35	-0,01	0,00	0,00	27	0,00	0,01	-0,04	0,00	-0,33	-0,01	0,01	
2	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,27	0,00	0,00	
3	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,25	0,00	0,00	
4	0,00	0,00	0,11	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,23	0,00	0,00	
5	0,00	0,00	0,11	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,21	0,00	0,00	
6	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,29	-0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,53	0,00	-0,58	-0,01	0,00	
32	0,00	0,62	0,20	0,00	0,24	0,23	0,01	0,01	33	0,00	-0,62	-0,34	0,00	-0,44	0,23	-0,01	
7	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,25	-0,01	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,58	0,00	-0,65	-0,01	0,01	
8	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,81	0,00	-0,79	0,00	0,00	
10	0,00	0,03	0,01	0,00	-0,22	0,04	0,01	0,01	25	0,00	-0,03	-0,32	0,00	-0,21	0,04	0,00	
25	0,00	0,14	0,09	0,00	-0,07	0,10	0,01	0,01	36	0,00	-0,14	-0,17	0,00	-0,13	0,10	-0,01	
36	0,00	-0,13	0,11	0,00	-0,13	-0,10	-0,01	0,00	52	0,00	0,13	-0,07	0,00	-0,02	-0,10	0,01	
52	0,00	-0,01	0,21	0,00	-0,28	-0,02	0,00	0,01	64	0,00	0,01	-0,15	0,00	-0,22	-0,02	0,01	
64	0,00	0,06	0,14	0,00	-0,12	0,06	0,01	0,01	72	0,00	-0,06	-0,18	0,00	-0,19	0,06	-0,01	
72	0,00	0,03	0,22	0,00	-0,14	0,02	0,00	0,00	76	0,00	-0,03	-0,22	0,00	-0,25	0,02	0,00	
76	0,00	0,07	0,19	0,00	-0,04	0,06	0,01	0,00	80	0,00	-0,07	-0,06	0,00	-0,20	0,06	-0,01	
78	0,00	-0,02	-0,03	0,00	0,24	-0,02	-0,01	0,00	74	0,00	0,02	0,19	0,00	0,06	-0,02	0,00	
74	0,00	-0,01	-0,17	0,00	0,34	-0,01	0,00	0,00	70	0,00	0,01	0,37	0,00	0,27	-0,01	0,00	
70	0,00	-0,17	-0,68	0,00	0,17	-0,09	-0,01	0,00	61	0,00	0,17	0,88	0,00	0,66	-0,09	0,01	
61	0,00	0,01	-0,10	0,00	0,22	0,01	0,00	0,00	48	0,00	-0,01	0,48	0,00	0,56	0,01	0,00	
48	0,00	0,15	-0,40	0,00	0,19	0,08	0,01	0,01	33	0,00	-0,15	0,37	0,00	0,24	0,08	-0,01	
66	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,01	67	0,00	0,00	0,14	0,00	0,11	0,01	0,00	
67	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,12	0,00	0,10	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	0,11	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,10	0,00	0,08	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,07	0,01	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,30	0,00	0,26	0,01	0,00	
69	0,00	0,01	-0,10	0,00	0,08	0,01	0,00	0,00	60	0,00	-0,01	0,14	0,00	0,11	0,01	0,00	
60	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,16	0,00	0,22	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,12	0,00	0,21	0,00	0,00	
68	0,00	0,01	-0,11	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	59	0,00	-0,01	0,16	0,00	0,12	0,00	0,00	
59	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,17	0,00	0,23	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,11	0,00	0,21	0,00	0,00	
67	0,00	0,01	-0,12	0,00	0,09	0,01	0,00	0,00	58	0,00	-0,01	0,17	0,00	0,14	0,01	0,00	
58	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,17	0,00	0,25	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,12	0,00	0,22	0,00	0,00	
66	0,00	-0,06	-0,04	0,00	0,08	-0,05	-0,01	0,01	57	0,00	0,06	0,18	0,00	0,10	-0,05	0,00	
57	0,00	-0,01	-0,19	0,00	0,30	-0,01	0,00	0,00	44	0,00	0,01	0,17	0,00	0,23	-0,01	0,00	
44	0,00	0,01	-0,15	0,00	0,23	0,01	0,00	0,00	40	0,00	-0,01	0,05	0,00	-0,03	0,01	0,00	
40	0,00	0,01	-0,05	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	37	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,05	0,01	0,00	
37	0,00	0,01	-0,05	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,00	28	0,00	-0,01	0,13	0,00	0,23	0,01	0,00	
50	0,00	-0,07	-0,45	0,00	0,41	-0,05	-0,01	0,01	82	0,00	0,07	0,01	0,00	-0,04	-0,05	0,00	
63	0,00	0,30	0,18	0,00	0,11	0,15	0,01	0,01	56	0,00	-0,30	-0,01	0,00	-0,18	0,15	-0,01	
56	0,00	-0,09	-1,05	0,00	0,70	-0,04	0,00	0,00	51	0,00	0,09	0,89	0,00	0,28	-0,04	0,00	
51	0,00	-0,29	-0,43	0,00	0,45	-0,17	-0,01	0,01	35	0,00	0,29	0,01	0,00	-0,17	-0,17	0,01	
54	0,00	-0,35	0,09	0,00	0,00	-0,17	-0,01	0,01	88	0,00	0,35	0,11	0,00	0,02	-0,17	0,01	
49	0,00	-0,14	-0,08	0,00	0,03	-0,07	0,00	0,00	84	0,00	0,14	0,02	0,00	0,03	-0,07	0,01	
1	3,40	-0,02	-0,18	0,09	0,26	-0,03	0,00	0,00	1	0,00	0,02	0,18	-0,09	0,36	-0,05	0,00	
2	3,40	-0,02	-0,19	0,12	0,26	-0,04	0,00	0,00	2	0,00	0,02	0,19	-0,12	0,37	-0,04	0,00	
3	3,40	-0,02	-0,18	0,09	0,25	-0,03	0,00	0,00	3	0,00	0,02	0,18	-0,09	0,35	-0,04	0,00	
4	3,40	-0,03	-0,16	0,09	0,22	-0,04	0,00	0,00	4	0,00	0,03	0,16	-0,09	0,32	-0,05	0,00	
5	3,40	-0,03	-0,15	0,09	0,21	-0,04	0,00	0,00	5	0,00	0,03	0,15	-0,09	0,29	-0,05	0,00	
6	3,40	-0,03	-0,15	0,14	0,21	-0,04	0,00	0,00	6	0,00	0,03	0,15	-0,14	0,30	-0,05	0,00	
7	3,40	-0,02	-0,10	0,01	0,08	-0,03	0,00	0,00	7	0,00	0,02	0,10	-0,01	0,25	-0,04	0,00	
8	3,40	-0,02	-0,14	0,16	0,19	-0,03	0,00	0,00	8	0,00	0,02	0,14	-0,16	0,29	-0,04	0,00	
9	3,40	-0,01	-0,03	0,08	0,01	-0,02	0,00	0,00	9	0,00	0,01	0,03	-0,08	0,07	-0,03</		



CARATT. Vento dir. 270: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
46	3,40	-0,02	-0,23	0,01	0,35	-0,04	0,00	0,00	46	0,00	0,02	0,23	-0,01	0,43	-0,05	0,00	
47	3,40	-0,03	-0,21	-0,02	0,32	-0,05	0,00	0,00	47	0,00	0,03	0,21	0,02	0,41	-0,05	0,00	
48	3,40	-0,04	-0,19	-0,02	0,28	-0,06	0,00	0,00	48	0,00	0,04	0,19	0,02	0,39	-0,06	0,00	
49	3,40	0,25	-0,10	0,02	0,17	0,35	0,00	0,00	49	0,00	-0,25	0,10	-0,02	0,12	0,38	0,00	
50	2,66	-0,05	-0,19	0,00	0,10	-0,06	0,01	0,00	50	0,00	0,05	0,19	0,00	0,31	-0,04	-0,01	
51	2,66	-0,07	-0,90	-0,46	0,88	-0,08	0,01	0,00	51	0,00	0,07	0,90	0,46	1,06	-0,07	-0,01	
52	3,40	-0,02	-0,14	-0,14	0,19	-0,04	0,00	0,00	52	0,00	0,02	0,14	0,14	0,29	-0,04	0,00	
54	3,40	0,28	0,04	-0,58	-0,10	0,39	0,00	0,00	54	0,00	-0,28	-0,04	0,58	-0,03	0,43	0,00	
55	1,33	-0,01	-0,20	-0,03	0,10	-0,15	0,00	0,00	55	0,00	0,01	0,20	0,03	0,05	0,15	0,00	
56	1,33	-0,29	-0,93	1,05	-0,16	-0,16	0,01	0,00	56	0,00	0,29	0,93	-1,05	0,84	-0,05	-0,01	
57	3,40	-0,01	-0,20	0,00	0,29	-0,02	0,00	0,00	57	0,00	0,01	0,20	0,00	0,41	-0,03	0,00	
58	3,40	0,00	-0,21	0,03	0,30	-0,01	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,21	-0,03	0,42	-0,01	0,00	
59	3,40	-0,02	-0,20	0,03	0,27	-0,03	0,00	0,00	59	0,00	0,02	0,20	-0,03	0,39	-0,04	0,00	
60	3,40	-0,03	-0,18	0,02	0,25	-0,04	0,00	0,00	60	0,00	0,03	0,18	-0,02	0,36	-0,05	0,00	
61	3,40	-0,12	-0,64	-1,06	0,79	-0,16	0,00	0,00	61	0,00	0,12	0,64	1,06	1,07	-0,19	0,00	
62	3,40	0,25	-0,23	-0,76	0,31	0,36	0,00	0,00	62	0,00	-0,25	0,23	0,76	0,36	0,36	0,00	
63	1,33	-0,04	-0,49	-1,50	0,14	0,04	0,00	0,00	63	0,00	0,04	0,49	1,50	0,26	-0,08	0,00	
64	3,40	0,01	-0,15	-0,02	0,20	0,01	0,00	0,00	64	0,00	-0,01	0,15	0,02	0,31	0,01	0,00	
66	3,40	0,00	-0,05	-0,13	0,08	0,00	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,05	0,13	0,09	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	-0,05	-0,14	0,08	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	0,05	0,14	0,10	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	-0,05	-0,13	0,08	-0,01	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,05	0,13	0,09	-0,01	0,00	
69	3,40	-0,01	-0,05	-0,12	0,07	-0,01	0,00	0,00	69	0,00	0,01	0,05	0,12	0,08	-0,01	0,00	
70	3,40	-0,03	-0,23	-0,28	0,34	-0,05	0,00	0,00	70	0,00	0,03	0,23	0,28	0,45	-0,05	0,00	
72	3,40	-0,01	-0,18	-0,03	0,26	-0,01	0,00	0,00	72	0,00	0,01	0,18	0,03	0,33	-0,03	0,00	
74	3,40	-0,02	-0,19	-0,02	0,28	-0,03	0,00	0,00	74	0,00	0,02	0,19	0,02	0,37	-0,03	0,00	
75	3,40	-0,02	-0,08	0,00	0,21	-0,04	0,00	0,00	75	0,00	0,02	0,08	0,00	0,07	-0,04	0,00	
76	3,40	-0,02	-0,15	0,00	0,23	-0,03	0,00	0,00	76	0,00	0,02	0,15	0,00	0,29	-0,04	0,00	
78	3,40	-0,01	-0,11	-0,12	0,16	-0,01	0,00	0,00	78	0,00	0,01	0,11	0,12	0,24	-0,01	0,00	
79	3,40	-0,02	-0,05	-0,09	0,12	-0,03	0,00	0,00	79	0,00	0,02	0,05	0,09	0,05	-0,04	0,00	
80	3,40	-0,02	-0,10	-0,13	0,14	-0,03	0,00	0,00	80	0,00	0,02	0,10	0,13	0,20	-0,05	0,00	
63	1,33	0,00	-1,10	-0,01	0,49	0,00	0,00	0,00	56	1,33	0,00	1,10	0,01	0,60	-0,01	0,00	
55	1,33	-0,01	-0,57	0,25	0,37	0,01	0,00	0,00	56	1,33	0,01	0,57	-0,25	0,26	-0,01	0,00	
55	3,40	0,22	0,00	-0,05	-0,02	0,22	0,00	0,00	55	1,33	-0,22	0,00	0,05	0,03	0,12	0,00	
56	3,40	-0,04	-0,93	-0,61	0,84	0,00	-0,01	0,00	56	1,33	0,04	0,93	0,61	0,62	-0,07	0,01	
63	3,40	-0,04	-0,48	-0,41	0,36	-0,06	0,00	0,00	63	1,33	0,04	0,48	0,41	0,39	0,00	0,00	
50	2,66	0,11	-0,36	-0,13	0,19	0,06	0,01	0,00	51	2,66	-0,11	0,36	0,13	0,20	0,05	-0,01	
35	2,66	-0,01	1,49	-0,24	-0,81	0,03	0,01	0,00	51	2,66	0,01	-1,49	0,24	-0,96	-0,04	-0,01	
35	3,40	0,75	-0,10	0,56	0,23	0,33	0,00	0,00	35	2,66	-0,75	0,10	-0,56	-0,15	0,23	0,00	
50	3,40	-0,20	-0,22	0,40	0,28	-0,05	-0,02	0,00	50	2,66	0,20	0,22	-0,40	-0,11	-0,09	0,02	
51	3,40	-0,19	-0,76	0,67	0,55	-0,06	-0,04	0,00	51	2,66	0,19	0,76	-0,67	0,01	-0,08	0,04	
1	3,40	0,00	-0,02	-0,02	0,04	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,02	0,02	0,03	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	-0,01	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,02	0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	-0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,01	-0,02	0,03	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,02	0,06	0,04	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	
66	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	-0,12	-0,09	0,14	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,12	0,09	0,12	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	-0,12	-0,03	0,16	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,12	0,03	0,16	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	-0,38	0,08	0,20	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,38	-0,08	0,21	0,00	0,00	
61	3,40	0,01	-0,63	0,00	0,89	0,02	0,00	0,00	48	3,40	-0,01	0,63	0,00	0,75	0,02	0,00	
48	3,40	-0,07	-1,02	0,00	0,44	-0,04	0,00	0,00	33	3,40	0,07	1,02	0,00	0,67	-0,04	0,00	
33	3,40	0,00	-0,61	-0,09	0,22	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,61	0,09	0,21	0,00	0,00	
32	3,40	0,00	-0,10	-0,43	0,16	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,10	0,43	0,07	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-0,11	0,53	0,07	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,11	-0,53	0,18	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	-0,09	-0,15	0,10	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,09	0,15	0,08	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	-0,09	-0,22	0,13	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,09	0,22	0,09	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	-0,13	0,58	0,02	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,13	-0,58	0,13			



CARATT. Vento dir. 270: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
71	3,40	0,00	0,01	0,07	-0,03	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	-0,01	-0,07	-0,01	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	-0,11	-0,50	0,18	0,00	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,11	0,50	0,08	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	-0,11	0,51	0,08	0,00	0,00	0,00	1	3,40	0,00	0,11	-0,51	0,18	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	-0,11	0,55	0,07	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,11	-0,55	0,18	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	-0,11	-0,40	0,16	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,11	0,40	0,08	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	-0,10	0,53	0,06	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,10	-0,53	0,17	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	-0,10	-0,36	0,15	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,10	0,36	0,07	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	-0,09	-0,32	0,13	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,09	0,32	0,07	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	-0,09	0,49	0,05	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,09	-0,49	0,16	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	-0,08	0,46	0,05	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,08	-0,46	0,15	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	-0,08	-0,29	0,12	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,08	0,29	0,06	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	-0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,01	-0,03	0,03	0,00	0,00	
25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
35	3,40	0,00	-0,06	-0,08	0,12	0,00	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,06	0,08	0,10	0,00	0,00	
51	3,40	0,00	-0,06	-0,06	0,11	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,06	0,06	0,10	0,00	0,00	
52	3,40	0,00	0,01	0,06	-0,02	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	-0,01	-0,06	-0,01	0,00	0,00	
63	3,40	0,00	0,02	0,06	-0,03	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	-0,02	-0,06	-0,02	0,00	0,00	
64	3,40	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	0,06	0,50	-0,12	0,00	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,06	-0,50	-0,01	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	0,06	-0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,06	0,02	-0,07	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	0,06	-0,55	-0,01	0,00	0,00	0,00	44	3,40	0,00	-0,06	0,55	-0,13	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	0,11	-0,06	-0,15	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,11	0,06	-0,16	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	0,13	0,10	-0,10	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	-0,13	-0,10	-0,09	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	0,08	0,54	-0,12	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-0,08	-0,54	-0,01	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,08	0,04	-0,07	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,08	-0,04	-0,06	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,08	-0,53	-0,03	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	-0,08	0,53	-0,14	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	0,11	-0,06	-0,15	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,11	0,06	-0,16	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	0,14	0,12	-0,11	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	-0,14	-0,12	-0,09	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	0,13	0,11	-0,10	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,13	-0,11	-0,09	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	0,12	0,10	-0,10	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	-0,12	-0,10	-0,08	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,10	-0,07	-0,14	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,10	0,07	-0,15	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,10	-0,07	-0,13	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,10	0,07	-0,14	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,09	-0,49	0,15	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,09	0,49	0,04	0,00	0,00	
39	3,40	0,00	-0,09	0,56	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,09	-0,56	0,12	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	-0,09	0,10	0,05	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,09	-0,10	0,07	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,11	-0,41	0,15	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,11	0,41	0,06	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	-0,11	0,39	0,06	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,11	-0,39	0,14	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,10	0,00	0,14	0,00	0,00	
61	3,40	0,01	-0,32	0,00	0,41	0,01	0,01	0,00	62	3,40	-0,01	0,32	0,00	0,45	0,01	0,00	
62	3,40	-0,07	-0,17	0,00	0,20	-0,05	-0,01	-0,01	83	3,40	0,07	0,17	0,00	0,03	-0,05	0,01	
83	3,40	-0,07	-0,17	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00	63	3,40	0,07	0,17	0,00	0,24	-0,04	0,00	
34	3,40	0,03	-0,09	0,00	0,08	0,02	0,00	0,00	82	3,40	-0,03	0,09	0,00	0,04	0,02	0,00	
82	3,40	0,03	-0,09	0,00	-0,04	0,02	0,00	0,00	35	3,40	-0,03	0,09	0,00	0,12	0,02	0,00	
55	3,40	-0,02	-0,79	0,00	0,56	-0,02	0,00	0,00	50	3,40	0,02	0,79	0,00	0,54	-0,02	0,00	
63	3,40	0,13	-0,68	0,00	0,42	0,06	0,01	0,00	56	3,40	-0,13	0,68	0,00	0,26	0,06	-0,01	
56	3,40	-0,07	-1,09	0,00	0,81	-0,04	0,00	0,00	51	3,40	0,07	1,09	0,00	0,29	-0,04	0,00	
51	3,40	0,01	-0,43	0,00	0,24	0,01	0,00	0,00	35	3,40	-0,01	0,43	0,00	0,26	0,01	0,00	
62	3,40	0,07	-0,75	0,00	0,39	0,05	0,01	0,00	54	3,40	-0,07	0,75	0,00	0,58	0,05	-0,01	
49	3,40	-0,03	-0,77	0,00	0,47	-0,02	0,00	0,00	34	3,40	0,03	0,77	0,00	0,46	-0,02	0,00	
54	3,40	-0,01	-0,46	0,00	0,33	-0,01	0,00	0,00	49	3,40	0,01	0,46	0,00	0,35	-0,01	0,00	
35	3,40	0,00	-0,14	-0,48	0,18	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,14	0,48	0,08	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	-0,12	0,61	0,08	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,12	-0,61	0,21	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,00	-0,07	0,01	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	0,07	-0,01	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,01	0,05				



CARATT. Vento dir. 270: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	36	7,10	-0,02	-0,11	0,02	0,22	-0,04	0,00	36	3,40	0,02	0,11	-0,02	0,19	-0,03	0,00
	48	7,10	0,00	-0,20	0,12	0,33	-0,01	0,00	48	3,40	0,00	0,20	-0,12	0,29	0,01	0,00
	49	7,10	0,13	-0,04	0,19	0,08	0,21	0,01	49	3,40	-0,13	0,04	-0,19	0,06	0,20	-0,01
	50	7,10	-0,01	-0,13	-0,04	0,21	-0,03	0,00	50	3,40	0,01	0,13	0,04	0,20	-0,02	0,00
	51	7,10	-0,02	-0,23	0,06	0,37	-0,04	0,00	51	3,40	0,02	0,23	-0,06	0,38	-0,03	0,00
	52	7,10	-0,02	-0,10	-0,04	0,20	-0,04	0,00	52	3,40	0,02	0,10	0,04	0,16	-0,04	0,00
	54	7,10	0,15	0,01	-0,11	-0,02	0,25	0,01	54	3,40	-0,15	-0,01	0,11	-0,03	0,23	-0,01
	55	7,10	0,08	-0,02	0,03	0,04	0,13	0,00	55	3,40	-0,08	0,02	-0,03	0,01	0,11	0,00
	56	7,10	-0,03	-0,19	-0,19	0,33	-0,06	0,00	56	3,40	0,03	0,19	0,19	0,28	-0,03	0,00
	61	7,10	-0,12	-0,21	-0,50	0,40	-0,21	0,00	61	3,40	0,12	0,21	0,50	0,27	-0,19	0,00
	62	7,10	0,12	-0,15	-0,29	0,25	0,19	0,00	62	3,40	-0,12	0,15	0,29	0,23	0,19	0,00
	63	7,10	-0,05	-0,04	0,09	0,08	-0,09	0,00	63	3,40	0,05	0,04	-0,09	0,06	-0,08	0,00
	64	7,10	0,00	-0,07	-0,08	0,13	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,07	0,08	0,13	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,02	0,02	-0,03	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	7,10	0,01	-0,30	0,00	0,43	0,02	0,00	48	7,10	-0,01	0,30	0,00	0,35	0,02	0,00
	48	7,10	-0,03	-0,18	0,00	-0,02	-0,02	0,00	33	7,10	0,03	0,18	0,00	0,24	-0,02	0,00
	33	7,10	0,00	-0,17	-0,13	0,07	0,00	0,00	32	7,10	0,00	0,17	0,13	0,05	0,00	0,00
	32	7,10	0,00	-0,05	-0,25	0,08	0,00	0,00	23	7,10	0,00	0,05	0,25	0,03	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	-0,05	0,23	0,04	0,00	0,00	6	7,10	0,00	0,05	-0,23	0,08	0,00	0,00
	55	7,10	-0,05	-0,23	0,00	0,20	-0,03	0,00	56	7,10	0,05	0,23	0,00	0,05	-0,03	0,00
	50	7,10	0,07	-0,04	0,00	0,05	0,04	0,00	51	7,10	-0,07	0,04	0,00	-0,01	0,04	0,00
	52	7,10	0,00	-0,14	0,00	0,11	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,14	0,00	0,11	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	-0,07	-0,07	0,12	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,07	0,07	0,10	0,00	0,00
	36	7,10	0,00	-0,16	0,02	0,11	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,16	-0,02	0,11	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	-0,09	0,07	0,09	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,09	-0,07	0,11	0,00	0,00
	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	-0,03	-0,08	0,07	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,03	0,08	0,05	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	-0,03	-0,06	0,06	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,03	0,06	0,05	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	0,01	0,06	-0,02	0,00	0,00	64	7,10	0,00	-0,01	-0,06	-0,01	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	7,10	0,00	-0,04	0,00	0,05	0,00	0,00	34	7,10	0,00	0,04	0,00	0,06	0,00	0,00
	61	7,10	0,00	-0,20	0,00	0,25	0,00	0,00	62	7,10	0,00	0,20	0,00	0,28	0,00	0,00
	62	7,10	-0,05	-0,06	0,00	0,04	-0,04	0,00	83	7,10	0,05	0,06	0,00	0,05	-0,04	0,00
	83	7,10	-0,05	-0,06	0,00	-0,05	-0,03	0,00	63	7,10	0,05	0,06	0,00	0,13	-0,03	0,00
	34	7,10	0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	82	7,10	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	82	7,10	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	35	7,10	-0,03	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
	55	7,10	-0,01	-0,37	0,00	0,25	-0,01	0,00	50	7,10	0,01	0,37	0,00	0,28	-0,01	0,00
	63	7,10	-0,01	0,01	0,00	0,08	-0,01	0,00	56	7,10	0,01	-0,01	0,00	-0,09	-0,01	0,00
	56	7,10	0,01	-0,40	0,00	0,37	0,00	0,00	51	7,10	-0,01	0,40	0,00	0,11	0,00	0,00
	51	7,10	0,02	-0,34	0,00	0,24	0,01	0,00	35	7,10	-0,02	0,34	0,00	0,17	0,01	0,00
	62	7,10	0,10	-0,42	0,00	0,23	0,06	0,01	54	7,10	-0,10	0,42	0,00	0,31	0,06	-0,01
	49	7,10	-0,03	-0,32	0,00	0,21	-0,02	0,00	34	7,10	0,03	0,32	0,00	0,17	-0,02	0,00
	54	7,10	-0,01	-0,12	0,00	0,06	-0,01	0,00	49	7,10	0,01	0,12	0,00	0,12	-0,01	0,00
	35	7,10	0,00	-0,07	-0,33	0,10	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,07	0,33	0,04	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	-0,07	0,33	0,05	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,07	-0,33	0,11	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	-0,01	-0,32	0,00	-0,01	-0,01	0,00	49	0,00	0,01	0,39	0,00	0,28	-0,01	0,00
	87	0,00	0,10	-0,15	0,00	0,03	0,03	0,00	50	0,00	-0,10	0,08	0,00	0,05	0,03	0,00
	88	0,00	0,13	0,01	0,00	0,01	0,07	0,01	55	0,00	-0,13	0,10	0,00	0,04	0,07	0,00
	84	0,00	0,26	-0,09	0,00	0,02	0,13	0,01	50	0,00	-0,26	-0,06	0,00	0,01	0,13	-0,01

FORZE Vento dir. 270: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	193	0,00	0,00	-0,08	0,01	-0,01	0,00
	28	0,00	0,00	0,01	0,03	-0,02	0,00	191	0,00	0,00	0,08	0,08	0,01	0,00
2	196	0,07	0,19	0,09	0,10	0,00	0,03	197	0,13	0,13	0,05	0,10	-0,01	-0,01
	28	-0,12	-0,33	-0,09	-0,16	0,02	-0,04	191	-0,08	0,00	-0,06	-0,13	-0,02	0,02
3	200	0,02	0,40	0,10	0,11	0,01	0,05	201	0,10	0,27	0,13	0,10	-0,01	-0,04
	27	-0,09	-0,48	-0,10	-0,21	0,02	-0,06	195	-0,03	-0,18	-0,13	-0,15	-0,02	0,05
4	204	0,06	0,27	0,15	-0,01	0,00	0,03	205	0,07	0,25	0,00	-0,01	-0,01	-0,04
	89	-0,03	-0,36	-0,13	-0,05	0,00	-0,05	203	-0,10	-0,16	-0,02	-0,03	0,00	0,06
5	208	0,07	-0,11	0,12	0,00	0,00	-0,01	209	0,16	0,00	0,03	-0,01	-0,01	0,03
	85	-0,08	-0,05	-0,11	-0,05	0,00	-0,01	199	-0,15	0,15	-0,05	-0,05	0,00	-0,01
6	122	0,19	-0,14	0,20	-0,21	-0,03	0,00	212	0,11	0,19	-0,01	-0,04	0,00	-0,02
	114	-0,10	-0,09	-0,16	0,06	0,00	0,00	207	-0,20	0,04	-0,04	0,05	-0,01	0,02
7	119	0,04	-0,33	0,18	-0,21	-0,03	-0,06	213	0,10	-0,13	0,02	-0,05	0,00	0,05
	112	-0,04	0,23	-0,14	0,06	0,00	0,03	211	-0,10	0,24	-0,07	0,05	-0,01	-0,02
8	214	0,07	0,24	0,05	0,01	0,00	0,04	215	0,24	0,36	0,02	0,01	0,01	-0,02
	122	-0,30	-0,62	-0,10	-0,13	0,03	-0,03	212	0,00	0,02	0,03	0,03	0,01	0,01
9	221	-0,03	-0,21	0,04	0,01	0,00	-0,02	222	-0,19	-0,33	0,01	0,01	0,01	0,05



FORZE Vento dir. 270: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
10	119	0,28	0,48	-0,09	-0,12	0,02	-0,01	213	-0,06	0,06	0,04	0,04	0,01	-0,02	
	193	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	194	0,00	0,00	-0,06	0,01	-0,02	0,00	
	191	0,00	0,00	0,05	0,08	-0,02	0,00	37	0,00	0,00	0,05	0,01	0,02	0,00	
11	27	0,00	0,00	-0,10	0,02	0,03	0,00	195	0,00	0,00	0,01	0,08	-0,01	0,00	
	192	0,00	0,00	0,09	0,01	-0,01	0,00	193	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
12	195	0,00	0,00	-0,09	0,08	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,02	0,02	-0,01	0,00	
	193	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	194	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	
13	197	0,16	-0,23	0,09	0,10	0,01	-0,02	198	0,08	-0,32	0,08	0,11	0,00	0,05	
	191	-0,11	0,07	-0,10	-0,14	0,02	0,03	37	-0,13	0,48	-0,08	-0,18	-0,02	-0,06	
14	85	0,08	0,05	0,11	0,05	0,00	0,01	199	0,14	0,07	0,04	0,05	-0,01	0,01	
	196	-0,07	-0,19	-0,09	-0,10	0,00	-0,03	197	-0,15	0,07	-0,06	-0,10	-0,01	0,01	
15	199	0,14	-0,18	0,06	0,05	0,01	-0,01	86	0,08	-0,17	0,10	0,05	0,00	0,03	
	197	-0,14	0,03	-0,08	-0,10	0,01	0,02	198	-0,08	0,32	-0,08	-0,11	0,00	-0,05	
16	201	-0,02	0,04	0,07	0,09	0,01	0,00	202	0,02	0,06	0,17	0,09	-0,01	-0,01	
	195	-0,03	-0,04	-0,06	-0,15	0,02	0,00	36	0,03	-0,05	-0,18	-0,20	-0,02	0,01	
17	89	0,03	0,36	0,13	0,05	0,00	0,05	203	0,02	0,31	0,06	0,04	-0,02	-0,06	
	200	-0,02	-0,40	-0,10	-0,11	-0,01	-0,05	201	-0,03	-0,27	-0,08	-0,10	-0,01	0,06	
18	203	0,01	-0,01	0,06	0,02	0,01	0,00	90	0,05	0,10	0,22	-0,02	0,02	0,01	
	201	-0,05	-0,03	-0,11	-0,10	0,01	-0,02	202	-0,02	-0,06	-0,17	-0,09	0,01	0,01	
19	205	0,32	-0,16	0,07	-0,01	0,01	-0,05	206	0,12	-0,19	0,04	-0,01	0,00	0,01	
	203	0,07	-0,14	-0,10	-0,02	0,01	0,00	90	-0,51	0,48	-0,01	-0,02	0,02	0,03	
20	114	0,10	0,09	0,16	-0,06	0,00	0,00	207	0,18	0,23	-0,01	-0,05	-0,01	-0,02	
	204	-0,06	-0,27	-0,15	0,01	0,00	-0,03	205	-0,21	-0,05	0,00	0,01	0,00	0,05	
21	207	0,20	-0,16	0,06	-0,05	0,01	-0,01	115	0,10	0,01	0,05	-0,05	0,00	-0,01	
	205	-0,18	-0,04	-0,07	0,01	0,00	0,03	206	-0,12	0,19	-0,04	0,01	0,00	-0,01	
22	209	0,13	-0,09	0,05	-0,01	0,01	0,01	210	0,08	-0,03	0,12	-0,01	0,00	0,02	
	199	-0,13	-0,05	-0,06	-0,05	0,00	0,00	86	-0,08	0,17	-0,10	-0,05	0,00	-0,03	
23	112	0,04	-0,23	0,14	-0,06	0,00	-0,03	211	0,14	-0,04	0,01	-0,05	-0,01	0,04	
	208	-0,07	0,11	-0,12	0,00	0,00	0,01	209	-0,11	0,16	-0,03	0,01	0,00	-0,02	
24	211	-0,06	-0,11	0,06	-0,06	0,01	-0,01	113	0,32	0,14	0,11	-0,07	-0,02	0,05	
	209	-0,18	-0,07	-0,05	0,01	0,00	-0,03	210	-0,08	0,03	-0,12	0,01	0,00	-0,02	
25	212	0,13	-0,10	-0,02	-0,02	0,00	0,00	123	0,15	0,22	0,08	-0,13	0,02	-0,03	
	207	-0,18	-0,11	-0,02	0,05	0,01	0,01	115	-0,10	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,01	
26	213	0,03	0,08	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	120	-0,01	0,19	-0,02	-0,12	0,02	-0,04	
	211	0,02	-0,10	0,00	0,07	0,01	-0,01	113	-0,04	-0,18	0,03	0,09	-0,01	0,06	
27	215	0,20	-0,23	-0,03	0,01	-0,01	0,01	216	0,07	-0,16	0,08	0,01	0,00	0,03	
	212	-0,08	-0,11	0,08	0,03	-0,01	0,01	123	-0,20	0,50	-0,12	-0,11	-0,02	-0,05	
28	217	0,06	-0,14	0,04	-0,03	0,00	-0,01	218	0,25	0,23	0,02	-0,03	-0,01	0,03	
	214	-0,07	-0,24	-0,05	-0,01	0,00	-0,04	215	-0,24	0,15	-0,01	-0,01	0,01	0,02	
29	218	0,26	-0,05	-0,01	-0,03	0,00	0,06	219	0,01	0,17	0,07	-0,03	0,00	-0,02	
	215	-0,20	-0,28	0,02	-0,01	-0,01	-0,02	216	-0,07	0,16	-0,08	-0,01	0,00	-0,03	
30	170	0,16	-0,41	0,08	-0,13	-0,03	-0,03	220	0,05	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,04	
	217	-0,06	0,14	-0,04	0,03	0,00	0,01	218	-0,15	0,26	-0,02	0,02	0,00	-0,02	
31	220	-0,25	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,04	171	0,62	0,62	0,11	-0,12	0,02	0,10	
	218	-0,35	-0,45	0,02	0,03	0,00	-0,08	219	-0,01	-0,17	-0,07	0,03	0,00	0,02	
32	222	-0,21	0,33	-0,03	0,01	-0,01	0,04	223	-0,05	0,22	0,08	0,01	0,00	-0,02	
	213	-0,02	-0,01	0,08	0,04	-0,01	-0,02	120	0,27	-0,54	-0,13	-0,12	-0,02	0,01	
33	224	-0,03	0,06	0,03	-0,03	0,00	0,01	225	-0,18	-0,18	0,02	-0,02	0,00	0,00	
	221	0,03	0,21	-0,04	-0,01	0,00	0,02	222	0,18	-0,09	-0,01	-0,01	0,01	-0,03	
34	225	-0,18	0,24	-0,02	-0,02	0,00	0,00	226	-0,08	-0,11	0,07	-0,03	0,00	0,02	
	222	0,21	0,09	0,03	-0,01	-0,01	-0,05	223	0,05	-0,22	-0,08	-0,01	0,00	0,02	
35	166	-0,34	0,39	0,06	-0,11	-0,02	-0,03	227	0,08	-0,08	-0,01	0,00	0,00	0,03	
	224	0,03	-0,06	-0,03	0,03	0,00	-0,01	225	0,23	-0,24	-0,02	0,02	0,00	0,02	
36	227	-0,15	0,08	-0,05	0,00	0,00	-0,03	167	-0,07	-0,38	0,10	-0,11	0,02	0,07	
	225	0,14	0,19	0,02	0,02	0,00	-0,02	226	0,08	0,11	-0,07	0,03	0,00	-0,02	

TENS. Vento dir. 270: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,24	-0,03	193	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,30	-0,04	
	28	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,47	-0,03	191	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,53	-0,04	
2	196	0,04	0,26	-0,01	-0,05	1,28	0,02	197	-0,02	-0,05	0,02	0,23	1,38	-0,20	
	28	0,07	0,27	0,12	0,49	2,45	0,26	191	0,01	-0,04	0,15	0,30	1,51	0,04	
3	200	0,06	0,42	0,00	-0,09	1,41	0,07	201	-0,02	0,02	0,04	0,30	1,40	-0,15	
	27	0,09	0,43	0,05	0,65	3,25	0,53	195	0,01	0,02	0,08	0,32	1,61	0,31	
4	204	0,01	0,30	0,03	-0,01	-0,14	-0,32	205	-0,05	0,04	0,12	0,12	-0,14	-0,19	
	89	0,01	0,30	-0,03	-0,01	0,69	-0,20	203	-0,04	0,05	0,06	0,18	0,34	-0,08	
5	208	0,02	-0,04	-0,06	-0,01	-0,05	-0,24	209	0,03	-0,03	0,07	0,15	-0,11	-0,06	
	85	-0,01	-0,04	0,08	0,01	0,65	-0,20	199	-0,01	-0,03	0,22	0,12	0,60	-0,01	
6	122	-0,05	-0,05	0,14	-0,79	-3,97	0,82	212	-0,02	0,09	0,14	0,11	0,57	0,54	
	114	-0,06	-0,05	0,06	0,17	-0,40	-0,32	207	-0,03	0,09	0,06	0,03	-1,11	-0,60	
7	119	-0,03	-0,24	0,00	-0,76	-3,82	0,83	213	0,00	-0,08	0,15	0,07	0,36	0,52	
	112	0,01	-0,23	-0,05	0,15	-0,41	-0,23	211	0,04	-0,08	0,09	0,13	-1,02	-0,54	
8	214	0,06	0,40	0,07	-0,12	-0,45	-0,33	215	-0,02	-0,01	0,04	-0,03	0,67	-0,40	
	122	0,15	0,42	0,16	0,44	2,22	0,62	212	0,06	0,00	0,13	-0,17	-0,86	0,56	
9	221	-0,07	-0,38	-0,17	-0,11	-0,44	-0,32	222	0,01	0,03	-0,07	-0,04	0,68	-0,39	
	119	-0,15	-0,39	-0,08	0,41	2,07	0,60	213	-0,07	0,02	0,02	-0,19	-0,93	0,53	
10	193	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,21	-0,04	194	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,01	0,00	
	191	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,42	-0,18	37	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,22	-0,14	
11	27	0,00	0,00	0,00	0,14	0,20	0,25	195	0,00	0,00	0,00	0,17	0,42	0,29	
	192	0,00	0,00	0,00	0,06	0,02	0,10	193	0,00	0,00	0,00	0,08	0,24	0,14	
12	195	0,00	0,00	0,00	0,12	0,53	0,08	36	0,00	0,00	0,00	0,06	0,42	0,05	
	193	0,00	0,00	0,00	0,14	0,35	0,11	194	0,00	0,00	0,00	0,08	0,24	0,09	
13	197	0,03	0,00	0,02	0,24	1,38	0,15	198	-0,05	-0,37	-0,05	-0,07	1,34	-0,08	
	191	0,00	0,00	0,21	0,30	1,51	-0,20	37	-0,08	-0,38	0,14	0,56	2,78	-0,43	
14	85	0,02	0,11	-0,06	0,01	0,64	-0,18	199	-0,01	-0,03	0,06	0,12	0,61	-0,04	
	196	0,00	0,11	0,09	-0,03	1,38	-0,12	197	-0,03	-0,03	0,21	0,21	1,27	0,02	
15	199	0,01	-0,03	0,05	0,11	0,61	-0,01	86	-0,03	-0,21	-0,07	0,01	0,65	0,14	
	197	0,03	-0,03	0,21	0,22	1,28	-0,09	198	-0,01	-0,21	0,10	-0,04	1,46	0,06	
16	201	0,04	0,03	0,03	0,21	1,39	0,29	202	0,04	0,04	0,00	0,00	1,11	0,11	
	195	0,01	0,02	0,00	0,32	1,61	-0,02	36	0,01	0,04	-0,03	0,61	3,03	-0,20	



TENS. Vento dir. 270: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
17	89	0,00	0,34	0,04	-0,03	0,60	-0,24	203	-0,05	0,10	0,07	0,22	0,53	-0,04
	200	0,04	0,34	-0,03	-0,05	1,57	-0,09	201	-0,01	0,11	0,00	0,26	1,21	0,11
18	203	-0,09	-0,08	-0,09	0,27	0,54	-0,03	90	-0,06	0,11	0,05	-0,57	-0,54	-0,04
	201	0,09	-0,05	-0,01	0,17	1,19	0,18	202	0,13	0,14	0,13	0,04	1,33	0,17
19	205	-0,04	0,29	0,11	0,06	-0,16	-0,20	206	-0,19	-0,49	0,39	0,04	-0,15	0,09
	203	-0,19	0,26	-0,09	0,24	0,35	-0,22	90	-0,35	-0,52	0,18	-0,41	0,29	0,06
20	114	0,03	0,19	0,06	0,07	-0,92	-0,32	207	0,00	0,03	0,25	0,12	-0,65	-0,11
	204	-0,04	0,18	-0,06	0,01	-0,08	-0,36	205	-0,07	0,02	0,12	0,11	-0,18	-0,15
21	207	0,00	0,02	0,25	0,17	-0,64	-0,12	115	-0,03	-0,12	0,08	0,00	-0,64	0,05
	205	0,00	0,02	0,12	0,05	-0,19	-0,14	206	-0,02	-0,12	-0,04	0,05	-0,13	0,02
22	209	0,00	-0,02	0,04	0,19	-0,10	0,01	210	-0,01	-0,07	-0,07	-0,04	-0,07	0,20
	199	0,01	-0,02	0,21	0,11	0,60	-0,04	86	0,00	-0,07	0,10	0,02	0,67	0,16
23	112	0,00	-0,18	-0,03	0,06	-0,86	-0,28	211	0,04	0,00	0,10	0,19	-0,68	-0,04
	208	-0,01	-0,18	0,02	0,00	-0,03	-0,28	209	0,03	0,00	0,15	0,14	-0,15	-0,05
24	211	0,14	-0,14	-0,16	0,12	-0,69	-0,14	113	0,20	0,18	0,06	0,42	-0,97	0,29
	209	0,05	-0,16	0,12	0,18	-0,14	-0,09	210	0,11	0,17	0,33	-0,03	-0,03	0,34
25	212	0,02	-0,01	0,21	0,11	0,57	-0,38	123	0,04	0,10	0,13	-0,51	-2,55	-0,62
	207	0,01	-0,01	0,06	0,08	-1,10	0,28	115	0,03	0,10	-0,02	0,08	-0,25	0,04
26	213	-0,07	0,08	0,08	0,07	0,36	-0,40	120	-0,07	0,09	0,18	-0,45	-2,25	-0,89
	211	0,03	0,10	-0,17	0,05	-1,03	0,42	113	0,03	0,10	-0,07	0,40	-1,09	-0,07
27	215	0,02	0,06	0,06	-0,03	0,67	0,48	216	-0,05	-0,31	-0,01	-0,10	-0,41	0,41
	212	-0,02	0,05	0,19	-0,17	-0,86	-0,35	123	-0,09	-0,32	0,13	0,38	1,92	-0,41
28	217	0,07	0,01	-0,02	0,00	-0,43	-0,10	218	0,08	0,08	0,16	0,09	-0,31	0,04
	214	-0,08	-0,02	0,05	0,01	0,18	-0,11	215	-0,07	0,05	0,23	-0,15	0,07	0,04
29	218	-0,10	0,03	0,09	0,09	-0,31	0,06	219	-0,11	0,02	-0,06	-0,01	-0,41	0,19
	215	0,07	0,07	0,24	-0,15	0,07	0,07	216	0,07	0,05	0,09	0,01	0,16	0,21
30	170	-0,09	-0,30	0,03	-0,43	-2,15	0,54	220	-0,03	0,02	0,09	0,07	0,36	0,46
	217	-0,03	-0,29	0,05	0,10	0,09	-0,25	218	0,04	0,03	0,11	-0,01	-0,81	-0,33
31	220	0,17	-0,08	-0,16	0,07	0,36	-0,30	171	0,29	0,52	0,21	-0,40	-1,98	-0,38
	218	0,04	-0,11	0,04	-0,01	-0,81	0,42	219	0,16	0,50	0,40	0,09	0,06	0,34
32	222	-0,02	-0,06	-0,09	-0,04	0,68	0,51	223	0,07	0,41	-0,13	-0,11	-0,44	0,44
	213	0,05	-0,04	-0,04	-0,19	-0,93	-0,39	120	0,14	0,43	-0,09	0,41	2,03	-0,46
33	224	-0,08	-0,11	-0,04	-0,01	-0,37	-0,08	225	-0,06	0,00	-0,15	0,07	-0,27	0,06
	221	0,06	-0,08	0,01	0,01	0,17	-0,09	222	0,08	0,03	-0,10	-0,16	0,07	0,05
34	225	0,03	0,01	-0,21	0,07	-0,27	0,07	226	0,05	0,09	-0,06	-0,01	-0,37	0,20
	222	-0,06	0,00	-0,12	-0,16	0,07	0,08	223	-0,05	0,07	0,03	0,01	0,17	0,21
35	166	0,15	0,26	-0,16	-0,36	-1,81	0,46	227	0,09	-0,04	-0,01	0,06	0,32	0,39
	224	0,08	0,25	-0,17	0,08	0,07	-0,21	225	0,02	-0,05	-0,02	-0,02	-0,71	-0,27
36	227	0,01	0,00	-0,23	0,06	0,32	-0,29	167	-0,03	-0,20	-0,07	-0,37	-1,85	-0,35
	225	0,03	0,00	-0,08	-0,02	-0,71	0,40	226	-0,01	-0,20	0,08	0,08	0,07	0,33

CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	0,02	-0,45	0,00	0,21	0,03	0,02	2	0,00	-0,02	-0,27	0,00	-0,06	0,03	0,01
	2	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,24	0,01	0,02	3	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,07	0,01	0,01
	3	0,00	0,01	-0,24	0,00	0,23	0,01	0,01	4	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,00	0,01	0,01
	4	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,19	0,01	0,01	5	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,03	0,01	0,00
	5	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,14	0,01	0,01	6	0,00	0,00	0,06	0,00	0,10	0,01	0,00
	6	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,04	0,00	0,03	0,00	0,00
	7	0,00	0,01	-0,05	0,00	0,11	0,02	0,00	8	0,00	-0,01	0,16	0,00	0,14	0,02	-0,01
	8	0,00	0,10	0,06	0,00	-0,01	0,11	0,01	9	0,00	-0,10	0,11	0,00	0,06	0,11	-0,02
	9	0,00	-0,08	-0,01	0,00	0,10	-0,09	-0,02	10	0,00	0,08	0,26	0,00	0,17	-0,09	0,01
	44	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,01	45	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,07	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,06	0,00	0,01	46	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	47	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,01	0,01	0,01	58	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00
	58	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	59	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,01	0,00	61	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,01	0,00
	33	0,00	0,01	-0,12	0,00	0,21	0,01	0,00	34	0,00	-0,01	0,31	0,00	0,28	0,01	0,00
	34	0,00	0,13	0,12	0,00	0,05	0,09	0,01	82	0,00	-0,13	0,14	0,00	-0,04	0,09	-0,01
	82	0,00	-0,21	-0,41	0,00	0,02	-0,11	-0,01	35	0,00	0,21	0,65	0,00	0,51	-0,11	0,01
	35	0,00	0,01	0,37	0,00	-0,32	0,01	0,00	36	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	0,01	-0,01
	62	0,00	-0,14	0,47	0,00	-0,24	-0,09	-0,01	54	0,00	0,14	-0,74	0,00	-0,55	-0,09	0,01
	54	0,00	0,33	-0,64	0,00	0,40	0,12	0,01	85	0,00	-0,33	0,56	0,00	0,04	0,12	-0,01
	27	0,00	0,06	0,40	0,00	-0,02	0,09	0,03	28	0,00	-0,06	0,16	0,00	-0,05	0,09	-0,01
	28	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,11	0,00	0,01	29	0,00	0,00	0,05	0,00	0,06	0,00	0,01
	29	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	30	0,00	0,00	0,03	0,00	0,05	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,00	0,00
	49	0,00	-0,03	0,31	0,00	-0,40	-0,02	0,00	34	0,00	0,03	-0,15	0,00	0,12	-0,02	0,00
	83	0,00	-0,20	-0,39	0,00	0,12	-0,16	-0,02	55	0,00	0,20	0,13	0,00	0,24	-0,16	0,02
	55	0,00	0,48	0,71	0,00	-0,50	0,17	0,01	87	0,00	-0,48	-0,71	0,00	0,00	0,17	-0,01
	61	0,00	0,01	0,18	0,00	-0,32	0,01	0,00	62	0,00	-0,01	-0,57	0,00	-0,55	0,01	0,00
	62	0,00	0,25	-0,22	0,00	-0,09	0,17	0,01	83	0,00	-0,25	-0,11	0,00	0,17	0,17	-0,02
	83	0,00	0,18	0,49	0,00	-0,17	0,11	0,01	63	0,00	-0,18	-0,89	0,00	-0,68	0,11	-0,01
	63	0,00	-0,04	-0,48	0,00	0,42	-0,06	-0,02	64	0,00	0,04	-0,02	0,00	0,01	-0,06	0,01
	70	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,09	0,00	0,00
	74	0,00	0,02	0,04	0,00	-0,13	0,04	0,00	75	0,00	-0,02	-0,05	0,00	-0,06	0,04	-0,01
	75	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,10	0,00	-0,01	76	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,12	0,00	-0,01
	78	0,00	0,02	0,04	0,00	-0,17	0,03	0,00	79	0,00	-0,02	-0,07	0,00	-0,09	0,03	-0,01
	79	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,12	0,00	-0,01	80	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,23	0,00	-0,01
	1	0,00	-0,01	0,25	0,00	-0,92	-0,03	-0,01	27	0,00	0,01	-0,11	0,00	-0,86	-0,03	0,02
	2	0,00	0,00	0,28	0,00	-0,83	-0,01	0,00	28	0,00	0,00	-0,33	0,00	-0,63	-0,01	0,00
	3	0,00	0,00	0,24	0,00	-0,63	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,46	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,44	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,32	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,09	0,00	-0,25	0,00	0,00	31	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,18	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,10	0,00	0,00



## C.D.S.

CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
32	0,00	0,27	-0,26	0,00	0,14	0,10	0,00	0,00	33	0,00	-0,27	0,25	0,00	0,05	0,10	0,00	
7	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,32	0,00	0,31	0,00	0,00	
8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,24	-0,01	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,56	0,00	0,58	-0,01	0,00	
10	0,00	-0,06	-0,20	0,00	0,38	-0,07	-0,01	0,00	25	0,00	0,06	0,42	0,00	0,38	-0,07	0,01	
25	0,00	0,04	-0,15	0,00	0,07	0,03	0,00	0,00	36	0,00	-0,04	0,17	0,00	0,18	0,03	0,00	
36	0,00	0,09	-0,20	0,00	0,23	0,07	0,01	0,00	52	0,00	-0,09	0,05	0,00	-0,03	0,07	0,00	
52	0,00	0,02	-0,41	0,00	0,50	0,04	0,01	0,00	64	0,00	-0,02	0,23	0,00	0,35	0,04	-0,01	
64	0,00	-0,04	-0,21	0,00	0,17	-0,04	-0,01	0,00	72	0,00	0,04	0,30	0,00	0,31	-0,04	0,00	
72	0,00	-0,03	-0,33	0,00	0,22	-0,02	0,00	0,00	76	0,00	0,03	0,37	0,00	0,40	-0,02	0,00	
76	0,00	-0,10	-0,28	0,00	0,06	-0,08	-0,01	0,00	80	0,00	0,10	0,12	0,00	0,31	-0,08	0,01	
78	0,00	0,01	-0,09	0,00	0,04	0,01	0,00	0,00	74	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,01	0,00	
74	0,00	0,02	-0,07	0,00	0,03	0,02	0,00	0,00	70	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,04	0,02	0,00	
70	0,00	0,13	0,13	0,00	-0,02	0,07	0,00	0,00	61	0,00	-0,13	-0,17	0,00	-0,14	0,07	0,00	
61	0,00	-0,01	-0,12	0,00	0,12	-0,01	0,00	0,00	48	0,00	0,01	0,12	0,00	0,15	-0,01	0,00	
48	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	
66	0,00	0,01	0,39	0,00	-0,08	0,02	0,01	0,00	67	0,00	-0,01	0,27	0,00	0,18	0,02	0,00	
67	0,00	0,00	0,22	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,16	0,00	0,11	0,00	0,00	
68	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,09	0,00	0,06	0,00	0,00	
69	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,09	0,00	0,00	
69	0,00	-0,01	-0,08	0,00	0,06	-0,01	0,00	0,00	60	0,00	0,01	0,12	0,00	0,09	-0,01	0,00	
60	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,13	0,00	0,17	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,09	0,00	0,17	0,00	0,00	
68	0,00	-0,01	-0,15	0,00	0,12	-0,01	0,00	0,00	59	0,00	0,01	0,22	0,00	0,17	-0,01	0,00	
59	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,23	0,00	0,32	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,16	0,00	0,30	0,00	0,00	
67	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,32	0,00	0,26	0,00	0,00	
58	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,51	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,33	0,00	0,46	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,22	0,00	0,41	0,00	0,00	
66	0,00	-0,19	-0,09	0,00	0,19	-0,14	-0,02	0,00	57	0,00	0,19	0,39	0,00	0,22	-0,14	0,01	
57	0,00	-0,02	-0,49	0,00	0,74	-0,03	0,00	0,00	44	0,00	0,02	0,37	0,00	0,53	-0,03	0,01	
44	0,00	0,03	-0,39	0,00	0,57	0,03	0,01	0,00	40	0,00	-0,03	0,11	0,00	-0,06	0,03	0,00	
40	0,00	0,02	-0,11	0,00	0,06	0,03	0,00	0,00	37	0,00	-0,02	0,11	0,00	0,11	0,03	0,00	
37	0,00	0,03	-0,11	0,00	-0,11	0,03	0,00	0,00	28	0,00	-0,03	0,30	0,00	0,54	0,03	-0,01	
50	0,00	-0,08	-0,04	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	82	0,00	0,08	0,28	0,00	0,16	-0,06	0,01	
63	0,00	-0,30	-0,17	0,00	-0,16	-0,15	-0,01	0,00	56	0,00	0,30	0,04	0,00	0,25	-0,15	0,01	
56	0,00	0,38	1,46	0,00	-0,93	0,19	0,01	0,00	51	0,00	-0,38	-1,36	0,00	-0,49	0,19	-0,01	
51	0,00	0,08	0,41	0,00	-0,30	0,05	0,00	0,00	35	0,00	-0,08	-0,15	0,00	-0,03	0,05	0,00	
54	0,00	0,12	-0,10	0,00	0,06	0,06	0,00	0,00	88	0,00	-0,12	-0,03	0,00	-0,03	0,06	-0,01	
49	0,00	0,02	0,05	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,00	84	0,00	-0,02	0,02	0,00	0,03	0,01	0,00	
1	3,40	-0,09	-0,48	0,20	0,68	-0,14	0,00	0,00	1	0,00	0,09	0,48	-0,20	0,94	-0,18	0,00	
2	3,40	-0,10	-0,44	0,31	0,62	-0,16	0,00	0,00	2	0,00	0,10	0,44	-0,31	0,86	-0,17	0,00	
3	3,40	-0,09	-0,33	0,17	0,46	-0,15	0,00	0,00	3	0,00	0,09	0,33	-0,17	0,65	-0,17	0,00	
4	3,40	-0,10	-0,21	0,13	0,30	-0,16	0,00	0,00	4	0,00	0,10	0,21	-0,13	0,43	-0,18	0,00	
5	3,40	-0,09	-0,11	0,08	0,15	-0,14	0,00	0,00	5	0,00	0,09	0,11	-0,08	0,22	-0,17	0,00	
6	3,40	-0,07	0,03	-0,07	-0,08	-0,10	0,00	0,00	6	0,00	0,07	-0,03	0,07	-0,02	-0,14	0,00	
7	3,40	-0,08	0,05	0,02	-0,08	-0,12	0,00	0,00	7	0,00	0,08	-0,05	-0,02	-0,09	-0,15	0,00	
8	3,40	-0,08	0,11	-0,22	-0,16	-0,13	0,00	0,00	8	0,00	0,08	-0,11	0,22	-0,22	-0,15	0,00	
9	3,40	-0,09	0,03	-0,10	-0,02	-0,13	0,00	0,00	9	0,00	0,09	-0,03	0,10	-0,09	-0,16	0,00	
10	3,40	-0,07	0,16	-0,06	-0,17	-0,10	0,00	0,00	10	0,00	0,07	-0,16	0,06	-0,36	-0,14	0,00	
25	3,40	-0,02	0,21	-0,28	-0,28	-0,02	0,00	0,00	25	0,00	0,02	-0,21	0,28	-0,44	-0,04	0,00	
27	3,40	0,01	-0,46	-0,29	0,67	0,01	0,00	0,00	27	0,00	-0,01	0,46	0,29	0,91	0,02	0,00	
28	3,40	-0,01	-0,62	-0,11	0,96	-0,01	0,00	0,00	28	0,00	0,01	0,62	0,11	1,15	-0,03	0,00	
29	3,40	-0,04	-0,48	-0,04	0,74	-0,06	0,00	0,00	29	0,00	0,04	0,48	0,04	0,88	-0,07	0,00	
30	3,40	-0,05	-0,33	0,00	0,52	-0,07	0,00	0,00	30	0,00	0,05	0,33	0,00	0,61	-0,08	0,00	
31	3,40	-0,04	-0,18	0,02	0,28	-0,06	0,00	0,00	31	0,00	0,04	0,18	-0,02	0,33	-0,08	0,00	
32	3,40	-0,02	0,03	0,39	-0,07	-0,02	0,00	0,00	32	0,00	0,02	-0,03	-0,39	-0,03	-0,04	0,00	
33	3,40	-0,10	0,10	-0,02	-0,18	-0,13	-0,03	0,00	33	0,00	0,10	-0,10	0,02	-0,12	-0,15	0,03	
34	3,40	-0,13	-0,23	-0,60	0,29	-0,17	-0,03	0,00	34	0,00	0,13	0,23	0,60	0,38	-0,20	0,03	
35	2,66	-0,51	-0,18	-1,43	0,13	-0,51	-0,03	0,00	35	0,00	0,51	0,18	1,43	0,25	-0,59	0,03	
36	3,40	0,00	0,21	0,04	-0,29	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,21	-0,04	-0,43	-0,01	0,00	
44	3,40	-0,01	-0,57	0,12	0,85	-0,02	0,00	0,00	44	0,00	0,01	0,57	-0,12	1,11	-0,02	0,00	
45	3,40	0,02	-0,45	0,06	0,67	0,03	0,00	0,00	45	0,00	-0,02	0,45	-0,06	0,86	0,04	0,00	
46	3,40	0,00	-0,32	0,01	0,48	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,32	-0,01	0,60	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,17	-0,01	0,26	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,17	0,01	0,33	0,00	0,00	
48	3,40	0,00	-0,02	-0,28	0,01	0,01	-0,03	0,00	48	0,00	0,00	0,02	0,28	0,03	0,00	0,03	
49	3,40	-0,04	-0,02	-0,53	-0,02	-0,07	-0,05	0,00	49	0,00	0,04	0,02	0,53	0,07	-0,06	0,05	
50	2,66	-0,04	0,19	0,44	-0,12	-0,04	-0,03	0,00	50	0,00	0,04	-0,19	-0,44	-0,29	-0,04	0,03	
51	2,66	-0,06	1,03	0,95	-0,99	-0,08	-0,04	0,00	51	0,00	0,06	-1,03	-0,95	-1,24	-0,06	0,04	
52	3,40	0,01	0,22	0,36	-0,28	0,01	0,00	0,00	52	0,00	-0,01	-0,22	-0,36	-0,47	0,01	0,00	
54	3,40	-0,06	-0,02	1,19	0,11	-0,09	-0,05	0,00	54	0,00	0,06	0,02	-1,19	-0,07	-0,09	0,05	
55	1,33	0,02	0,37	-0,70	-0,16	0,15	-0,02	0,00	55	0,00	-0,02	-0,37	0,70	-0,11	-0,14	0,02	
56	1,33	0,48	1,28	-1,50	0,18	0,25	-0,06	0,00	56	0,00	-0,48	-1,28	1,50	-1,12	0,11	0,06	
57	3,40	0,04	-0,49	0,04	0,69	0,06	0,00	0,00	57	0,00	-0,04	0,49	-0,04	0,97	0,08	0,00	
58	3,40	0,07	-0,38	0,04	0,53	0,11	0,00	0,00	58	0,00	-0,07	0,38	-0,04	0,76	0,12	0,00	
59	3,40	0,04	-0,27	0,04	0,38	0,06	0,00	0,00	59	0,00	-0,04	0,27	-0,04	0,54	0,07	0,00	
60	3,40	0,03	-0,15	0,02	0,21	0,05	0,00	0,00	60	0,0							



CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
63	1,33	-0,01	1,41	0,01	-0,64	0,00	0,02	0,02	56	1,33	0,01	-1,41	-0,01	-0,77	0,00	-0,02	
55	1,33	0,07	0,91	-0,43	-0,61	0,02	0,00	0,00	56	1,33	-0,07	-0,91	0,43	-0,40	0,05	0,00	
55	3,40	-0,20	-0,01	-0,75	0,06	-0,22	-0,03	-0,03	55	1,33	0,20	0,01	0,75	-0,04	-0,10	0,03	
56	3,40	0,05	1,21	0,83	-1,11	-0,02	-0,05	-0,05	56	1,33	-0,05	-1,21	-0,83	-0,79	0,10	0,05	
63	3,40	0,15	0,62	0,13	-0,48	0,19	-0,04	0,63	63	1,33	-0,15	-0,62	-0,13	-0,49	0,04	0,04	
50	2,66	-0,11	-0,42	-0,08	0,26	-0,04	0,00	0,51	51	2,66	0,11	0,42	0,08	0,20	-0,08	0,00	
35	2,66	0,04	-1,57	0,21	0,83	-0,01	0,01	51	2,66	-0,04	1,57	-0,21	1,04	0,06	-0,01		
35	3,40	-0,73	-0,14	0,14	0,14	-0,29	-0,05	35	2,66	0,73	0,14	-0,14	-0,04	-0,24	0,05		
50	3,40	-0,07	0,14	-0,10	-0,27	0,01	0,00	50	2,66	0,07	-0,14	0,10	0,16	-0,06	0,00		
51	3,40	-0,18	0,92	-1,03	-0,70	0,00	-0,01	51	2,66	0,18	-0,92	1,03	0,02	-0,14	0,01		
1	3,40	0,00	-0,09	-0,09	0,14	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,09	0,09	0,12	0,00	0,00		
2	3,40	0,00	-0,02	0,03	0,06	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,02	-0,03	0,06	0,00	0,00		
3	3,40	0,00	-0,04	0,01	0,08	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,04	-0,01	0,08	0,00	0,00		
4	3,40	0,00	-0,03	0,01	0,08	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,03	-0,01	0,08	0,00	0,00		
5	3,40	0,00	-0,03	0,05	0,07	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,03	-0,05	0,08	0,00	0,00		
6	3,40	0,00	-0,11	-0,06	0,17	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,11	0,06	0,15	0,00	0,00		
7	3,40	0,00	-0,10	-0,04	0,16	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,10	0,04	0,15	0,00	0,00		
8	3,40	0,00	-0,15	-0,02	0,16	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,15	0,02	0,16	0,00	0,00		
9	3,40	0,00	-0,21	0,16	0,21	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,21	-0,16	0,24	0,00	0,00		
10	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00		
27	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00		
28	3,40	0,00	-0,02	-0,05	0,04	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,02	0,05	0,03	0,00	0,00		
29	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,03	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,03	0,00	0,00		
30	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00		
31	3,40	0,00	-0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,01	-0,03	0,04	0,00	0,00		
44	3,40	0,00	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,00		
45	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00		
46	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
47	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00		
57	3,40	0,00	0,01	0,05	-0,03	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,01	-0,05	-0,02	0,00	0,00		
58	3,40	0,00	0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,01	0,04	-0,02	0,00	0,00		
59	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00		
60	3,40	0,00	0,01	0,01	-0,03	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	0,00	0,00		
66	3,40	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00		
67	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00		
68	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	69	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00		
69	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00		
78	3,40	0,00	-0,02	-0,02	0,03	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,02	0,02	0,02	0,00	0,00		
74	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00		
70	3,40	0,00	-0,06	0,10	0,02	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,06	-0,10	0,04	0,00	0,00		
61	3,40	0,01	-0,26	0,00	0,38	0,01	0,00	48	3,40	-0,01	0,26	0,00	0,31	0,01	0,00		
48	3,40	0,01	-0,39	0,00	0,12	0,01	0,00	33	3,40	-0,01	0,39	0,00	0,31	0,01	0,00		
33	3,40	0,01	-0,15	0,03	0,05	0,00	0,00	32	3,40	-0,01	0,15	-0,03	0,06	0,00	0,00		
32	3,40	0,00	-0,05	-0,19	0,07	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,05	0,19	0,03	0,00	0,00		
23	3,40	0,00	-0,04	0,23	0,03	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,04	-0,23	0,07	0,00	0,00		
79	3,40	0,00	0,03	0,06	-0,04	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,03	-0,06	-0,03	0,00	0,00		
75	3,40	0,00	0,04	0,11	-0,06	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,04	-0,11	-0,03	0,00	0,00		
71	3,40	0,00	0,07	-0,26	-0,02	0,00	0,00	62	3,40	0,00	-0,07	0,26	-0,07	0,00	0,00		
80	3,40	0,00	0,23	0,16	-0,21	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,23	-0,16	-0,18	0,00	0,00		
76	3,40	0,00	0,24	0,04	-0,21	0,00	0,00	72	3,40	0,00	-0,24	-0,04	-0,21	0,00	0,00		
72	3,40	0,00	0,28	-0,20	-0,25	0,00	0,00	64	3,40	0,00	-0,28	0,20	-0,29	0,00	0,00		
52	3,40	0,00	0,43	0,07	-0,34	0,00	0,00	36	3,40	0,00	-0,43	-0,07	-0,32	0,00	0,00		
64	3,40	0,00	0,15	-0,01	-0,23	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,15	0,01	-0,23	0,00	0,00		
36	3,40	0,00	0,45	-0,05	-0,32	0,00	0,00	25	3,40	0,00	-0,45	0,05	-0,33	0,00	0,00		
25	3,40	0,00	0,24	-0,13	-0,27	0,00	0,00	10	3,40	0,00	-0,24	0,13	-0,29	0,00	0,00		
78	3,40	0,00	0,07	0,09	-0,13	0,00	0,00	79	3,40	0,00	-0,07	-0,09	-0,11	0,00	0,00		
79	3,40	0,00	0,04	-0,10	-0,10	0,00	0,00	80	3,40	0,00	-0,04	0,10	-0,12	0,00	0,00		
80	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	81	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00		
74	3,40	0,00	0,06	0,07	-0,10	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,06	-0,07	-0,09	0,00	0,00		
75	3,40	0,00	0,03	-0,08	-0,08	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,03	0,08	-0,10	0,00	0,00		
76	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00		
70	3,40	0,00	0,04	0,12	-0,07	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,04	-0,12	-0,04	0,00	0,00		
71	3,40	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,00	0,15	-0,03	0,00	0,00		
72	3,40	0,00	0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00		
27	3,40	0,00	-0,29	-1,31	0,47	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,29	1,31	0,20	0,00	0,00		
18	3,40	0,00	-0,29	1,34	0,20	0,00	0,00	1	3,40	0,00	0,29	-1,34	0,47	0,00	0,00		
19	3,40	0,00	-0,25	1,30	0,16	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,25	-1,30	0,42	0,00	0,00		
28	3,40	0,00	-0,25	-0,93	0,37	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,25	0,93	0,18	0,00	0,00		
20	3,40	0,00	-0,18	0,99	0,11	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,18	-0,99	0,32	0,00	0,00		
29	3,40	0,00	-0,18	-0,67	0,27	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,18	0,67	0,13	0,00	0,00		
30	3,40	0,00	-0,12	-0,44	0,19	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,12	0,44	0,09	0,00	0,00		
21	3,40	0,00	-0,12	0,70	0,08	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,12	-0,70	0,22	0,00	0,00		
22	3,40	0,00	-0,07	0,39	0,04	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,07	-0,39	0,12	0,00	0,00		
31	3,40	0,00	-0,07	-0,24	0,10	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,07	0,24	0,05	0,00	0,00		
18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
19	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
22	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00		
23	3,40	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00		
24	3,40	0,00	-0,02	0,21													



CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
29	3,40	0,00	0,15	1,01	-0,22	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-0,15	-1,01	-0,02	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,15	0,07	-0,13	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,15	-0,07	-0,11	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,14	-1,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	-0,14	1,00	-0,25	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	0,21	-0,10	-0,28	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,21	0,10	-0,30	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	0,25	0,23	-0,21	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	-0,25	-0,23	-0,17	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	0,18	0,15	-0,14	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,18	-0,15	-0,12	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	0,10	0,08	-0,08	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	-0,10	-0,08	-0,07	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,14	-0,10	-0,19	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,14	0,10	-0,21	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,08	-0,06	-0,10	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,08	0,06	-0,11	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,13	-0,69	0,20	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,13	0,69	0,06	0,00	0,00	
39	3,40	0,00	-0,13	0,79	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,13	-0,79	0,17	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	-0,13	0,14	0,07	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,13	-0,14	0,09	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,09	-0,33	0,12	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,09	0,33	0,05	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	-0,09	0,32	0,04	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,09	-0,32	0,11	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	3,40	0,01	-0,28	0,00	0,37	0,02	0,00	0,00	34	3,40	-0,01	0,28	0,00	0,41	0,02	0,00	
61	3,40	0,01	0,44	0,00	-0,59	0,02	0,00	0,00	62	3,40	-0,01	-0,44	0,00	-0,61	0,02	0,00	
62	3,40	0,09	0,42	0,00	-0,54	0,06	0,01	83	3,40	-0,09	-0,42	0,00	-0,02	0,06	-0,01	0,00	
83	3,40	0,10	0,42	0,00	0,02	0,06	0,01	63	3,40	-0,10	-0,42	0,00	-0,54	0,06	-0,01	0,00	
34	3,40	0,03	-0,38	0,00	0,44	0,02	0,00	82	3,40	-0,03	0,38	0,00	0,08	0,02	0,00	0,00	
82	3,40	0,03	-0,38	0,00	-0,08	0,02	0,00	35	3,40	-0,03	0,38	0,00	0,46	0,02	0,00	0,00	
55	3,40	0,11	0,79	0,00	-0,57	0,08	0,01	50	3,40	-0,11	-0,79	0,00	-0,54	0,08	-0,01	0,00	
63	3,40	-0,12	0,82	0,00	-0,51	-0,06	-0,01	56	3,40	0,12	-0,82	0,00	-0,31	-0,06	0,01	0,00	
56	3,40	0,27	1,55	0,00	-1,07	0,14	0,01	51	3,40	-0,27	-1,55	0,00	-0,48	0,14	-0,01	0,00	
51	3,40	0,03	0,39	0,00	-0,16	0,02	0,00	35	3,40	-0,03	-0,39	0,00	-0,30	0,02	0,00	0,00	
62	3,40	-0,04	0,34	0,00	-0,12	-0,03	0,00	54	3,40	0,04	-0,34	0,00	-0,31	-0,03	0,00	0,00	
49	3,40	0,03	0,32	0,00	-0,25	0,02	0,00	34	3,40	-0,03	-0,32	0,00	-0,13	0,02	0,00	0,00	
54	3,40	0,07	-0,62	0,00	0,47	0,06	0,01	49	3,40	-0,07	0,62	0,00	0,45	0,06	-0,01	0,00	
35	3,40	0,00	0,08	0,36	-0,12	0,00	0,00	24	3,40	0,00	-0,08	-0,36	-0,04	0,00	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	0,10	-0,40	-0,07	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,10	0,40	-0,16	0,00	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,01	0,05	-0,01	0,00	0,00	17	3,40	0,00	-0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,00	0,09	-0,01	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	-0,09	0,01	0,00	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,01	-0,05	0,01	0,00	0,00	0,00	
65	3,40	0,00	0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00	53	3,40	0,00	-0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	
53	3,40	0,00	0,00	-0,08	0,01	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	0,08	-0,01	0,00	0,00	0,00	
11	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	
26	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	
6	7,10	-0,09	-0,07	-0,03	0,10	-0,15	0,00	6	3,40	0,09	0,07	0,03	0,15	-0,17	0,00	0,00	
7	7,10	-0,11	-0,02	0,02	0,00	-0,20	0,00	7	3,40	0,11	0,02	-0,02	0,08	-0,19	0,00	0,00	
8	7,10	-0,11	0,05	-0,08	-0,11	-0,21	0,00	8	3,40	0,11	-0,05	0,08	-0,07	-0,21	0,00	0,00	
9	7,10	-0,12	0,00	-0,04	-0,01	-0,21	0,00	9	3,40	0,12	0,00	0,04	0,00	-0,21	0,00	0,00	
10	7,10	-0,09	0,11	-0,04	-0,23	-0,17	0,00	10	3,40	0,09	-0,11	0,04	-0,18	-0,17	0,00	0,00	
25	7,10	-0,04	0,18	-0,08	-0,37	-0,07	0,00	25	3,40	0,04	0,08	-0,18	-0,31	-0,07	0,00	0,00	
32	7,10	-0,01	-0,12	0,27	0,21	0,00	0,00	32	3,40	0,01	0,12	-0,27	0,22	-0,02	0,00	0,00	
33	7,10	-0,15	-0,46	0,02	0,70	-0,24	-0,05	33	3,40	0,15	0,46	-0,02	0,77	-0,23	0,05	0,00	
34	7,10	0,03	-0,37	-0,19	0,61	0,05	-0,05	34	3,40	-0,03	0,37	0,19	0,58	0,06	0,05	0,00	
35	7,10	-0,16	-0,29	0,07	0,45	-0,27	-0,05	35	3,40	0,16	0,29	-0,07	0,47	-0,26	0,05	0,00	
36	7,10	-0,01	0,19	0,02	-0,38	-0,03	0,00	36	3,40	0,01	-0,19	-0,02	-0,33	-0,03	0,00	0,00	
48	7,10	0,00	-0,35	-0,15	0,57	0,01	-0,04	48	3,40	0,00	0,35	0,15	0,56	0,01	0,04	0,00	
49	7,10	0,15	-0,11	-0,19	0,17	0,24	-0,08	49	3,40	-0,15	0,11	0,19	0,17	0,24	0,08	0,00	
50	7,10	-0,03	0,11	0,15	-0,18	-0,05	-0,04	50	3,40	0,03	-0,11	-0,15	-0,16	-0,03	0,04	0,00	
51	7,10	-0,04	0,28	0,10	-0,44	-0,08	-0,04	51	3,40	0,04	-0,28	-0,10	-0,44	-0,05	0,04	0,00	
52	7,10	0,01	0,18	0,11	-0,36	0,02	0,00	52	3,40	-0,01	-0,18	-0,11	-0,30	0,01	0,00	0,00	
54	7,10	0,14	0,11	0,41	-0,17	0,21	-0,08	54	3,40	-0,14	-0,11	-0,41	-0,20	0,22	0,08	0,00	
55	7,10	-0,06	0,06	-0,37	-0,11	-0,10	-0,04	55	3,40	0,06	-0,06	0,37	-0,07	-0,08	0,04	0,00	
56	7,10	0,08	0,26	0,10	-0,45	0,16	-0,05	56	3,40	-0,08	-0,26	-0,10	-0,37	0,09	0,05	0,00	
61	7,10	0,24	-0,39	-0,10	0,56	0,38	-0,05	61	3,40	-0,24	0,39	0,10	0,68	0,37	0,05	0,00	
62	7,10	0,01	0,34	0,08	-0,55	0,02	-0,04	62	3,40	-0,01	-0,34	-0,08	-0,52	0,03	0,04	0,00	
63	7,10	0,17	0,06	-0,29	-0,10	0,27	-0,04	63	3,40	-0,17	-0,06	0,29	-0,08	0,26	0,04	0,00	
64	7,10	0,02	0,13	0,12	-0,24	0,04	0,00	64	3,40	-0,02	-0,13	-0,12	-0,24	0,04	0,00	0,00	
6	7,10	0,00	-0,08	-0,13	0,13	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,08	0,13	0,11	0,00	0,00	0,00	
7	7,10	0,00	-0,07	-0,02	0,10	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,07	0,02	0,10	0,00	0,00	0,00	
8	7,10	0,00	-0,09	-0,02	0,10	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,09	0,02	0,10	0,00			



CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
	13	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	-0,02	0,17	0,02	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,02	-0,17	0,05	0,00	0,00	0,00
	25	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	7,10	0,00	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,01	-0,07	0,02	0,00	0,00	0,00
	51	7,10	0,00	0,02	0,13	-0,05	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,02	-0,13	-0,02	0,00	0,00	0,00
	52	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	7,10	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	64	7,10	0,00	0,00	0,12	-0,02	0,00	0,00	0,00
	64	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	7,10	0,02	-0,22	0,00	0,30	0,02	0,00	34	7,10	-0,02	0,22	0,00	0,32	0,02	0,00	0,00
	61	7,10	0,02	0,31	0,00	-0,43	0,02	0,01	62	7,10	-0,02	-0,31	0,00	-0,40	0,02	-0,01	0,00
	62	7,10	0,08	0,21	0,00	-0,26	0,06	0,01	83	7,10	-0,08	-0,21	0,00	-0,05	0,06	-0,01	0,00
	83	7,10	0,08	0,21	0,00	0,05	0,05	0,01	63	7,10	-0,08	-0,21	0,00	-0,32	0,05	-0,01	0,00
	34	7,10	0,03	-0,33	0,00	0,35	0,02	0,00	82	7,10	-0,03	0,33	0,00	0,11	0,02	0,00	0,00
	82	7,10	0,04	-0,33	0,00	-0,11	0,02	0,00	35	7,10	-0,04	0,33	0,00	0,44	0,02	0,00	0,00
	55	7,10	0,03	0,38	0,00	-0,25	0,02	0,00	50	7,10	-0,03	-0,38	0,00	-0,28	0,02	0,00	0,00
	63	7,10	0,09	-0,08	0,00	-0,08	0,05	0,00	56	7,10	-0,09	0,08	0,00	0,17	0,05	0,00	0,00
	56	7,10	-0,09	0,61	0,00	-0,50	-0,05	-0,01	51	7,10	0,09	-0,61	0,00	-0,23	-0,05	0,01	0,00
	51	7,10	0,13	0,29	0,00	-0,14	0,08	0,01	35	7,10	-0,13	-0,29	0,00	-0,20	0,08	-0,01	0,00
	62	7,10	-0,10	0,18	0,00	0,01	-0,06	-0,01	54	7,10	0,10	-0,18	0,00	-0,23	-0,06	0,01	0,00
	49	7,10	0,00	0,08	0,00	-0,16	0,00	0,00	34	7,10	0,00	-0,08	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
	54	7,10	0,08	-0,76	0,00	0,59	0,06	0,01	49	7,10	-0,08	0,76	0,00	0,55	0,06	-0,01	0,00
	35	7,10	0,00	0,04	0,24	-0,06	0,00	0,00	24	7,10	0,00	-0,04	-0,24	-0,01	0,00	0,00	0,00
	24	7,10	0,00	0,05	-0,19	-0,04	0,00	0,00	8	7,10	0,00	-0,05	0,19	-0,08	0,00	0,00	0,00
	6	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	7,10	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	0,39	-0,48	0,00	0,06	0,15	0,01	49	0,00	-0,39	0,48	0,00	0,30	0,15	-0,01	0,00
	87	0,00	0,47	0,70	0,00	-0,05	0,16	0,01	50	0,00	-0,47	-0,67	0,00	-0,43	0,16	-0,01	0,00
	88	0,00	-0,15	0,00	0,00	-0,04	-0,07	-0,01	55	0,00	0,15	-0,05	0,00	0,01	-0,07	0,00	0,00
	84	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,04	-0,10	-0,01	50	0,00	0,20	0,07	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00

FORZE Corr. Tors. dir. 0: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	-0,02	-0,05	-0,02	0,00	193	0,00	0,00	0,08	0,01	-0,02	0,00
	28	0,00	0,00	0,11	0,02	-0,03	0,00	191	0,00	0,00	-0,17	-0,06	-0,01	0,00
2	196	0,07	0,31	0,11	-0,03	0,00	0,04	197	0,15	0,18	-0,06	-0,05	0,00	-0,04
	28	-0,21	-0,46	-0,13	0,01	0,00	-0,02	191	0,00	-0,04	0,07	0,05	0,01	0,02
3	200	0,06	-0,53	0,11	-0,04	0,00	-0,07	201	0,04	-0,12	-0,10	-0,05	0,00	0,06
	27	0,06	0,47	-0,12	0,03	0,00	0,04	195	-0,16	0,19	0,12	0,06	0,01	-0,03
4	204	-0,05	-0,56	0,10	0,01	-0,01	-0,06	205	-0,02	-0,27	-0,16	0,01	0,00	0,07
	89	-0,01	0,60	-0,10	0,01	0,01	0,07	203	0,08	0,23	0,17	0,00	0,01	-0,08
5	208	0,01	0,09	0,11	0,01	-0,01	0,00	209	0,14	0,12	-0,20	0,01	0,00	0,00
	85	-0,07	-0,19	-0,11	0,02	0,01	-0,02	199	-0,09	-0,01	0,20	0,02	0,01	0,02
6	122	-0,30	-0,05	0,10	0,03	0,00	-0,04	212	-0,11	-0,32	-0,08	0,03	-0,01	0,06
	114	0,13	0,36	-0,10	-0,03	0,00	0,03	207	0,28	0,01	0,08	-0,04	0,00	-0,04
7	119	0,06	0,00	0,10	0,03	0,00	0,00	213	0,02	0,08	-0,09	0,04	-0,01	-0,02
	112	-0,02	-0,07	-0,10	-0,03	0,00	0,00	211	-0,06	-0,01	0,09	-0,04	0,00	0,02
8	214	-0,20	-0,67	0,27	0,02	0,01	-0,11	215	-0,70	-0,99	-0,13	-0,01	0,00	0,06
	122	0,87	1,79	-0,27	-0,12	0,02	0,08	212	0,03	-0,13	0,13	-0,07	-0,02	-0,03
9	221	0,17	0,45	0,28	0,02	0,01	0,07	222	0,50	0,69	-0,12	-0,01	-0,01	-0,03
	119	-0,55	-1,27	-0,28	-0,13	0,02	-0,08	213	-0,12	0,14	0,12	-0,07	-0,02	0,04
10	193	0,00	0,00	-0,01	-0,02	-0,02	0,00	194	0,00	0,00	0,09	0,02	-0,01	0,00
	191	0,00	0,00	0,09	-0,04	0,00	0,00	37	0,00	0,00	-0,17	-0,06	-0,03	0,00
11	27	0,00	0,00	-0,09	0,04	0,02	0,00	195	0,00	0,00	0,15	-0,06	0,03	0,00
	192	0,00	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	193	0,00	0,00	-0,05	0,02	0,02	0,00
12	195	0,00	0,00	-0,07	-0,04	0,01	0,00	36	0,00	0,00	0,17	-0,07	0,05	0,00
	193	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,02	0,00	194	0,00	0,00	-0,10	0,03	0,01	0,00
13	197	0,10	-0,12	-0,03	-0,05	-0,01	-0,03	198	0,05	-0,24	-0,23	-0,08	0,00	0,03
	191	0,01	0,02	0,03	0,11	-0,01	0,02	37	-0,15	0,34	0,24	0,20	0,02	-0,02
14	85	0,07	0,19	0,11	-0,02	-0,01	0,02	199	0,12	0,21	-0,17	-0,02	0,00	-0,02
	196	-0,07	-0,31	-0,11	0,03	0,00	-0,04	197	-0,12	-0,08	0,18	0,05	0,01	0,04
15	199	0,10	-0,14	0,10	-0,02	-0,01	-0,02	86	0,07	-0,13	-0,24	-0,03	0,00	0,01
	197	-0,12	0,02	-0,08	0,06	0,00	0,03	198	-0,05	0,24	0,23	0,08	0,00	-0,03
16	201	0,07	0,07	-0,04	-0,05	-0,01	0,04	202	0,02	0,30	-0,29	-0,07	0,00	-0,04
	195	-0,12	-0,13	0,02	0,12	-0,01	-0,02	36	0,03	-0,24	0,30	0,21	0,03	0,01
17	89	0,01	-0,60	0,10	-0,01	-0,01	-0,07	203	0,09	-0,30	-0,18	-0,02	0,00	0,09
	200	-0,06	0,53	-0,11	0,04	0,00	0,07	201	-0,05	0,37	0,19	0,04	0,01	-0,08
18	203	0,04	0,26	0,10	0,00	-0,01	0,06	90	0,04	0,36	-0,34	0,03	-0,04	-0,08
	201	-0,06	-0,32	-0,05	0,06	0,00	-0,02	202	-0,02	-0,30	0,29	0,07	0,00	0,04
19	205	-0,43	0,57	0,12	0,02	-0,01	0,15	206	-0,14	0,84	-0,22	0,02	-0,01	-0,10
	203	-0,21	-0,19	-0,09	0,01	0,00	-0,06	90	0,78	-1,22	0,19	0,02	-0,02	0,01
20	114	-0,13	-0,36	0,10	0,03	0,00	-0,03	207	-0,18	-0,30	-0,16	0,04	0,00	0,06
	204	0,05	0,56	-0,10	-0,01	0,01	0,06	205	0,26	0,09	0,16	-0,02	0,00	-0,09
21	207	-0,23	0,60	0,10	0,05	0,00	0,10	115	-0,09	0,63	-0,21	0,06	0,00	-0,07
	205	0,18	-0,38	-0,11	-0,02	0,01	-0,13	206	0,14	-0,84	0,22	-0,02	0,01	0,10
22	209	0,11	-0,08	0,13	0,01	-0,01	0,00	210	0,09	0,01	-0,25	0,02	0,00	0,00
	199	-0,14	-0,06	-0,12	0,02	0,01	0,02	86	-0,07	0,13	0,24	0,03	0,00	-0,01
23	112	0,02	0,07	0,10	0,03	0,00	0,00	211	0,01	0,08	-0,17	0,04	0,00	-0,02
	208	-0,01	-0,09	-0,11	-0,01	0,01	0,00	209	-0,02	-0,06	0,17	-0,01	0,00	0,03
24	211	-0,13	-0,24	0,09	0,05	-0,01	-0,04	113	0,45	0,23	-0,24	0,07	0,01	0,07



## C.D.S.

FORZE Corr. Tors. dir. 0: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
25	209	-0,24	0,02	-0,11	-0,01	0,01	-0,02	210	-0,09	-0,01	0,25	-0,02	0,00	0,00
	212	-0,21	0,47	0,04	0,07	0,01	0,08	123	-0,01	0,48	-0,22	0,16	-0,02	-0,03
	207	0,12	-0,32	-0,03	-0,04	0,01	-0,11	115	0,09	-0,63	0,21	-0,06	0,00	0,07
26	213	0,20	-0,30	0,02	0,08	0,01	-0,11	120	-0,04	-0,61	-0,18	0,16	-0,02	0,05
	211	0,18	0,18	-0,02	-0,05	0,00	0,05	113	-0,34	0,72	0,18	-0,08	0,01	0,01
27	215	-0,53	0,94	0,17	0,04	0,01	0,04	216	-0,22	0,73	-0,27	0,01	0,01	-0,11
	212	0,22	-0,02	-0,21	-0,04	0,01	-0,10	123	0,52	-1,65	0,32	0,12	0,02	0,18
28	217	-0,19	0,40	0,28	0,00	0,01	0,05	218	-0,67	-0,60	-0,25	0,00	0,00	-0,07
	214	0,20	0,67	-0,27	-0,02	-0,01	0,11	215	0,66	-0,47	0,24	-0,02	-0,01	-0,08
29	218	-0,71	0,44	0,26	0,01	0,01	-0,11	219	-0,07	-0,24	-0,26	0,01	0,01	0,01
	215	0,57	0,52	-0,27	-0,01	0,00	-0,02	216	0,22	-0,73	0,27	-0,01	-0,01	0,11
30	170	-0,58	1,34	0,32	-0,16	-0,02	0,10	220	-0,18	-0,11	-0,15	-0,02	0,00	-0,08
	217	0,19	-0,40	-0,28	0,00	-0,01	-0,05	218	0,57	-0,83	0,12	-0,03	-0,01	0,03
31	220	0,49	0,11	0,15	0,02	0,01	0,08	171	-1,38	-1,33	-0,29	0,13	-0,02	-0,22
	218	0,81	0,99	-0,13	0,02	0,00	0,15	219	0,07	0,24	0,26	-0,01	-0,01	-0,01
32	222	0,36	-0,72	0,16	0,04	0,02	-0,04	223	0,15	-0,52	-0,28	0,01	0,01	0,08
	213	-0,15	0,08	-0,21	-0,04	0,01	0,09	120	-0,36	1,15	0,33	0,13	0,02	-0,12
33	224	0,14	-0,33	0,29	-0,01	0,01	-0,04	225	0,48	0,40	-0,25	0,00	0,00	0,06
	221	-0,17	-0,45	-0,28	-0,02	-0,01	-0,07	222	-0,46	0,37	0,24	-0,02	-0,01	0,05
34	225	0,50	-0,35	0,26	0,00	0,01	0,07	226	0,05	0,17	-0,26	0,01	0,01	-0,01
	222	-0,40	-0,34	-0,28	-0,01	0,00	0,02	223	-0,15	0,52	0,28	-0,01	-0,01	-0,08
35	166	0,45	-1,03	0,33	-0,17	-0,02	-0,07	227	0,11	0,07	-0,15	-0,02	0,00	0,05
	224	-0,14	0,33	-0,29	0,01	-0,01	0,04	225	-0,43	0,63	0,12	-0,03	-0,01	-0,02
36	227	-0,33	-0,07	0,15	0,02	0,01	-0,05	167	0,94	0,93	-0,28	0,13	-0,02	0,14
	225	-0,56	-0,68	-0,13	0,03	0,00	-0,10	226	-0,05	-0,17	0,26	-0,01	-0,01	0,01

TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,33	0,30	193	0,00	0,00	0,00	0,21	-0,04	0,33	
	28	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,16	0,18	191	0,00	0,00	0,00	0,13	0,14	0,21	
2	196	0,11	0,44	0,12	-0,06	-0,44	-0,47	197	0,00	-0,12	0,02	-0,07	-0,76	-0,41	
	28	0,14	0,45	0,12	0,04	0,19	-0,09	191	0,03	-0,11	0,02	-0,18	-0,90	-0,03	
3	200	-0,10	-0,54	-0,03	-0,05	-0,48	-0,50	201	0,03	0,11	0,14	-0,11	-0,75	-0,45	
	27	-0,15	-0,55	-0,07	-0,04	-0,19	-0,22	195	-0,02	0,10	0,10	-0,20	-1,00	-0,16	
4	204	-0,03	-0,63	-0,03	0,00	0,20	-0,41	205	0,11	0,08	-0,09	0,02	0,16	-0,44	
	89	-0,05	-0,64	0,05	0,01	-0,24	-0,47	203	0,09	0,08	-0,01	-0,07	0,00	-0,50	
5	208	0,06	0,14	-0,01	0,00	0,11	-0,46	209	0,03	0,00	0,11	-0,03	0,18	-0,54	
	85	0,02	0,13	-0,01	0,00	-0,22	-0,47	199	-0,01	-0,01	0,12	-0,06	-0,27	-0,55	
6	122	0,04	-0,20	-0,22	0,10	0,48	-0,33	212	0,06	-0,06	-0,15	0,08	0,40	-0,25	
	114	0,09	-0,19	-0,13	0,03	0,34	-0,41	207	0,12	-0,05	-0,05	0,03	0,67	-0,33	
7	119	0,00	0,05	0,08	0,09	0,43	-0,33	213	-0,01	0,01	0,06	0,10	0,49	-0,22	
	112	-0,03	0,05	-0,01	0,04	0,33	-0,45	211	-0,04	0,00	-0,02	-0,03	0,66	-0,34	
8	214	-0,22	-1,24	-0,27	-0,08	0,19	-0,87	215	0,07	0,17	-0,19	0,06	0,01	-0,89	
	122	-0,43	-1,28	-0,42	0,34	1,70	-0,35	212	-0,15	0,13	-0,34	0,17	0,86	-0,37	
9	221	0,14	0,87	0,13	-0,08	0,18	-0,88	222	-0,06	-0,14	0,18	0,07	-0,02	-0,90	
	119	0,26	0,90	0,26	0,36	1,80	-0,33	213	0,06	-0,11	0,32	0,19	0,93	-0,34	
10	193	0,00	0,00	0,00	0,06	0,09	0,35	194	0,00	0,00	0,00	0,24	0,20	0,31	
	191	0,00	0,00	0,00	0,14	0,31	0,34	37	0,00	0,00	0,00	0,32	0,42	0,30	
11	27	0,00	0,00	0,00	0,26	0,16	0,08	195	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,23	0,09	
	192	0,00	0,00	0,00	0,29	0,23	0,29	193	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,16	0,30	
12	195	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,56	0,18	36	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,70	0,17	
	193	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,33	0,27	194	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,47	0,26	
13	197	0,01	0,10	0,01	-0,19	-0,78	-0,61	198	-0,08	-0,34	0,09	0,13	-1,02	-0,42	
	191	-0,03	0,10	0,01	-0,18	-0,90	0,10	37	-0,11	-0,35	0,09	-0,65	-3,23	0,29	
14	85	0,03	0,24	0,01	-0,01	-0,24	-0,50	199	-0,01	0,03	0,11	-0,06	-0,28	-0,53	
	196	0,01	0,24	0,01	-0,06	-0,39	-0,40	197	-0,03	0,02	0,12	-0,06	-0,70	-0,44	
15	199	0,02	0,01	0,11	-0,04	-0,28	-0,55	86	-0,02	-0,20	0,01	0,00	-0,34	-0,68	
	197	0,04	0,02	0,11	-0,18	-0,72	-0,38	198	0,00	-0,19	0,01	0,10	-1,19	-0,52	
16	201	-0,04	-0,06	0,11	-0,12	-0,75	-0,67	202	0,03	0,29	-0,05	0,05	-0,84	-0,52	
	195	0,02	-0,05	0,11	-0,20	-1,00	0,03	36	0,09	0,31	-0,05	-0,70	-3,49	0,18	
17	89	0,00	-0,56	-0,04	0,02	-0,17	-0,47	203	0,10	-0,03	0,00	-0,12	-0,21	-0,54	
	200	-0,06	-0,58	0,07	-0,05	-0,47	-0,42	201	0,05	-0,04	0,11	-0,08	-0,63	-0,49	
18	203	0,16	0,25	0,23	-0,22	-0,23	-0,57	90	0,16	0,23	-0,03	0,80	0,64	-0,41	
	201	-0,14	0,19	0,08	-0,10	-0,63	-0,62	202	-0,14	0,17	-0,17	0,00	-1,09	-0,46	
19	205	0,02	-0,31	-0,08	0,07	0,18	-0,40	206	0,33	1,20	-0,59	-0,04	0,29	-0,75	
	203	0,32	-0,25	0,22	-0,18	-0,02	-0,29	90	0,62	1,26	-0,29	0,60	-0,40	-0,64	
20	114	-0,06	-0,55	-0,09	0,04	0,39	-0,37	207	0,07	0,11	-0,30	0,00	0,53	-0,42	
	204	0,01	-0,54	0,10	-0,01	0,18	-0,42	205	0,14	0,12	-0,11	0,03	0,22	-0,47	
21	207	-0,04	0,10	-0,29	0,08	0,55	-0,40	115	0,09	0,72	-0,11	-0,07	0,85	-0,53	
	205	-0,04	0,10	-0,10	0,08	0,23	-0,50	206	0,08	0,72	0,08	-0,06	0,22	-0,63	
22	209	0,02	0,02	0,12	-0,07	0,17	-0,55	210	0,01	-0,07	0,02	0,03	0,24	-0,68	
	199	0,02	0,02	0,11	-0,04	-0,27	-0,54	86	0,00	-0,07	0,02	-0,01	-0,38	-0,67	
23	112	-0,02	0,09	0,06	0,05	0,37	-0,38	211	-0,04	-0,01	0,09	-0,06	0,55	-0,45	
	208	0,03	0,10	-0,07	0,00	0,12	-0,46	209	0,01	0,00	-0,04	-0,03	0,20	-0,53	
24	211	0,15	-0,30	-0,16	0,10	0,58	-0,36	113	0,27	0,30	0,25	-0,29	1,06	-0,61	
	209	0,10	-0,31	-0,03	-0,07	0,20	-0,51	210	0,22	0,29	0,38	0,02	0,19	-0,76	
25	212	0,01	0,07	-0,29	0,08	0,40	0,04	123	0,12	0,58	-0,10	0,54	2,69	0,19	
	207	-0,04	0,06	-0,04	0,11	0,69	-0,64	115	0,06	0,56	0,15	-0,12	0,62	-0,49	
26	213	-0,10	0,24	0,04	0,10	0,49	0,08	120	-0,32	-0,86	0,38	0,54	2,72	0,37	
	211	-0,02	0,25	-0,27	0,12	0,69	-0,70	113	-0,24	-0,84	0,06	-0,31	0,97	-0,41	
27	215	-0,11	-0,01	-0,23	0,07	0,01	-1,16	216	0,11	1,09	-0,02	0,13	0,63	-1,14	
	212	0,05	0,02	-0,48	0,17	0,86	-0,07	123	0,27	1,13	-0,27	-0,40	-1,99	-0,05	
28	217	-0,19	-0,12	0,00	0,04	-0,09	-0,89	218	-0,18	-0,09	-0,49	0,03	0,07	-0,84	
	214	0,18	-0,04	-0,09	-0,04	0,35	-0,88	215	0,18	-0,02	-0,58	0,10	0,21	-0,84	
29	218	0,25	0,02	-0,32	0,02	0,06	-0,84	219	0,29	0,21	0,10	-0,03	0,22	-0,88	
	215	-0,21	-0,08	-0,62	0,11	0,21	-0,87	216	-0,17	0,12	-0,21	0,02	0,08	-0,91	
30	170	0,28	0,91	-0,20	-0,48	-2,40	-0,03	220	0,09	-0,05	-0,36	0,01	0,04	-0,05	
	217	0,12	0,88	-0,15	0,14	0,38	-1,05	218	-0,07	-0,08	-0,31	0,02	0,01	-1,08	
31	220	-0,38	0,19	0,31	0,01	0,04	-0,12	171	-0,63	-1,07	-0,45	0,40	2,00	-0,10	
	218	-0,08	0,25	-0,14	0,01	0,01	-1,02	219	-0,33	-1,01	-0,90	-0,10	-0,14	-1,00	



TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
32	222	0,08	-0,04	0,19	0,08	-0,02	-1,20	223	-0,07	-0,77	0,04	0,14	0,67	-1,17	
	213	-0,04	-0,06	0,30	0,19	0,93	-0,01	120	-0,19	-0,79	0,16	-0,43	-2,16	0,02	
33	224	0,13	0,05	0,00	0,04	-0,13	-0,90	225	0,12	0,04	0,35	0,04	0,03	-0,85	
	221	-0,11	0,01	0,07	-0,05	0,35	-0,89	222	-0,11	-0,01	0,42	0,11	0,20	-0,84	
34	225	-0,18	-0,04	0,24	0,03	0,03	-0,85	226	-0,20	-0,15	-0,05	-0,03	0,19	-0,89	
	222	0,15	0,03	0,42	0,12	0,20	-0,87	223	0,13	-0,08	0,13	0,02	0,06	-0,92	
35	166	-0,22	-0,71	0,17	-0,52	-2,60	0,02	227	-0,07	0,04	0,26	0,01	0,06	-0,02	
	224	-0,10	-0,68	0,12	0,15	0,39	-1,09	225	0,05	0,06	0,21	0,02	-0,05	-1,12	
36	227	0,26	-0,13	-0,20	0,01	0,06	-0,13	167	0,43	0,75	0,31	0,38	1,91	-0,12	
	225	0,05	-0,17	0,10	0,01	-0,06	-1,01	226	0,22	0,70	0,61	-0,10	-0,16	-1,00	

CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	0,03	-0,88	0,00	0,40	0,05	0,04	2	0,00	-0,03	-0,53	0,00	-0,12	0,05	0,02
	2	0,00	0,01	-0,63	0,00	0,47	0,02	0,04	3	0,00	-0,01	-0,34	0,00	-0,13	0,02	0,02
	3	0,00	0,01	-0,47	0,00	0,44	0,02	0,03	4	0,00	-0,01	-0,20	0,00	-0,01	0,02	0,01
	4	0,00	0,01	-0,37	0,00	0,36	0,02	0,02	5	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,05	0,02	0,01
	5	0,00	0,01	-0,23	0,00	0,28	0,02	0,01	6	0,00	-0,01	0,12	0,00	0,19	0,02	0,00
	6	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,08	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,07	0,00	0,05	0,00	0,00
	7	0,00	0,02	-0,10	0,00	0,21	0,03	0,00	8	0,00	-0,02	0,30	0,00	0,28	0,03	-0,01
	8	0,00	0,19	0,12	0,00	-0,02	0,21	0,02	9	0,00	-0,19	0,22	0,00	0,12	0,21	-0,04
	9	0,00	-0,16	-0,02	0,00	0,20	-0,17	-0,04	10	0,00	0,16	0,51	0,00	0,33	-0,17	0,01
	44	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,01	0,01	45	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,13	0,01	0,01
	45	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,13	0,01	0,01	46	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,06	0,01	0,01
	46	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,05	0,01	0,01	47	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,01	0,00
	47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,06	0,00	0,02	0,00	0,00
	57	0,00	0,01	0,12	0,00	-0,03	0,02	0,03	58	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,01	0,02	0,01
	58	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,01	0,01	59	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,05	0,01	0,01
	59	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,07	0,01	0,01	60	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,06	0,01	0,00
	60	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,06	0,01	0,01	61	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,01	0,00
	33	0,00	0,02	-0,23	0,00	0,40	0,03	0,01	34	0,00	-0,02	0,62	0,00	0,55	0,03	0,00
	34	0,00	0,26	0,23	0,00	0,09	0,18	0,01	82	0,00	-0,26	0,27	0,00	-0,08	0,18	-0,02
	82	0,00	-0,41	-0,81	0,00	0,04	-0,21	-0,01	35	0,00	0,41	1,28	0,00	0,99	-0,21	0,01
	35	0,00	0,02	0,71	0,00	-0,63	0,03	0,00	36	0,00	-0,02	-0,03	0,00	-0,02	0,03	-0,01
	62	0,00	-0,28	0,92	0,00	-0,47	-0,18	-0,01	54	0,00	0,28	-1,45	0,00	-1,08	-0,18	0,02
	54	0,00	0,64	-1,26	0,00	0,79	0,24	0,01	85	0,00	-0,64	1,09	0,00	0,08	0,24	-0,01
	27	0,00	0,12	0,78	0,00	-0,04	0,18	0,06	28	0,00	-0,12	0,31	0,00	-0,09	0,18	-0,01
	28	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,21	0,01	0,02	29	0,00	0,00	0,10	0,00	0,13	0,01	0,01
	29	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,01	0,01	30	0,00	0,00	0,06	0,00	0,09	0,01	0,01
	30	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,01	0,01	31	0,00	0,00	0,03	0,00	0,07	0,01	0,00
	31	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,01	32	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,07	0,00	0,00
	49	0,00	-0,07	0,60	0,00	-0,79	-0,04	0,00	34	0,00	0,07	-0,28	0,00	0,24	-0,04	0,00
	83	0,00	-0,39	-0,76	0,00	0,23	-0,31	-0,03	55	0,00	0,39	0,25	0,00	0,46	-0,31	0,03
	55	0,00	0,93	1,40	0,00	-0,98	0,32	0,01	87	0,00	-0,93	-1,39	0,00	0,00	0,32	-0,01
	61	0,00	0,02	0,36	0,00	-0,63	0,03	0,00	62	0,00	-0,02	-1,11	0,00	-1,08	0,03	-0,01
	62	0,00	0,50	-0,44	0,00	-0,17	0,34	0,02	83	0,00	-0,50	-0,21	0,00	0,34	0,34	-0,03
	83	0,00	0,35	0,97	0,00	-0,34	0,22	0,01	63	0,00	-0,35	-1,73	0,00	-1,34	0,22	-0,02
	63	0,00	-0,07	-0,94	0,00	0,82	-0,12	-0,04	64	0,00	0,07	-0,04	0,00	0,01	-0,12	0,02
	70	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,03	0,01	0,00	71	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,01	0,00
	71	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,01	0,00	72	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,18	0,01	-0,01
	74	0,00	0,04	0,09	0,00	-0,25	0,07	0,01	75	0,00	-0,04	-0,09	0,00	-0,12	0,07	-0,02
	75	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,19	-0,01	-0,02	76	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,23	-0,01	-0,01
	78	0,00	0,03	0,07	0,00	-0,33	0,05	0,01	79	0,00	-0,03	-0,13	0,00	-0,17	0,05	-0,02
	79	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,24	0,01	-0,01	80	0,00	0,00	-0,60	0,00	-0,44	0,01	-0,02
	1	0,00	-0,03	0,49	0,00	-1,79	-0,06	-0,02	27	0,00	0,03	-0,21	0,00	-1,69	-0,06	0,03
	2	0,00	-0,01	0,55	0,00	-1,63	-0,02	0,00	28	0,00	0,01	-0,65	0,00	-1,22	-0,02	0,01
	3	0,00	0,00	0,48	0,00	-1,24	0,01	0,01	29	0,00	0,00	-0,48	0,00	-0,90	0,01	0,00
	4	0,00	0,00	0,31	0,00	-0,87	0,00	0,01	30	0,00	0,00	-0,35	0,00	-0,63	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,17	0,00	-0,49	0,01	0,01	31	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,35	0,01	0,00
	6	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,20	0,00	0,00
	32	0,00	0,53	-0,51	0,00	0,27	0,19	0,01	33	0,00	-0,53	0,48	0,00	0,09	0,19	-0,01
	7	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,18	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,62	0,00	0,61	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,01	0,00	0,46	-0,01	0,00	35	0,00	0,00	1,10	0,00	1,13	-0,01	0,00
	10	0,00	-0,11	-0,39	0,00	0,74	-0,13	-0,02	25	0,00	0,11	0,83	0,00	0,74	-0,13	0,02
	25	0,00	0,07	-0,29	0,00	0,13	0,05	0,01	36	0,00	-0,07	0,33	0,00	0,36	0,05	0,00
	36	0,00	0,17	-0,39	0,00	0,46	0,13	0,02	52	0,00	-0,17	0,10	0,00	-0,05	0,13	-0,01
	52	0,00	0,05	-0,80	0,00	0,97	0,08	0,01	64	0,00	-0,05	0,46	0,00	0,68	0,08	-0,02
	64	0,00	-0,08	-0,41	0,00	0,33	-0,07	-0,01	72	0,00	0,08	0,58	0,00	0,61	-0,07	0,00
	72	0,00	-0,05	-0,64	0,00	0,43	-0,04	-0,01	76	0,00	0,05	0,72	0,00	0,78	-0,04	0,00
	76	0,00	-0,19	-0,54	0,00	0,12	-0,16	-0,02	80	0,00	0,19	0,23	0,00	0,60	-0,16	0,02
	78	0,00	0,02	-0,18	0,00	0,08	0,03	0,01	74	0,00	-0,02	-0,08	0,00	0,00	0,03	0,00
	74	0,00	0,03	-0,14	0,00	0,06	0,04	0,01	70	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,09	0,04	0,00
	70	0,00	0,25	0,26	0,00	-0,04	0,14	0,01	61	0,00	-0,25	-0,34	0,00	-0,27	0,14	-0,01
	61	0,00	-0,02	-0,23	0,00	0,23	-0,02	0,00	48	0,00	0,02	0,24	0,00	0,30	-0,02	0,00
	48	0,00	-0,01	0,24	0,00	-0,25	0,00	0,00	33	0,00	0,01	-0,21	0,00	0,01	0,00	0,00
	66	0,00	0,01	0,76	0,00	-0,16	0,03	0,03	67	0,00	-0,01	0,52	0,00	0,35	0,03	0,00
	67	0,00	0,00	0,43	0,00	-0,36	0,00	0,01	68	0,00	0,00	0,32	0,00	0,22	0,00	0,01
	68	0,00	0,00	0,32	0,00	-0,27	0,01	0,01	69	0,00	0,00	0,18	0,00	0,11	0,01	0,00
	69	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,17	0,00	0,00	70	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,17	0,00	0,00
	69	0,00	-0,03	-0,16	0,00	0,12	-0,02	0,00	60	0,00	0,03	0,23	0,00	0,18	-0,02	0,00
	60	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,38	0,01	0,00	47	0,00	0,00	0,25	0,00	0,34	0,01	0,00
	47	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,30	0,01	0,00	31	0,00	0,00	0,18	0,00	0,33	0,01	0,00
	68	0,00	-0,02	-0,29	0,00	0,23	-0,02	0,00	59	0,00	0,02	0,42	0,00	0,34	-0,02	0,00
	59	0,00	0,00	-0,52	0,00	0,71	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,45	0,00	0,63	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,54	0,01	0,00	30	0,00	0,00	0,30	0,00	0,58	0,01	0,00
	67	0,00	0,01	-0,45	0,00	0,33	0,01	0,00	58	0,00	-0,01	0,62	0,00	0,50	0,01	0,00
	58	0,00	0,00	-0,74	0,00	0,99	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,64	0,00	0,91	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	-0,44	0,00	0,75	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,43	0,00	0,80	0,00	0,00
	66	0,00	-0,37	-0,18	0,00	0,38	-0,28	-0,03	57	0,00	0,37	0,77	0,00	0,44	-0,28	0,02
	57	0,00	-0,04	-0,96	0,00	1,45	-0,06	-0,01	44	0,00	0,04	0,73	0,00	1,03	-0,06	0,01



CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
44	0,00	0,05	-0,76	0,00	1,12	0,05	0,01	40	0,00	-0,05	0,21	0,00	-0,11	0,05	0,00	0,00	
40	0,00	0,05	-0,21	0,00	0,11	0,05	0,01	37	0,00	-0,05	0,22	0,00	0,22	0,05	-0,01	-0,01	
37	0,00	0,06	-0,22	0,00	-0,22	0,06	0,00	28	0,00	-0,06	0,59	0,00	1,06	0,06	-0,01	-0,01	
50	0,00	-0,15	-0,09	0,00	0,12	-0,11	-0,01	82	0,00	0,15	0,54	0,00	0,30	-0,11	0,01	0,01	
63	0,00	-0,59	-0,34	0,00	-0,31	-0,29	-0,02	56	0,00	0,59	0,07	0,00	0,48	-0,29	0,02	0,02	
56	0,00	0,75	2,87	0,00	-1,83	0,38	0,02	51	0,00	-0,75	-2,66	0,00	-0,95	0,38	-0,02	-0,02	
51	0,00	0,15	0,80	0,00	-0,60	0,09	0,01	35	0,00	-0,15	-0,29	0,00	-0,06	0,09	-0,01	-0,01	
54	0,00	0,23	-0,20	0,00	0,11	0,11	0,00	88	0,00	-0,23	-0,06	0,00	-0,05	0,11	-0,01	-0,01	
49	0,00	0,04	0,09	0,00	-0,09	0,02	0,00	84	0,00	-0,04	0,04	0,00	0,06	0,02	0,00	0,00	
1	3,40	-0,18	-0,93	0,39	1,32	-0,27	0,00	1	0,00	0,18	0,93	-0,39	1,84	-0,35	0,00	0,00	
2	3,40	-0,19	-0,85	0,60	1,21	-0,31	0,00	2	0,00	0,19	0,85	-0,60	1,68	-0,34	0,00	0,00	
3	3,40	-0,18	-0,64	0,33	0,90	-0,29	0,00	3	0,00	0,18	0,64	-0,33	1,27	-0,33	0,00	0,00	
4	3,40	-0,20	-0,42	0,26	0,58	-0,30	0,00	4	0,00	0,20	0,42	-0,26	0,84	-0,36	0,00	0,00	
5	3,40	-0,18	-0,21	0,15	0,29	-0,28	0,00	5	0,00	0,18	0,21	-0,15	0,44	-0,34	0,00	0,00	
6	3,40	-0,14	0,06	-0,14	-0,16	-0,19	0,00	6	0,00	0,14	-0,06	0,14	-0,04	-0,27	0,00	0,00	
7	3,40	-0,15	0,10	0,04	-0,16	-0,23	0,00	7	0,00	0,15	-0,10	-0,04	-0,17	-0,29	0,00	0,00	
8	3,40	-0,16	0,22	-0,43	-0,32	-0,25	0,00	8	0,00	0,16	-0,22	0,43	-0,42	-0,30	0,00	0,00	
9	3,40	-0,17	0,06	-0,20	-0,03	-0,26	0,00	9	0,00	0,17	-0,06	0,20	-0,18	-0,31	0,00	0,00	
10	3,40	-0,14	0,30	-0,12	-0,33	-0,20	0,00	10	0,00	0,14	-0,30	0,12	-0,71	-0,28	0,00	0,00	
25	3,40	-0,03	0,42	-0,54	-0,56	-0,04	0,00	25	0,00	0,03	-0,42	0,54	-0,87	-0,07	0,00	0,00	
27	3,40	0,02	-0,91	-0,57	1,31	0,01	0,00	27	0,00	-0,02	0,91	0,57	1,77	0,04	0,00	0,00	
28	3,40	-0,02	-1,22	-0,21	1,89	-0,03	0,00	28	0,00	0,02	1,22	0,21	2,26	-0,05	0,00	0,00	
29	3,40	-0,08	-0,93	-0,07	1,46	-0,12	0,00	29	0,00	0,08	0,93	0,07	1,72	-0,14	0,00	0,00	
30	3,40	-0,09	-0,65	0,01	1,02	-0,13	0,00	30	0,00	0,09	0,65	-0,01	1,19	-0,17	0,00	0,00	
31	3,40	-0,08	-0,35	0,04	0,55	-0,12	0,00	31	0,00	0,08	0,35	-0,04	0,65	-0,15	0,00	0,00	
32	3,40	-0,03	0,06	0,76	-0,13	-0,03	0,00	32	0,00	0,03	-0,06	-0,76	-0,06	-0,08	0,00	0,00	
33	3,40	-0,19	0,20	-0,05	-0,34	-0,26	-0,06	33	0,00	0,19	-0,20	0,05	-0,23	-0,29	0,06	0,06	
34	3,40	-0,25	-0,45	-1,18	0,58	-0,33	-0,06	34	0,00	0,25	0,45	1,18	0,74	-0,39	0,06	0,06	
35	2,66	-1,00	-0,35	-2,80	0,26	-1,01	-0,05	35	0,00	1,00	0,35	2,80	0,49	-1,16	0,05	0,05	
36	3,40	0,00	0,42	0,08	-0,57	0,01	0,00	36	0,00	0,00	-0,42	-0,08	-0,84	-0,02	0,00	0,00	
44	3,40	-0,02	-1,12	0,24	1,65	-0,04	0,00	44	0,00	0,02	1,12	-0,24	2,17	-0,04	0,00	0,00	
45	3,40	0,04	-0,88	0,12	1,31	0,05	0,00	45	0,00	-0,04	0,88	-0,12	1,68	0,07	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,62	0,03	0,94	0,01	0,00	46	0,00	0,00	0,62	-0,03	1,18	0,01	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,34	-0,03	0,52	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,34	0,03	0,64	0,00	0,00	0,00	
48	3,40	0,00	-0,03	-0,54	0,02	0,01	-0,06	48	0,00	0,00	0,03	0,54	0,07	0,00	0,06	0,06	
49	3,40	-0,08	-0,04	-1,03	-0,04	-0,13	-0,10	49	0,00	0,08	0,04	1,03	0,14	-0,11	0,10	0,10	
50	2,66	-0,07	0,37	0,86	-0,24	-0,09	-0,06	50	0,00	0,07	-0,37	-0,86	-0,56	-0,07	0,06	0,06	
51	2,66	-0,13	2,02	1,87	-1,94	-0,16	-0,07	51	0,00	0,13	-2,02	-1,87	-2,42	-0,11	0,07	0,07	
52	3,40	0,01	0,43	0,70	-0,55	0,02	0,00	52	0,00	-0,01	-0,43	-0,70	-0,91	0,02	0,00	0,00	
54	3,40	-0,12	-0,03	2,34	0,22	-0,17	-0,10	54	0,00	0,12	0,03	-2,34	-0,13	-0,17	0,10	0,10	
55	1,33	0,04	0,73	-1,36	-0,31	0,30	-0,04	55	0,00	-0,04	-0,73	1,36	-0,22	-0,27	0,04	0,04	
56	1,33	0,95	2,51	-2,94	0,36	0,48	-0,11	56	0,00	-0,95	-2,51	2,94	-2,19	0,21	0,11	0,11	
57	3,40	0,08	-0,96	0,08	1,34	0,11	0,00	57	0,00	-0,08	0,96	-0,08	1,91	0,15	0,00	0,00	
58	3,40	0,13	-0,75	0,08	1,05	0,21	0,00	58	0,00	-0,13	0,75	-0,08	1,49	0,24	0,00	0,00	
59	3,40	0,07	-0,53	0,08	0,74	0,11	0,00	59	0,00	-0,07	0,53	-0,08	1,06	0,13	0,00	0,00	
60	3,40	0,07	-0,29	0,04	0,40	0,11	0,00	60	0,00	-0,07	0,29	-0,04	0,58	0,12	0,00	0,00	
61	3,40	0,36	0,12	0,24	-0,27	0,48	-0,06	61	0,00	-0,36	-0,12	-0,24	-0,06	0,55	0,06	0,06	
62	3,40	-0,25	0,83	0,63	-1,13	-0,36	-0,06	62	0,00	0,25	-0,83	-0,63	-1,29	-0,36	0,06	0,06	
63	1,33	0,28	1,22	3,02	-0,37	-0,25	-0,08	63	0,00	-0,28	-1,22	-3,02	-0,65	0,48	0,08	0,08	
64	3,40	0,01	0,47	-0,01	-0,60	0,01	0,00	64	0,00	-0,01	-0,47	0,01	-0,98	0,02	0,00	0,00	
66	3,40	0,03	-0,23	-0,58	0,36	0,05	0,00	66	0,00	-0,03	0,23	0,58	0,42	0,07	0,00	0,00	
67	3,40	0,04	-0,18	-0,50	0,28	0,07	0,00	67	0,00	-0,04	0,18	0,50	0,34	0,07	0,00	0,00	
68	3,40	0,03	-0,13	-0,34	0,20	0,04	0,00	68	0,00	-0,03	0,13	0,34	0,24	0,04	0,00	0,00	
69	3,40	0,02	-0,07	-0,19	0,11	0,04	0,00	69	0,00	-0,02	0,07	0,19	0,13	0,04	0,00	0,00	
70	3,40	0,11	-0,03	-0,04	0,06	0,18	0,00	70	0,00	-0,11	0,03	0,04	0,06	0,20	0,00	0,00	
72	3,40	0,09	0,54	0,07	-0,82	0,13	0,00	72	0,00	-0,09	-0,54	-0,07	-1,03	0,18	0,00	0,00	
74	3,40	0,14	-0,05	0,14	0,07	0,22	0,00	74	0,00	-0,14	0,05	-0,14	0,09	0,26	0,00	0,00	
75	3,40	0,18	0,05	-0,04	-0,15	0,28	0,00	75	0,00	-0,18	-0,05	0,04	-0,02	0,31	0,00	0,00	
76	3,40	0,14	0,48	-0,04	-0,73	0,21	0,00	76	0,00	-0,14	-0,48	0,04	-0,90	0,28	0,00	0,00	
78	3,40	0,19	-0,04	0,10	0,04	0,29	0,00	78	0,00	-0,19	0,04	-0,10	0,08	0,34	0,00	0,00	
79	3,40	0,23	0,03	-0,01	-0,08	0,36	0,00	79	0,00	-0,23	-0,03	0,01	-0,03	0,41	0,00	0,00	
80	3,40	0,19	0,33	0,38	-0,46	0,26	0,00	80	0,00	-0,19	-0,33	-0,38	-0,65	0,38	0,00	0,00	
63	1,33	-0,01	2,77	0,01	-1,24	0,00	0,03	56	1,33	0,01	-2,77	-0,01	-1,50	-0,01	-0,03	-0,03	
55	1,33	0,13	1,79	-0,84	-1,20	0,04	0,00	56	1,33	-0,13	-1,79	0,84	-0,78	0,10	0,00	0,00	
55	3,40	-0,40	-0,02	-1,46	0,12	-0,44	-0,06	55	1,33	0,40	0,02	1,46	-0,09	-0,19	0,06	0,06	
56	3,40	0,10	2,36	1,62	-2,17	-0,04	-0,09	56	1,33	-0,10	-2,36	-1,62	-1,55	0,20	0,09	0,09	
63	3,40	0,29	1,21	0,25	-0,94	0,38	-0,07	63	1,33	-0,29	-1,21	-0,25	-0,97	0,08	0,07	0,07	
50	2,66	-0,21	-0,82	-0,15	0,51	-0,08	-0,01	51	2,66	0,21	0,82	0,15	0,38	-0,15	0,01	0,01	
35	2,66	0,08	-3,07	0,42	1,63	-0,01	0,02	51	2,66	-0,08	3,07	-0,42	2,04	0,11	-0,02	-0,02	
35	3,40	-1,42	-0,27	0,27	0,27	-0,57	-0,09	35	2,66	1,42	0,27	-0,27	-0,07	-0,48	0,09	0,09	
50	3,40	-0,15	0,28	-0,19	-0,53	0,01	0,00	50	2,66	0,15	-0,28	0,19	0,32	-0,12	0,00	0,00	
51	3,40	-0,36	1,81	-2,02	-1,37	0,00	-0,03	51	2,66	0,36	-1,81	2,02	0,03	-0,27	0,03	0,03	
1	3,40	0,00	-0,17	-0,17	0,27	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,17	0,17	0,23	0,00	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	-0,05	0,06	0,11	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,05	-0,06	0,12	0,00	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	-0,08	0,02	0,15	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,08	-0,02	0,16	0,00	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	-0,07	0,03	0,15	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,07	-0,03	0,16	0,00	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	-0,05	0,10	0,14	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,05	-0,10	0,16	0,00	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	-0,21	-0,11	0,32	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,21	0,11	0,30	0,00	0,00		



CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
58	3,40	0,00	0,01	-0,07	-0,03	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,01	0,07	-0,04	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	0,02	0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,02	-0,01	-0,05	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	0,02	0,02	-0,06	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,02	-0,02	-0,05	0,00	0,00	
66	3,40	0,00	0,01	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	-0,01	-0,04	-0,02	0,00	0,00	
67	3,40	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,00	0,04	-0,01	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	-0,04	-0,04	0,05	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,04	0,04	0,04	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	-0,02	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,02	0,02	0,02	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	-0,12	0,19	0,05	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,12	-0,19	0,08	0,00	0,00	
61	3,40	0,01	-0,52	0,00	0,75	0,02	0,00	0,00	48	3,40	-0,01	0,52	0,00	0,60	0,02	0,00	
48	3,40	0,03	-0,76	0,00	0,23	0,01	0,00	0,00	33	3,40	-0,03	0,76	0,00	0,60	0,01	0,00	
33	3,40	0,02	-0,30	0,05	0,10	0,01	0,00	0,00	32	3,40	-0,02	0,30	-0,05	0,11	0,01	0,00	
32	3,40	0,00	-0,10	-0,37	0,14	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,10	0,37	0,07	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-0,08	0,45	0,05	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,08	-0,45	0,15	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,06	0,12	-0,08	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,06	-0,12	-0,05	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	0,08	0,22	-0,11	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,08	-0,22	-0,07	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	0,14	-0,51	-0,03	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	-0,14	0,51	-0,13	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	0,45	0,32	-0,41	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,45	-0,32	-0,35	0,00	0,00	
76	3,40	0,00	0,47	0,07	-0,42	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	-0,47	-0,07	-0,41	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	0,55	-0,39	-0,49	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	-0,55	0,39	-0,56	0,00	0,00	
52	3,40	0,00	0,85	0,14	-0,66	0,00	0,00	0,00	36	3,40	0,00	-0,85	-0,14	-0,63	0,00	0,00	
64	3,40	0,00	0,29	-0,02	-0,45	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,29	0,02	-0,46	0,00	0,00	
36	3,40	0,00	0,88	-0,09	-0,63	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	-0,88	0,09	-0,65	0,00	0,00	
25	3,40	0,00	0,47	-0,25	-0,53	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	-0,47	0,25	-0,57	0,00	0,00	
78	3,40	0,00	0,14	0,18	-0,26	0,00	0,00	0,00	79	3,40	0,00	-0,14	-0,18	-0,22	0,00	0,00	
79	3,40	0,00	0,07	-0,20	-0,19	0,00	0,00	0,00	80	3,40	0,00	-0,07	0,20	-0,24	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	81	3,40	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	
74	3,40	0,00	0,12	0,14	-0,20	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,12	-0,14	-0,17	0,00	0,00	
75	3,40	0,00	0,06	-0,15	-0,16	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,06	0,15	-0,20	0,00	0,00	
76	3,40	0,00	-0,01	-0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	
70	3,40	0,00	0,07	0,23	-0,13	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,07	-0,23	-0,08	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	0,01	-0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	-0,01	0,28	-0,06	0,00	0,00	
72	3,40	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	
27	3,40	0,00	-0,56	-2,57	0,92	0,00	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,56	2,57	0,39	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	-0,56	2,62	0,39	0,00	0,00	0,00	1	3,40	0,00	0,56	-2,62	0,93	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	-0,48	2,54	0,30	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,48	-2,54	0,83	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	-0,49	-1,82	0,72	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,49	1,82	0,35	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	-0,36	1,94	0,23	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,36	-1,94	0,63	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	-0,36	-1,31	0,53	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,36	1,31	0,26	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	-0,24	-0,86	0,36	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,24	0,86	0,18	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	-0,24	1,36	0,15	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,24	-1,36	0,43	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	-0,14	0,76	0,08	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,14	-0,76	0,24	0,00	0,00	
31	3,40	0,00	-0,13	-0,47	0,20	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,13	0,47	0,10	0,00	0,00	
18	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
19	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
22	3,40	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	-0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	-0,04	0,40	0,04	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,04	-0,40	0,12	0,00	0,00	
25	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
35	3,40	0,00	0,00	0,16	-0,01	0,00	0,00	0,00	36	3,40	0,00	0,00	-0,16	0,02	0,00	0,00	
51	3,40	0,00	0,04	0,06	-0,07	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,04	-0,06	-0,06	0,00	0,00	
52	3,40	-0,01	-0,03	-0,12	0,04	-0,01	0,00	0,00	53	3,40	0,01	0,03	0,12	0,01	-0,01	0,00	
63	3,40	0,00	0,01	-0,24	0,00	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	-0,01	0,24	-0,05	0,00	0,00	
64	3,40	-0,01	0,03	0,13	-0,04	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,01	-0,03	-0,13	-0,01	0,00	0,00	
28	3,40	0,00	0,30	2,33	-0,54	0,00	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,30	-2,33	-0,06	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	0,30	-0,08	-0,30	0,00	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,30	0,08	-0,32	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	0,30	-2,57	-0,05	0,00	0,00	0,00	44	3,40	0,00	-0,30	2,57	-0,59	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	0,54	-0,25	-0,72	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	-0,54	0,25	-0,77	0,00	0,00	
57	3,40	0,00	0,59	0,51	-0,49	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	-0,59	-0,51	-0,41	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	0,28	1,97	-0,44	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	-0,28	-1,97	-0,03	0,00	0,00	
38	3,40	0,00	0,28	0,13	-0,25	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,28	-0,13	-0,22	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,28	-1,95	-0,09	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	-0,28	1,95	-0,50	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	0,41	-0,20	-0,55	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	-0,41	0,20	-0,59	0,00	0,00	
58	3,40	0,00	0,50	0,44	-0,41	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	-0,50	-0,44	-0,34	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	0,35	0,30	-0,28	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,35	-0,30	-0,24	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	0,19	0,16	-0,15	0,00	0,00	0,00	69	3,40	0,00	-0,19	-0,16	-0,13	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	0,28	-0,19	-0,37	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	-0,28	0,19	-0,40	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	0,15	-0,11	-0,20	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	-0,15	0,11	-0,22	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,25	-1,35	0,39	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,25	1,35	0,11	0,00	0,00	
39	3,40	0,00	-0,25	1,54	0,00	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,25	-1,54	0,32	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	-0,25	0,27	0,13	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,25	-0,27	0,19	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-0,17	-0,65	0,24	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,17	0,65	0,10	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	-0,17	0,62	0,09	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,17	-0,62	0,22	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,00	-0				



CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
62	3,40	-0,08	0,66	0,00	0,00	-0,24	-0,05	-0,01	54	3,40	0,08	-0,66	0,00	-0,61	-0,05	0,01	
49	3,40	0,05	0,62	0,00	0,00	-0,49	0,03	0,00	34	3,40	-0,05	-0,62	0,00	-0,25	0,03	0,00	
54	3,40	0,15	-1,21	0,00	0,00	0,93	0,11	0,01	49	3,40	-0,15	1,21	0,00	0,89	0,11	-0,01	
35	3,40	0,00	0,16	0,71	-0,23	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	-0,16	-0,71	-0,08	0,00	0,00	
24	3,40	0,00	0,19	-0,79	-0,14	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,19	0,79	-0,31	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	0,02	0,07	-0,02	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,02	-0,07	-0,01	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,00	-0,01	0,12	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,01	-0,12	0,01	0,00	0,00	
16	3,40	0,00	0,01	0,10	-0,01	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	-0,01	-0,10	-0,01	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,01	-0,03	0,01	0,00	0,00	
73	3,40	0,00	0,00	0,18	-0,01	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,00	-0,18	0,02	0,00	0,00	
77	3,40	0,00	-0,01	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,01	-0,11	0,02	0,00	0,00	
65	3,40	0,00	0,03	0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	-0,03	-0,01	-0,04	0,00	0,00	
53	3,40	0,00	0,00	-0,16	0,02	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	0,00	0,16	-0,01	0,00	0,00	
11	3,40	0,00	-0,01	-0,05	0,01	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,01	0,05	0,01	0,00	0,00	
26	3,40	0,00	0,00	-0,12	0,02	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,12	-0,01	0,00	0,00	
6	7,10	-0,17	-0,13	-0,06	0,21	-0,30	0,00	0,00	6	3,40	0,17	0,13	0,06	0,29	-0,33	0,00	
7	7,10	-0,21	-0,04	0,03	0,00	-0,38	0,00	0,00	7	3,40	0,21	0,04	-0,03	0,16	-0,38	0,00	
8	7,10	-0,22	0,09	-0,15	-0,22	-0,41	0,00	0,00	8	3,40	0,22	-0,09	0,15	-0,13	-0,40	0,00	
9	7,10	-0,23	0,01	-0,08	-0,03	-0,42	0,00	0,00	9	3,40	0,23	-0,01	0,08	0,00	-0,42	0,00	
10	7,10	-0,18	0,22	-0,07	-0,46	-0,33	0,00	0,00	10	3,40	0,18	-0,22	0,07	-0,34	-0,33	0,00	
25	7,10	-0,07	0,36	-0,16	-0,72	-0,13	0,00	0,00	25	3,40	0,07	-0,36	0,16	-0,61	-0,14	0,00	
32	7,10	-0,01	-0,23	0,53	0,41	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,01	0,23	-0,53	0,43	-0,05	0,00	
33	7,10	-0,29	-0,90	0,04	1,38	-0,47	-0,10	0,00	33	3,40	0,29	0,90	-0,04	1,50	-0,46	0,10	
34	7,10	0,07	-0,73	-0,37	1,20	0,09	-0,10	0,00	34	3,40	-0,07	0,73	0,37	1,13	0,12	0,10	
35	7,10	-0,32	-0,56	0,14	0,88	-0,52	-0,10	0,00	35	3,40	0,32	0,56	-0,14	0,91	-0,50	0,10	
36	7,10	-0,03	0,38	0,04	-0,75	-0,05	0,00	0,00	36	3,40	0,03	-0,38	-0,04	-0,65	-0,05	0,00	
48	7,10	0,01	-0,69	-0,30	1,12	0,02	-0,07	0,00	48	3,40	-0,01	0,69	0,30	1,10	0,01	0,07	
49	7,10	0,30	-0,21	-0,38	0,33	0,48	-0,16	0,00	49	3,40	-0,30	0,21	0,38	0,34	0,48	0,16	
50	7,10	-0,05	0,21	0,29	-0,36	-0,10	-0,07	0,00	50	3,40	0,05	-0,21	-0,29	-0,31	-0,06	0,07	
51	7,10	-0,08	0,54	0,20	-0,86	-0,16	-0,07	0,00	51	3,40	0,08	0,08	-0,54	-0,20	-0,87	0,10	
52	7,10	0,01	0,35	0,21	-0,71	0,03	0,00	0,00	52	3,40	-0,01	-0,35	-0,21	-0,58	0,02	0,00	
54	7,10	0,27	0,22	0,80	-0,33	0,42	-0,16	0,00	54	3,40	-0,27	-0,22	-0,80	-0,39	0,43	0,16	
55	7,10	-0,11	0,11	-0,72	-0,22	-0,20	-0,07	0,00	55	3,40	0,11	-0,11	0,72	-0,13	-0,16	0,07	
56	7,10	0,15	0,50	0,20	-0,88	0,31	-0,10	0,00	56	3,40	-0,15	-0,50	-0,20	-0,73	0,17	0,10	
61	7,10	0,46	-0,76	-0,20	1,10	0,75	-0,10	0,00	61	3,40	-0,46	0,76	0,20	1,32	0,73	0,10	
62	7,10	0,03	0,66	0,16	-1,09	0,03	-0,07	0,00	62	3,40	-0,03	-0,66	-0,16	-1,01	0,05	0,07	
63	7,10	0,33	0,11	-0,56	-0,20	0,53	-0,07	0,00	63	3,40	-0,33	-0,11	0,56	-0,15	0,51	0,07	
64	7,10	0,04	0,25	0,24	-0,46	0,07	0,00	0,00	64	3,40	-0,04	-0,25	-0,24	-0,47	0,07	0,00	
6	7,10	0,00	-0,16	-0,26	0,26	0,00	0,00	0,00	7	7,10	0,00	0,16	0,26	0,22	0,00	0,00	
7	7,10	0,00	-0,13	-0,05	0,20	0,00	0,00	0,00	8	7,10	0,00	0,13	0,05	0,19	0,00	0,00	
8	7,10	0,00	-0,18	-0,03	0,20	0,00	0,00	0,00	9	7,10	0,00	0,18	0,03	0,19	0,00	0,00	
9	7,10	0,00	-0,26	0,21	0,26	0,00	0,00	0,00	10	7,10	0,00	0,26	-0,21	0,30	0,00	0,00	
10	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
61	7,10	0,01	-0,80	0,00	1,28	0,01	0,00	0,00	48	7,10	-0,01	0,80	0,00	0,81	0,01	0,00	
48	7,10	-0,03	-1,11	0,00	0,26	-0,02	0,00	0,00	33	7,10	0,03	1,11	0,00	1,05	-0,02	0,00	
33	7,10	0,05	-0,63	-0,10	0,24	0,02	0,00	0,00	32	7,10	-0,05	0,63	0,10	0,22	0,02	0,00	
32	7,10	0,00	-0,10	-0,39	0,15	0,00	0,00	0,00	23	7,10	0,00	0,10	0,39	0,08	0,00	0,00	
23	7,10	0,00	-0,10	0,60	0,06	0,00	0,00	0,00	6	7,10	0,00	0,10	-0,60	0,17	0,00	0,00	
55	7,10	0,30	1,14	0,00	-0,94	0,16	0,02	0,00	56	7,10	-0,30	-1,14	0,00	-0,33	0,16	-0,02	
50	7,10	0,06	-0,79	0,00	0,54	0,03	0,00	0,00	51	7,10	-0,06	0,79	0,00	0,32	0,03	0,00	
52	7,10	0,00	0,50	-0,01	-0,38	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	-0,50	0,01	-0,38	0,00	0,00	
64	7,10	0,00	0,25	0,26	-0,42	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,25	-0,26	-0,37	0,00	0,00	
36	7,10	0,00	0,52	-0,02	-0,37	0,00	0,00	0,00	25	7,10	0,00	-0,52	0,02	-0,38	0,00	0,00	
25	7,10	0,00	0,33	-0,23	-0,36	0,00	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,33	0,23	-0,40	0,00	0,00	
12	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
13	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
23	7,10	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00	0,00	0,00	24	7,10	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,00	
24	7,10	0,00	-0,03	0,33	0,03	0,00	0,00	0,00	25	7,10	0,00	0,03	-0,33	0,09	0,00	0,00	
25	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
35	7,10	0,00	-0,01	0,14	0,01	0,00	0,00	0,00	36	7,10	0,00	0,01	-0,14	0,03	0,00	0,00	
51	7,10	0,00	0,04	0,25	-0,09	0,00	0,00	0,00	52	7,10	0,00	-0,04	-0,25	-0,04	0,00	0,00	
52	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
63	7,10	0,00	0,01	-0,24	0,01	0,00	0,00	0,00	64	7,10	0,00	-0,01	0,24	-0,04	0,00	0,00	
64	7,10	-0,01	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	65	7,10	0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	
33	7,10	0,03	-0,43	0,00	0,58	0,04	0,01	0,00	34	7,10	-0,03	0,43	0,00	0,63	0,04	-0,01	
61	7,10	0,04	0,60	0,00	-0,85	0,05	0,01	0,00	62	7,10	-0,04	-0,60	0,00	-0,78	0,05	-0,01	
62	7,10	0,16	0,41	0,00	-0,51	0,12	0,01	0,00	83	7,10	-0,16	-0,41	0,00	-0,10	0,12	-0,01	
83	7,10	0,15	0,41	0,00	0,10	0,10	0,01	0,00	63	7,10	-0,15	-0,41	0,00	-0,62	0,10	-0,01	
34	7,10	0,07	-0,65	0,00	0,68	0,05	0,01	0,00	82	7,10	-0,07	0,65	0,00	0,21	0,05	-0,01	
82	7,10	0,08	-0,65	0,00	-0,21	0,04	0,00	0,00	35	7,10	-0,08	0,65	0,00	0,86	0,04	0,00	
55	7,10	0,05	0,75	0,00	-0,49	0,03	0,00	0,00	50	7,10	-0,05	-0,75	0,00	-0,55			



CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
	15	7,10	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
	16	7,10	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
	65	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	11	7,10	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	26	7,10	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	53	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	0,76	-0,94	0,00	0,11	0,28	0,01	49	0,00	-0,76	0,94	0,00	0,59	0,28	-0,01
	87	0,00	0,91	1,36	0,00	-0,10	0,32	0,01	50	0,00	-0,91	-1,32	0,00	-0,84	0,32	-0,01
	88	0,00	-0,29	-0,01	0,00	-0,07	-0,14	-0,01	55	0,00	0,29	-0,10	0,00	0,01	-0,14	0,01
	84	0,00	-0,40	0,00	0,00	0,08	-0,20	-0,02	50	0,00	0,40	0,14	0,00	0,00	-0,20	0,01

FORZE Corr. Tors. dir. 90: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
1	192	0,00	0,00	-0,04	-0,09	-0,04	0,00	193	0,00	0,00	0,15	0,02	-0,03	0,00	
	28	0,00	0,00	0,22	0,04	-0,06	0,00	191	0,00	0,00	-0,33	-0,11	-0,03	0,00	
	196	0,13	0,61	0,23	-0,07	-0,01	0,08	197	0,29	0,35	-0,12	-0,11	0,00	-0,08	
3	28	-0,41	-0,89	-0,25	0,01	0,00	-0,05	191	-0,01	-0,07	0,14	0,09	0,02	0,05	
	200	0,11	-1,04	0,21	-0,08	-0,01	-0,13	201	0,08	-0,24	-0,20	-0,10	0,01	0,11	
	27	0,11	0,91	-0,23	0,06	0,00	0,07	195	-0,31	0,37	0,23	0,12	0,02	-0,06	
4	204	-0,09	-1,10	0,19	0,03	-0,01	-0,12	205	-0,03	-0,53	-0,32	0,03	-0,01	0,14	
	89	-0,02	1,18	-0,20	0,03	0,01	0,14	203	0,15	0,45	0,33	0,01	0,01	-0,17	
	208	0,03	0,17	0,21	0,02	-0,01	0,01	209	0,28	0,23	-0,38	0,02	0,00	-0,01	
6	85	-0,13	-0,37	-0,22	0,03	0,01	-0,05	199	-0,17	-0,02	0,39	0,04	0,01	0,05	
	122	-0,59	-0,09	0,19	0,06	0,01	-0,08	212	-0,22	-0,63	-0,16	0,06	-0,02	0,11	
	114	0,26	0,70	-0,19	-0,06	0,01	0,05	207	0,55	0,03	0,16	-0,09	0,00	-0,08	
7	119	0,12	0,00	0,19	0,06	0,01	0,01	213	0,04	0,15	-0,18	0,07	-0,02	-0,04	
	112	-0,04	-0,13	-0,20	-0,06	0,01	0,00	211	-0,12	-0,03	0,18	-0,09	0,01	0,03	
	214	-0,40	-1,31	0,53	0,05	0,02	-0,21	215	-1,37	-1,95	-0,25	-0,02	-0,01	0,12	
8	122	1,71	3,50	-0,54	-0,24	0,03	0,16	212	0,06	-0,25	0,26	-0,13	-0,03	-0,07	
	221	0,32	0,87	0,54	0,05	0,02	0,13	222	0,98	1,35	-0,24	-0,02	-0,01	-0,05	
	119	-1,07	-2,49	-0,54	-0,26	0,03	-0,16	213	-0,23	0,27	0,24	-0,14	-0,04	0,08	
10	193	0,00	0,00	-0,02	-0,03	-0,03	0,00	194	0,00	0,00	0,18	0,05	-0,02	0,00	
	191	0,00	0,00	0,17	-0,08	0,01	0,00	37	0,00	0,00	-0,33	-0,12	-0,07	0,00	
	27	0,00	0,00	-0,18	0,08	0,04	0,00	195	0,00	0,00	0,29	-0,11	0,06	0,00	
12	192	0,00	0,00	-0,02	-0,10	0,08	0,00	193	0,00	0,00	-0,09	0,04	0,03	0,00	
	195	0,00	0,00	-0,14	-0,08	0,01	0,00	36	0,00	0,00	0,33	-0,13	0,11	0,00	
	193	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,03	0,00	194	0,00	0,00	-0,20	0,06	0,01	0,00	
13	197	0,20	-0,24	-0,06	-0,11	-0,02	-0,06	198	0,09	-0,47	-0,45	-0,16	0,00	0,06	
	191	0,01	0,04	0,05	0,22	-0,02	0,03	37	-0,30	0,66	0,46	0,38	0,05	-0,03	
	85	0,13	0,37	0,22	-0,03	-0,01	0,05	199	0,24	0,40	-0,34	-0,04	0,00	-0,05	
14	196	-0,13	-0,61	-0,23	0,07	0,01	-0,08	197	-0,24	-0,16	0,35	0,09	0,01	0,08	
	199	0,20	-0,27	0,20	-0,04	-0,02	-0,03	86	0,13	-0,25	-0,48	-0,05	-0,01	0,03	
	197	-0,24	0,05	-0,16	0,12	0,00	0,06	198	-0,09	0,47	0,45	0,16	0,00	-0,06	
16	201	0,14	0,14	-0,08	-0,10	-0,01	0,08	202	0,03	0,59	-0,56	-0,14	0,01	-0,08	
	195	-0,23	-0,25	0,04	0,24	-0,02	-0,03	36	0,06	-0,48	0,59	0,42	0,05	0,03	
	89	0,02	-1,18	0,20	-0,03	-0,01	-0,14	203	0,18	-0,59	-0,35	-0,03	0,00	0,18	
18	200	-0,11	1,04	-0,21	0,08	0,01	0,13	201	-0,10	0,73	0,37	0,09	0,02	-0,16	
	203	0,09	0,52	0,20	0,01	-0,02	0,12	90	0,07	0,70	-0,67	0,06	-0,07	-0,16	
	201	-0,13	-0,62	-0,09	0,11	-0,01	-0,03	202	-0,03	-0,59	0,56	0,14	-0,01	0,08	
19	205	-0,83	1,11	0,24	0,03	-0,02	0,29	206	-0,27	1,65	-0,43	0,03	-0,01	-0,19	
	203	-0,42	-0,38	-0,17	0,02	0,01	-0,13	90	1,52	-2,39	0,37	0,04	-0,04	0,03	
	114	-0,26	-0,70	0,19	0,06	-0,01	-0,05	207	-0,34	-0,58	-0,31	0,07	-0,01	0,11	
20	204	0,09	1,10	-0,19	-0,03	0,01	0,12	205	0,51	0,18	0,31	-0,03	0,00	-0,18	
	207	-0,45	1,17	0,19	0,09	-0,01	0,20	115	-0,17	1,24	-0,40	0,11	0,00	-0,13	
	205	0,36	-0,75	-0,22	-0,03	0,02	-0,26	206	0,27	-1,65	0,43	-0,03	0,01	0,19	
22	209	0,22	-0,16	0,26	0,03	-0,02	0,00	210	0,18	0,02	-0,49	0,03	-0,01	0,00	
	199	-0,27	-0,11	-0,24	0,04	0,01	0,03	86	-0,13	0,25	0,48	0,05	0,01	-0,03	
	112	0,04	0,13	0,20	0,06	-0,01	0,00	211	0,02	0,15	-0,33	0,07	0,00	-0,04	
24	208	-0,03	-0,17	-0,21	-0,02	0,01	-0,01	209	-0,03	-0,11	0,34	-0,03	0,01	0,05	
	211	-0,25	-0,48	0,18	0,10	-0,01	-0,09	113	0,89	0,45	-0,46	0,14	0,02	0,13	
	209	-0,46	0,05	-0,21	-0,02	0,02	-0,04	210	-0,18	-0,02	0,49	-0,03	0,01	0,00	
25	212	-0,40	0,92	0,08	0,14	0,01	0,15	123	-0,01	0,93	-0,43	0,31	-0,04	-0,06	
	207	0,24	-0,62	-0,05	-0,08	0,01	-0,22	115	0,17	-1,24	0,40	-0,11	0,00	0,13	
	213	0,40	-0,58	0,04	0,15	0,02	-0,22	120	-0,09	-1,18	-0,35	0,32	-0,04	0,10	
26	211	0,35	0,35	-0,04	-0,09	0,01	0,10	113	-0,66	1,41	0,34	-0,15	0,02	0,02	
	215	-1,03	1,85	0,33	0,08	0,03	0,07	216	-0,42	1,43	-0,54	0,02	0,02	-0,22	
	212	0,43	-0,05	-0,42	-0,07	0,01	-0,20	123	1,02	-3,23	0,63	0,24	0,03	0,35	
28	217	-0,38	0,79	0,56	-0,01	0,02	0,09	218	-1,32	-1,17	-0,49	0,00	0,00	-0,15	
	214	0,40	1,31	-0,53	-0,05	-0,02	0,21	215	1,30	-0,93	0,46	-0,04	-0,02	-0,15	
	218	-1,39	0,87	0,51	0,01	0,02	-0,21	219	-0,14	-0,46	-0,51	0,03	0,02	0,03	
29	215	1,11	1,03	-0,54	-0,02	0,00	-0,04	216	0,42	-1,43	0,54	-0,02	-0,02	0,22	
	170	-1,14	2,63	0,62	-0,31	-0,04	0,19	220	-0,35	-0,22	-0,30	-0,03	0,01	-0,16	
	217	0,38	-0,79	-0,56	0,01	-0,02	-0,09	218	1,11	-1,63	0,23	-0,07	-0,01	0,06	
31	220	0,97	0,22	0,30	0,03	0,01	0,16	171	-2,70	-2,61	-0,56	0,26	-0,04	-0,43	
	218	1,59	1,93	-0,25	0,05	-0,01	0,30	219	0,14	0,46	0,51	-0,03	-0,02	-0,03	
	222	0,70	-1,41	0,32	0,08	0,03	-0,08	223	0,30	-1,01	-0,54	0,02	0,02	0,15	
32	213	-0,30	0,16	-0,42	-0,08	0,02	0,17	120	-0,70	2,26	0,64	0,26	0,04	-0,24	
	224	0,27	-0,64	0,57	-0,01	0,02	-0,08	225	0,95	0,78	-0,49	0,00	0,00	0,12	
	221	-0,32	-0,87	-0,54	-0,05	-0,02	-0,13	222	-0,90	0,73	0,46	-0,03	-0,03	0,09	
34	225	0,98	-0,68	0,52	0,01	0,02	0,13	226	0,11	0,34	-0,51	0,02	0,02	-0,02	
	222	-0,78	-0,67	-0,54	-0,02	0,01	0,04	223	-0,30	1,01	0,54	-0,02	-0,02	-0,15	
	166	0,89	-2,03	0,64	-0,33	-0,05	-0,14	227	0,22	0,15	-0,30	-0,03	0,01	0,10	
35	224	-0,27	0,64	-0,57	0,01	-0,02	0,08	225	-0,84	1,24	0,23	-0,06	-0,01	-0,05	
	227	-0,65	-0,15	0,30	0,03	0,01	-0,10	167	1,84	1,82	-0,56	0,25	-0,03	0,28	
	225	-1,09	-1,34	-0,25	0,05	-0,01	-0,20	226	-0,11	-0,34	0,51	-0,02	-0,02	0,02	

TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL			
----------------------------------	--	--	--



TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cm <sup>2</sup>	S22 kg/cm <sup>2</sup>	S12 kg/cm <sup>2</sup>	M11 kg/cm <sup>2</sup>	M22 kg/cm <sup>2</sup>	M12 kg/cm <sup>2</sup>	Nodo N.ro	S11 kg/cm <sup>2</sup>	S22 kg/cm <sup>2</sup>	S12 kg/cm <sup>2</sup>	M11 kg/cm <sup>2</sup>	M22 kg/cm <sup>2</sup>	M12 kg/cm <sup>2</sup>
1	192	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,65	0,58	193	0,00	0,00	0,00	0,40	-0,07	0,64
	28	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,30	0,35	191	0,00	0,00	0,00	0,26	0,27	0,41
2	196	0,22	0,86	0,24	-0,13	-0,86	-0,93	197	0,00	-0,23	0,04	-0,15	-1,48	-0,80
	28	0,28	0,88	0,24	0,07	0,37	-0,18	191	0,06	-0,22	0,04	-0,35	-1,77	-0,06
3	200	-0,19	-1,06	-0,06	-0,09	-0,94	-0,99	201	0,07	0,22	0,27	-0,21	-1,46	-0,87
	27	-0,29	-1,08	-0,14	-0,07	-0,37	-0,43	195	-0,04	0,20	0,19	-0,39	-1,95	-0,31
4	204	-0,07	-1,24	-0,05	-0,01	0,40	-0,80	205	0,21	0,16	-0,19	0,04	0,32	-0,85
	89	-0,10	-1,25	0,10	0,02	-0,46	-0,92	203	0,18	0,15	-0,03	-0,14	0,01	-0,97
5	208	0,12	0,28	-0,03	0,00	0,21	-0,90	209	0,07	0,00	0,21	-0,06	0,36	-1,05
	85	0,04	0,26	-0,01	0,00	-0,43	-0,92	199	-0,02	-0,02	0,23	-0,11	-0,54	-1,07
6	122	0,07	-0,39	-0,44	0,19	0,94	-0,64	212	0,13	-0,12	-0,29	0,15	0,77	-0,48
	114	0,17	-0,37	-0,25	0,05	0,66	-0,80	207	0,23	-0,10	-0,11	0,06	1,31	-0,64
7	119	0,00	0,10	0,16	0,17	0,85	-0,64	213	-0,02	0,02	0,12	0,19	0,96	-0,42
	112	-0,05	0,09	-0,01	0,08	0,65	-0,88	211	-0,07	0,00	-0,05	-0,06	1,30	-0,67
8	214	-0,42	-2,43	-0,52	-0,15	0,37	-1,71	215	0,13	0,33	-0,37	0,12	0,02	-1,75
	122	-0,84	-2,51	-0,82	0,66	3,32	-0,69	212	-0,29	0,25	-0,66	0,34	1,68	-0,72
9	221	0,28	1,71	0,25	-0,16	0,36	-1,73	222	-0,11	-0,27	0,36	0,14	-0,04	-1,76
	119	0,52	1,76	0,51	0,70	3,52	-0,65	213	0,12	-0,22	0,63	0,36	1,82	-0,67
10	193	0,00	0,00	0,00	0,12	0,17	0,69	194	0,00	0,00	0,00	0,47	0,39	0,62
	191	0,00	0,00	0,00	0,27	0,61	0,66	37	0,00	0,00	0,00	0,62	0,83	0,58
11	27	0,00	0,00	0,00	0,51	0,32	0,15	195	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,45	0,18
	192	0,00	0,00	0,00	0,58	0,45	0,57	193	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,32	0,59
12	195	0,00	0,00	0,00	-0,01	-1,09	0,35	36	0,00	0,00	0,00	-0,37	-1,36	0,34
	193	0,00	0,00	0,00	0,17	-0,66	0,52	194	0,00	0,00	0,00	-0,20	-0,92	0,51
13	197	0,02	0,20	0,01	-0,38	-1,53	-1,19	198	-0,16	-0,66	0,18	0,26	-2,01	-0,83
	191	-0,05	0,19	0,01	-0,35	-1,77	0,20	37	-0,22	-0,68	0,18	-1,27	-6,33	0,56
14	85	0,06	0,47	0,02	-0,01	-0,47	-0,97	199	-0,03	0,05	0,22	-0,12	-0,56	-1,04
	196	0,03	0,47	0,03	-0,11	-0,77	-0,79	197	-0,06	0,04	0,23	-0,12	-1,36	-0,86
15	199	0,05	0,03	0,21	-0,08	-0,55	-1,07	86	-0,04	-0,38	0,02	-0,01	-0,67	-1,33
	197	0,08	0,04	0,21	-0,36	-1,41	-0,74	198	-0,01	-0,38	0,01	0,19	-2,33	-1,01
16	201	-0,09	-0,11	0,21	-0,24	-1,47	-1,32	202	0,05	0,58	-0,11	0,11	-1,65	-1,01
	195	0,04	-0,09	0,22	-0,39	-1,95	0,05	36	0,18	0,60	-0,10	-1,37	-6,83	0,36
17	89	-0,01	-1,10	-0,08	0,05	-0,33	-0,92	203	0,20	-0,06	0,00	-0,23	-0,41	-1,05
	200	-0,12	-1,13	0,14	-0,09	-0,92	-0,83	201	0,09	-0,08	0,21	-0,16	-1,23	-0,96
18	203	0,32	0,49	0,45	-0,43	-0,45	-1,11	90	0,31	0,44	-0,05	1,57	1,26	-0,80
	201	-0,27	0,37	0,16	-0,19	-1,24	-1,22	202	-0,28	0,33	-0,34	0,01	-2,13	-0,91
19	205	0,05	-0,61	-0,17	0,15	0,34	-0,79	206	0,64	2,34	-1,16	-0,08	0,58	-1,48
	203	0,62	-0,50	0,42	-0,34	-0,03	-0,57	90	1,21	2,46	-0,57	1,17	-0,78	-1,26
20	114	-0,12	-1,09	-0,18	0,07	0,76	-0,72	207	0,14	0,21	-0,59	0,01	1,04	-0,82
	204	0,03	-1,06	0,19	-0,02	0,35	-0,81	205	0,28	0,23	-0,22	0,06	0,42	-0,92
21	207	-0,07	0,19	-0,57	0,16	1,07	-0,78	115	0,17	1,42	-0,22	-0,14	1,66	-1,03
	205	-0,08	0,19	-0,20	0,16	0,44	-0,97	206	0,17	1,41	0,16	-0,11	0,43	-1,22
22	209	0,05	0,05	0,23	-0,14	0,34	-1,09	210	0,01	-0,14	0,05	0,05	0,48	-1,34
	199	0,03	0,04	0,22	-0,07	-0,53	-1,05	86	-0,01	-0,14	0,03	-0,02	-0,75	-1,30
23	112	-0,04	0,18	0,12	0,09	0,72	-0,75	211	-0,08	-0,01	0,17	-0,11	1,08	-0,88
	208	0,07	0,20	-0,13	0,01	0,23	-0,91	209	0,03	0,01	-0,08	-0,05	0,40	-1,04
24	211	0,29	-0,59	-0,31	0,19	1,14	-0,71	113	0,52	0,59	0,49	-0,57	2,08	-1,20
	209	0,19	-0,61	-0,05	-0,13	0,38	-1,01	210	0,43	0,57	0,74	0,03	0,37	-1,49
25	212	0,03	0,14	-0,57	0,15	0,77	0,07	123	0,23	1,13	-0,19	1,05	5,27	0,37
	207	-0,08	0,11	-0,09	0,22	1,35	-1,25	115	0,12	1,10	0,29	-0,23	1,21	-0,95
26	213	-0,20	0,46	0,08	0,19	0,96	0,15	120	-0,63	-1,68	0,74	1,06	5,32	0,73
	211	-0,05	0,49	-0,53	0,23	1,36	-1,37	113	-0,48	-1,65	0,12	-0,61	1,90	-0,80
27	215	-0,21	-0,02	-0,45	0,13	0,02	-2,28	216	0,22	2,14	-0,03	0,26	1,24	-2,23
	212	0,10	0,05	-0,94	0,34	1,68	-0,14	123	0,53	2,21	-0,53	-0,78	-3,89	-0,10
28	217	-0,37	-0,23	0,01	0,09	-0,18	-1,74	218	-0,36	-0,17	-0,95	0,06	0,13	-1,65
	214	0,35	-0,08	-0,18	-0,09	0,68	-1,73	215	0,36	-0,03	-1,14	0,20	0,41	-1,64
29	218	0,49	0,03	-0,62	0,04	0,13	-1,64	219	0,57	0,42	0,20	-0,06	0,44	-1,73
	215	-0,42	-0,15	-1,22	0,21	0,41	-1,69	216	-0,34	0,24	-0,40	0,04	0,15	-1,78
30	170	0,54	1,78	-0,39	-0,94	-4,69	-0,05	220	0,17	-0,11	-0,71	0,02	0,08	-0,11
	217	0,24	1,72	-0,29	0,27	0,75	-2,06	218	-0,13	-0,17	-0,61	0,04	0,03	-2,12
31	220	-0,74	0,37	0,61	0,02	0,08	-0,23	171	-1,23	-2,09	-0,88	0,78	3,91	-0,19
	218	-0,15	0,49	-0,28	0,02	0,02	-2,00	219	-0,64	-1,97	-1,77	-0,20	-0,28	-1,95
32	222	0,15	-0,07	0,37	0,15	-0,04	-2,35	223	-0,14	-1,51	0,09	0,28	1,31	-2,29
	213	-0,08	-0,12	0,59	0,36	1,82	-0,03	120	-0,37	-1,56	0,30	-0,85	-4,23	0,03
33	224	0,25	0,10	0,00	0,09	-0,25	-1,77	225	0,24	0,08	0,69	0,08	0,07	-1,67
	221	-0,21	0,01	0,13	-0,09	0,68	-1,75	222	-0,22	-0,01	0,82	0,22	0,39	-1,65
34	225	-0,35	-0,07	0,47	0,06	0,06	-1,66	226	-0,40	-0,29	-0,10	-0,06	0,37	-1,74
	222	0,29	0,06	0,83	0,23	0,39	-1,71	223	0,25	-0,16	0,26	0,04	0,12	-1,79
35	166	-0,43	-1,39	0,33	-1,02	-5,09	0,04	227	-0,13	0,08	0,52	0,03	0,13	-0,03
	224	-0,20	-1,34	0,23	0,29	0,77	-2,13	225	0,09	0,12	0,41	0,05	-0,10	-2,20
36	227	0,50	-0,25	-0,39	0,03	0,13	-0,26	167	0,85	1,46	0,61	0,75	3,75	-0,23
	225	0,09	-0,33	0,19	0,03	-0,11	-1,98	226	0,43	1,38	1,20	-0,20	-0,31	-1,95

CARATT. CONDIZIONE TERMICA: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mt (t°m)
	1	0,00	0,03	0,18	0,00	-1,51	0,05	0,03	2	0,00	-0,03	-0,91	0,00	-0,71	0,05	0,01
	2	0,00	-0,01	0,46	0,00	-0,86	-0,02	0,02	3	0,00	0,01	-0,63	0,00	-0,85	-0,02	0,03
	3	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,22	0,01	0,02	4	0,00	0,00	-0,51	0,00	-0,56	0,01	0,02
	4	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,10	0,00	0,02	5	0,00	0,00	-0,38	0,00	-0,38	0,00	0,02
	5	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,16	0,00	0,03	6	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,09	0,00	0,03
	6	0,00	0,07	-0,39	0,00	0,42	0,10	0,03	7	0,00	-0,07	0,16	0,00	0,30	0,10	-0,01
	7	0,00	-0,08	-0,32	0,00	0,37	-0,12	-0,01	8	0,00	0,08	0,27	0,00	0,47	-0,12	0,04
	8	0,00	-0,24	-0,89	0,00	0,74	-0,27	-0,01	9	0,00	0,24	0,75	0,00	1,08	-0,27	0,06
	9	0,00	0,09	-0,92	0,00	-0,01	0,10	0,04	10	0,00	-0,09	-0,30	0,00	1,09	0,10	0,01
	44	0,00	0,00	0,66	0,00	-1,54	-0,01	0,00	45	0,00	0,00	-0,21	0,00	-0,63	-0,01	0,00
	45	0,00	0,00	0,56	0,00	-0,81	0,00	0,00	46	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,36	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,40	0,00	-0,55	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,14	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,32	0,00	-0,33	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,49	0,00	0,19	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,49	0,00	-1,55	-0,01	-0,01	58	0,00	0,00	-0,34	0,00	-0,76	-0,01	-0,01
	58	0,00	0,00	0,54	0,00	-0,83	0,00	-0,01	59	0,00	0,00	-0,16	0,00	-0,46	0,00	-0,01



CARATT. CONDIZIONE TERMICA: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
59	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	-0,52	0,00	-0,01	60	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,24	0,00	-0,01	
60	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,01	61	0,00	0,00	0,28	0,00	0,09	0,00	-0,01	
33	0,00	0,06	0,01	0,00	0,00	0,16	0,08	0,02	34	0,00	-0,06	0,65	0,00	0,66	0,08	-0,01	
34	0,00	0,48	0,25	0,00	0,00	-0,12	0,33	0,03	82	0,00	-0,48	-0,05	0,00	-0,07	0,33	-0,03	
82	0,00	-0,64	-1,17	0,00	0,00	0,28	-0,32	-0,02	35	0,00	0,64	1,21	0,00	0,92	-0,32	0,02	
35	0,00	-0,01	-0,96	0,00	0,00	1,32	-0,02	0,00	36	0,00	0,01	0,72	0,00	1,40	-0,02	0,01	
62	0,00	-0,93	0,67	0,00	0,00	-0,45	-0,60	-0,05	54	0,00	0,93	-0,39	0,00	-0,24	-0,60	0,05	
54	0,00	1,34	-0,48	0,00	0,00	0,20	0,50	0,03	85	0,00	-1,34	0,63	0,00	0,22	0,50	-0,02	
27	0,00	-0,10	0,26	0,00	0,00	-1,53	-0,15	-0,04	28	0,00	0,10	-0,70	0,00	-0,50	-0,15	0,02	
28	0,00	0,00	0,76	0,00	0,00	-1,08	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,49	0,00	0,00	
29	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	-0,58	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,28	0,00	0,00	
30	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	
31	0,00	-0,01	0,12	0,00	0,00	-0,15	-0,02	0,00	32	0,00	0,01	-0,19	0,00	-0,10	-0,02	0,02	
49	0,00	0,91	0,16	0,00	0,00	-0,20	0,54	0,04	34	0,00	-0,91	0,20	0,00	0,24	0,54	-0,04	
83	0,00	0,84	-0,58	0,00	0,00	-0,01	0,66	0,05	55	0,00	-0,84	0,77	0,00	1,04	0,66	-0,08	
55	0,00	-1,54	1,70	0,00	0,00	-1,10	-0,54	-0,03	87	0,00	1,54	-1,63	0,00	-0,06	-0,54	0,01	
61	0,00	-0,02	0,41	0,00	0,00	-0,40	-0,03	-0,01	62	0,00	0,02	0,21	0,00	0,16	-0,03	0,00	
62	0,00	0,22	-0,46	0,00	0,00	0,02	0,15	0,01	83	0,00	-0,22	0,59	0,00	0,72	0,15	-0,02	
83	0,00	0,64	0,00	0,00	0,00	-0,32	0,40	0,03	63	0,00	-0,64	-0,20	0,00	0,25	0,40	-0,04	
63	0,00	-0,07	-1,65	0,00	0,00	2,19	-0,11	-0,03	64	0,00	0,07	0,56	0,00	0,85	-0,11	0,01	
70	0,00	-0,01	0,08	0,00	0,00	-0,13	-0,02	-0,01	71	0,00	0,01	-0,02	0,00	-0,02	-0,02	0,00	
71	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,43	0,00	0,71	0,00	0,00	
74	0,00	0,20	0,18	0,00	0,00	-0,30	0,32	0,04	75	0,00	-0,20	0,25	0,00	0,25	0,32	-0,11	
75	0,00	-0,02	0,31	0,00	0,00	-0,21	-0,07	-0,10	76	0,00	0,02	0,19	0,00	0,61	-0,07	-0,01	
78	0,00	0,17	-0,65	0,00	0,00	-0,19	0,28	0,01	79	0,00	-0,17	-0,34	0,00	-0,02	0,28	-0,12	
79	0,00	-0,02	-0,04	0,00	0,00	-0,04	-0,08	-0,13	80	0,00	0,02	-0,85	0,00	0,15	-0,08	-0,04	
1	0,00	0,00	-0,87	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,04	27	0,00	0,00	-0,94	0,00	-0,04	0,00	-0,05	
2	0,00	0,00	0,73	0,00	0,00	-1,18	0,00	-0,01	28	0,00	0,00	0,21	0,00	-0,01	0,00	-0,01	
3	0,00	0,00	0,50	0,00	0,00	-1,27	0,01	0,00	29	0,00	0,00	-0,21	0,00	-0,43	0,01	-0,01	
4	0,00	0,00	0,54	0,00	0,00	-1,24	0,01	0,00	30	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,36	0,01	-0,01	
5	0,00	0,00	0,51	0,00	0,00	-1,19	0,01	0,01	31	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,35	0,01	0,00	
6	0,00	0,00	0,68	0,00	0,00	-1,56	0,00	0,01	32	0,00	0,00	-1,00	0,00	-1,57	0,00	0,01	
32	0,00	1,60	-2,61	0,00	0,00	1,04	0,58	0,03	33	0,00	-1,60	2,59	0,00	0,84	0,58	-0,03	
7	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	0,00	0,01	
8	0,00	0,00	0,76	0,00	0,00	-1,57	0,00	0,01	35	0,00	0,00	-0,35	0,00	-0,49	0,00	0,01	
10	0,00	-0,17	-0,21	0,00	0,00	-1,22	-0,20	0,00	25	0,00	0,17	-1,22	0,00	-0,38	-0,20	0,07	
25	0,00	1,75	0,67	0,00	0,00	-0,75	1,26	0,13	36	0,00	-1,75	-0,92	0,00	-0,42	1,26	-0,10	
36	0,00	-0,80	0,16	0,00	0,00	-0,16	-0,62	-0,05	52	0,00	0,80	-0,22	0,00	-0,16	-0,62	0,07	
52	0,00	0,16	0,13	0,00	0,00	-0,20	0,25	0,07	64	0,00	-0,16	-0,05	0,00	-0,04	0,25	-0,04	
64	0,00	-0,20	-0,65	0,00	0,00	0,57	-0,19	-0,02	72	0,00	0,20	0,69	0,00	0,69	-0,19	0,03	
72	0,00	-0,08	-0,92	0,00	0,00	0,34	-0,07	0,00	76	0,00	0,08	0,88	0,00	1,28	-0,07	0,01	
76	0,00	-0,43	-1,00	0,00	0,00	-0,01	-0,35	-0,03	80	0,00	0,43	0,11	0,00	1,12	-0,35	0,05	
78	0,00	0,13	0,09	0,00	0,00	-1,18	0,14	0,03	74	0,00	-0,13	-0,81	0,00	-0,19	0,14	-0,01	
74	0,00	0,04	0,79	0,00	0,00	-1,07	0,05	0,01	70	0,00	-0,04	-0,73	0,00	-0,85	0,05	0,00	
70	0,00	-0,18	0,01	0,00	0,00	0,17	-0,10	-0,01	61	0,00	0,18	0,07	0,00	-0,15	-0,10	0,01	
61	0,00	-0,02	0,57	0,00	0,00	-0,56	-0,02	0,00	48	0,00	0,02	0,37	0,00	0,23	-0,02	0,01	
48	0,00	0,53	-1,37	0,00	0,00	-0,05	0,29	0,02	33	0,00	-0,53	1,78	0,00	1,78	0,29	-0,02	
66	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	-0,50	-0,01	-0,02	67	0,00	0,00	-0,53	0,00	-0,53	-0,01	-0,01	
67	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	68	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,43	0,00	-0,01	
68	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,01	69	0,00	0,00	-0,39	0,00	-0,36	0,00	-0,01	
69	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,20	-0,01	-0,01	70	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,09	-0,01	-0,01	
69	0,00	-0,08	0,32	0,00	0,00	-0,30	-0,06	0,00	60	0,00	0,08	-0,42	0,00	-0,30	-0,06	0,01	
60	0,00	0,01	0,46	0,00	0,00	-0,67	0,01	0,00	47	0,00	-0,01	-0,22	0,00	-0,28	0,01	0,00	
47	0,00	0,01	0,14	0,00	0,00	-0,12	0,01	0,00	31	0,00	-0,01	0,19	0,00	0,22	0,01	0,00	
68	0,00	-0,15	0,34	0,00	0,00	-0,31	-0,11	-0,01	59	0,00	0,15	-0,43	0,00	-0,31	-0,11	0,01	
59	0,00	0,00	0,50	0,00	0,00	-0,71	0,00	0,01	46	0,00	0,00	-0,22	0,00	-0,29	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,16	0,01	0,01	30	0,00	0,00	0,23	0,00	0,27	0,01	0,00	
67	0,00	-0,24	0,39	0,00	0,00	-0,34	-0,18	-0,01	58	0,00	0,24	-0,42	0,00	-0,31	-0,18	0,02	
58	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	-0,82	0,00	0,01	45	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,24	0,00	0,01	
45	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,01	29	0,00	0,00	0,23	0,00	0,29	0,00	0,01	
66	0,00	-0,27	-0,01	0,00	0,00	-0,28	-0,20	-0,01	57	0,00	0,27	-0,78	0,00	-0,35	-0,20	0,03	
57	0,00	0,02	-0,02	0,00	0,00	-0,52	0,03	0,03	44	0,00	-0,02	-0,65	0,00	-0,43	0,03	0,02	
44	0,00	0,12	-0,18	0,00	0,00	0,05	0,13	0,03	40	0,00	-0,12	-0,04	0,00	0,03	0,13	0,00	
40	0,00	0,06	0,04	0,00	0,00	-0,03	0,06	0,02	37	0,00	-0,06	0,05	0,00	0,00	0,06	0,00	
37	0,00	0,02	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	28	0,00	-0,02	0,41	0,00	0,44	0,02	0,00	
50	0,00	-1,35	-1,23	0,00	0,00	1,21	-1,01	-0,11	82	0,00	1,35	1,23	0,00	0,58	-1,01	0,08	
63	0,00	5,17	0,24	0,00	0,00	-1,35	2,57	0,15	56	0,00	-5,17	-0,35	0,00	1,04	2,57	-0,17	
56	0,00	-1,67	0,33	0,00	0,00	-0,25	-0,84	-0,07	51	0,00	1,67	-0,40	0,00	-0,12	-0,84	0,03	
51	0,00	-2,56	-0,44	0,00	0,00	0,34	-1,53	-0,12	35	0,00	2,56	0,31	0,00	0,11	-1,53	0,10	
54	0,00	0,01	0,17	0,00	0,00	-1,15	0,00	0,00	88	0,00	-0,01	0,12	0,00	1,12	0,00	0,00	
49	0,00	-0,21	-0,45	0,00	0,00	-0,98	-0,10	-0,01	84	0,00	0,21	0,77	0,00	1,58	-0,10	0,01	
1	3,40	0,84	-0,10	0,68	0,14	1,30	0,00	0,00	1	0,00	-0,84	0,10	-0,68	0,19	1,55	0,00	
2	3,40	0,89	-0,54	-0,28	0,63	1,45	0,00	0,00	2	0,00	-0,89	0,54	0,28	1,19	1,59	0,00	
3	3,40	0,59	-0,64	0,22	0,78	0,95	0,00	0,00	3	0,00	-0,59	0,64	-0,22	1,40	1,06	0,00	
4	3,40	0,37	-0,64	0,10	0,79	0,61	0,00	0,00	4	0,00	-0,37	0,64	-0,10	1,40	0,64	0,00	
5	3,40	0,12	-0,58	0,11	0,69	0,20	0,00	0,00	5	0,00	-0,12	0,58	-0,11	1,29	0,19	0,00	
6	3,40	-0,20	-0,85	-0,11	1,32	-0,32	0,00	0,00	6	0,00	0,20	0,85	0,11	1,59	-0,37	0,00	
7	3,40	-0,34	-0,10	-0,05	0,00	-0,55	0,00	0,00	7	0,00	0,34	0,10	0,05	0,35	-0,60		



CARATT. CONDIZIONE TERMICA: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
44	3,40	0,82	0,20	0,17	0,17	-0,29	1,19	0,00	44	0,00	-0,82	-0,20	-0,17	-0,38	1,61	0,00	
45	3,40	0,80	0,32	-0,43	-0,43	-0,48	1,29	0,00	45	0,00	-0,80	-0,32	0,43	-0,62	1,43	0,00	
46	3,40	0,51	0,23	-0,29	-0,29	-0,33	0,81	0,00	46	0,00	-0,51	-0,23	0,29	-0,46	0,93	0,00	
47	3,40	0,26	0,19	-0,27	-0,27	-0,28	0,42	0,00	47	0,00	-0,26	-0,19	0,27	-0,37	0,47	0,00	
48	3,40	-0,03	-0,48	0,51	0,51	0,65	0,02	0,10	48	0,00	0,03	0,48	-0,51	0,75	-0,12	-0,10	
49	3,40	0,14	-0,34	-12,75	-0,21	-0,18	-0,11	-0,11	49	0,00	-0,14	0,34	12,75	1,21	0,23	0,11	
50	2,66	-0,05	-0,11	-11,10	0,13	-0,25	-0,01	0,05	50	0,00	0,05	0,11	11,10	0,09	0,14	0,01	
51	2,66	-0,45	-0,25	0,84	0,29	-0,72	-0,01	0,45	51	0,00	0,45	0,25	-0,84	0,25	-0,26	0,01	
52	3,40	-0,25	-0,17	0,09	0,24	-0,46	0,00	0,25	52	0,00	0,25	0,17	-0,09	0,33	-0,39	0,00	
54	3,40	-0,07	-0,24	-14,55	-0,50	-0,08	0,06	0,07	54	0,00	0,07	0,24	14,55	1,19	-0,13	-0,06	
55	1,33	0,05	-2,26	-27,45	1,52	0,23	0,03	0,05	55	0,00	-0,05	2,26	27,45	0,13	-0,20	-0,03	
56	1,33	-7,16	-2,53	0,02	1,23	-3,29	0,11	0,00	56	0,00	7,16	2,53	-0,02	0,62	-1,93	-0,11	
57	3,40	0,86	0,44	0,32	-0,60	1,25	0,00	-0,86	57	0,00	-0,86	-0,44	-0,32	-0,90	1,67	0,00	
58	3,40	0,83	0,72	-0,37	-1,02	1,33	0,00	-0,83	58	0,00	-0,83	-0,72	0,37	-1,43	1,48	0,00	
59	3,40	0,57	0,52	-0,22	-0,72	0,90	0,00	-0,57	59	0,00	-0,57	-0,52	0,22	-1,04	1,04	0,00	
60	3,40	0,33	0,47	-0,22	-0,66	0,54	0,00	-0,33	60	0,00	-0,33	-0,47	0,22	-0,96	0,60	0,00	
61	3,40	0,26	0,67	-1,34	-1,01	0,37	-0,11	-0,26	61	0,00	-0,26	-0,67	1,34	-0,94	0,39	0,11	
62	3,40	-0,31	-0,38	-0,42	0,44	-0,42	0,09	0,31	62	0,00	0,31	0,38	0,42	0,66	-0,47	-0,09	
63	1,33	-1,45	4,06	1,61	-1,77	0,11	-0,25	1,45	63	0,00	1,45	-4,06	-1,61	-1,60	-1,31	0,25	
64	3,40	-0,42	0,26	0,15	-0,43	-0,67	0,00	0,42	64	0,00	0,42	-0,26	-0,15	-0,46	-0,75	0,00	
66	3,40	0,22	0,16	0,40	-0,24	0,33	0,00	-0,22	66	0,00	-0,22	-0,16	-0,40	-0,29	0,41	0,00	
67	3,40	0,20	0,23	0,33	-0,36	0,33	0,00	-0,20	67	0,00	-0,20	-0,23	-0,33	-0,43	0,35	0,00	
68	3,40	0,14	0,18	0,35	-0,28	0,23	0,00	-0,14	68	0,00	-0,14	-0,18	-0,35	-0,33	0,26	0,00	
69	3,40	0,08	0,17	0,33	-0,27	0,13	0,00	-0,08	69	0,00	-0,08	-0,17	-0,33	-0,31	0,15	0,00	
70	3,40	0,09	0,40	0,70	-0,67	0,16	0,00	-0,09	70	0,00	-0,09	-0,40	-0,70	-0,68	0,15	0,00	
72	3,40	-0,39	0,59	-0,20	-0,89	-0,57	0,00	0,39	72	0,00	0,39	-0,59	0,20	-1,11	-0,74	0,00	
74	3,40	0,15	0,60	-0,16	-0,89	0,22	0,00	-0,15	74	0,00	-0,15	-0,60	0,16	-1,17	0,27	0,00	
75	3,40	-0,01	0,29	-0,56	-0,72	-0,02	0,00	0,01	75	0,00	0,01	-0,29	0,56	-0,27	-0,01	0,00	
76	3,40	-0,25	0,70	-0,07	-1,08	-0,36	0,00	0,25	76	0,00	0,25	-0,70	0,07	-1,29	-0,51	0,00	
78	3,40	0,14	0,55	0,56	-0,72	0,22	0,00	-0,14	78	0,00	-0,14	-0,55	-0,56	-1,14	0,25	0,00	
79	3,40	0,04	0,27	0,38	-0,64	0,05	0,00	-0,04	79	0,00	-0,04	-0,27	-0,38	-0,30	0,07	0,00	
80	3,40	-0,15	0,56	0,74	-0,77	-0,21	0,00	0,15	80	0,00	0,15	-0,56	-0,74	-1,15	-0,30	0,00	
63	1,33	-1,10	2,22	4,08	-1,86	-0,14	-0,03	-0,03	56	1,33	1,10	-2,22	-4,08	-0,34	-0,95	0,03	
55	1,33	0,22	-5,48	8,25	1,76	0,18	-0,02	-0,02	56	1,33	-0,22	5,48	-8,25	4,32	0,07	0,02	
55	3,40	-0,27	-0,01	-10,22	0,18	-0,26	-0,05	0,01	55	1,33	0,27	0,01	10,22	-0,16	-0,16	0,05	
56	3,40	-0,09	1,56	-3,25	-0,74	-0,41	0,03	-0,56	56	1,33	0,09	-1,56	3,25	-1,71	0,27	-0,03	
63	3,40	-0,27	0,00	-0,61	-0,37	-0,64	0,14	0,63	63	1,33	0,27	0,00	0,61	0,37	0,22	-0,14	
50	2,66	-0,19	-0,59	0,36	0,02	-0,09	0,00	-0,19	51	2,66	0,19	0,59	-0,36	0,62	-0,13	0,00	
35	2,66	0,20	0,83	0,81	-0,62	0,04	0,04	-0,20	51	2,66	-0,20	-0,83	-0,81	-0,37	0,20	-0,04	
35	3,40	-0,06	-1,08	-1,03	2,13	0,14	-0,13	0,06	35	2,66	0,06	1,08	1,03	-1,33	-0,19	0,13	
50	3,40	-0,09	-0,32	-2,89	0,18	-0,03	-0,01	0,09	50	2,66	0,09	0,32	2,89	0,06	-0,04	0,01	
51	3,40	-0,28	-0,86	1,09	0,65	-0,44	-0,06	0,28	51	2,66	0,28	0,86	-1,09	-0,02	0,23	0,06	
1	3,40	0,05	0,67	0,76	-1,17	0,08	0,00	-0,05	2	3,40	-0,05	-0,67	-0,76	-0,84	0,08	0,00	
2	3,40	0,01	0,19	1,57	-0,48	0,02	0,00	-0,01	3	3,40	-0,01	-0,19	-1,57	-0,45	0,03	0,00	
3	3,40	0,01	0,20	2,11	-0,42	0,03	0,00	-0,01	4	3,40	-0,01	-0,20	-2,11	-0,35	0,03	0,00	
4	3,40	0,01	0,08	2,43	-0,21	0,03	0,00	-0,01	5	3,40	-0,01	-0,08	-2,43	-0,17	0,02	0,00	
5	3,40	0,01	0,00	2,50	-0,02	0,03	0,00	-0,01	6	3,40	-0,01	0,00	-2,50	0,04	0,03	0,00	
6	3,40	-0,03	-0,16	2,25	0,23	-0,04	0,00	0,03	7	3,40	0,03	0,16	-2,25	0,25	-0,06	0,00	
7	3,40	0,05	-0,21	1,95	0,30	0,07	0,00	-0,05	8	3,40	-0,05	0,21	-1,95	0,34	0,08	0,00	
8	3,40	-0,05	-0,45	1,32	0,48	-0,06	0,00	0,05	9	3,40	0,05	0,45	-1,32	0,52	-0,06	0,00	
9	3,40	0,05	-0,45	0,71	0,37	0,06	0,00	-0,05	10	3,40	-0,05	0,45	-0,71	0,60	0,05	0,00	
10	3,40	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	11	3,40	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	
27	3,40	0,00	0,71	0,83	-1,20	-0,01	0,00	-0,71	28	3,40	0,00	-0,71	-0,83	-0,87	0,01	0,00	
28	3,40	0,00	0,18	1,53	-0,48	0,00	0,00	-0,18	29	3,40	0,00	-0,18	-1,53	-0,46	0,00	0,00	
29	3,40	0,00	0,17	1,96	-0,41	0,00	0,00	-0,17	30	3,40	0,00	-0,17	-1,96	-0,34	0,00	0,00	
30	3,40	0,00	0,07	2,16	-0,19	0,01	0,00	-0,07	31	3,40	0,00	-0,07	-2,16	-0,13	0,01	0,00	
31	3,40	0,03	0,01	2,04	-0,04	0,06	0,00	-0,03	32	3,40	-0,03	-0,01	-2,04	0,01	0,10	0,00	
44	3,40	-0,01	0,37	0,71	-1,06	-0,02	0,00	-0,37	45	3,40	0,01	-0,37	-0,71	-0,75	-0,01	0,00	
45	3,40	-0,01	0,18	1,40	-0,45	-0,02	0,00	-0,18	46	3,40	0,01	-0,18	-1,40	-0,42	-0,02	0,00	
46	3,40	-0,01	0,12	1,83	-0,32	-0,02	0,00	-0,12	47	3,40	0,01	-0,12	-1,83	-0,25	-0,02	0,00	
47	3,40	0,00	0,04	2,01	-0,13	-0,01	0,00	-0,04	48	3,40	0,00	-0,04	-2,01	-0,06	-0,01	0,00	
57	3,40	0,01	0,41	0,85	-1,13	0,02	0,00	-0,41	58	3,40	-0,01	-0,41	-0,85	-0,82	0,02	0,00	
58	3,40	0,00	0,20	1,76	-0,51	0,01	0,00	-0,20	59	3,40	0,00	-0,20	-1,76	-0,47	0,01	0,00	
59	3,40	0,00	0,12	2,33	-0,35	0,01	0,00	-0,12	60	3,40	0,00	-0,12	-2,33	-0,27	0,01	0,00	
60	3,40	0,01	0,07	2,68	-0,20	0,02	0,00	-0,07	61	3,40	-0,01	-0,07	-2,68	-0,15	0,03	0,00	
66	3,40	0,00	0,12	0,24	-0,32	0,01	0,00	-0,12	67	3,40	0,00	-0,12	-0,24	-0,23	0,01	0,00	
67	3,40	0,00	0,05	0,49	-0,13	0,00	0,00	-0,05	68	3,40	0,00	-0,05	-0,49	-0,12	0,00	0,00	
68	3,40	0,00	0,03	0,64	-0,09	0,00	0,00	-0,03	69	3,40	0,00	-0,03	-0,64	-0,08	0,00	0,00	
69	3,40	0,00	0,01	0,73	-0,03	0,01	0,00	-0,01	70	3,40	0,00	-0,01	-0,73	-0,01	0,01	0,00	
78	3,40	0,00	0,48	0,54	-0,64	0,00	0,00	-0,48	74	3,40	0,00	-0,48	-0,54	-0,46	0,00	0,00	
74	3,40	-0,02	0,22	1,16	-0,35	-0,02	0,00	-0,22	70	3,40	0,02	-0,22	-1,16	-0,22	-0,02	0,00	
70	3,40	0,05	0,85	1,59	-0,46	0,02	0,00	-0,05	61	3,40	-0,05	-0,85	-1,59	-0,46	0,03	0,00	
61	3,40	-0,56	-0,06	2,72	-0,07	-0,38	0,01	0,56	48	3,40	0,56	0,06	-2,72	0,22	-1,08	-0,01	
48	3,40	1,34	-0,46	2,15	0,22	0,55	-0,02	-1,34	33	3,40	-1,34	0,46	-2,15	0,28	0,91	0,02	
33	3,40	-1,41	-1,47	1,81	0,51	-0,64	0,00	1,41	32	3,40	1,41	1,47	-1,81	0,54	-0,37	0,00	
32	3,40	0,17	-0,13	1,17	0,23	0,27	0,00	-0,17	23	3,40	-0,17	0,13	-1,17	0,06	0,12	0,00	
23	3,40	-0,05	-0,14	1,20	-0,06	-0,09	0,00	0,05	6	3,40	0,05	0,14	-1,20	0,40	-0,03	0,00	
79	3,40	0,00	0,49	0,28	-0,60	-0,01	0,00	-0,49	75	3,40	0,00	-0,49	-0,28				



CARATT. CONDIZIONE TERMICA: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
76	3,40	0,01	0,02	-0,05	-0,04	0,00	0,00	0,00	77	3,40	-0,01	-0,02	0,05	0,00	0,01	0,00	
70	3,40	0,00	0,08	0,64	-0,08	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,08	-0,64	-0,16	0,00	0,00	
71	3,40	0,00	-0,09	0,58	0,17	0,00	0,00	0,00	72	3,40	0,00	0,09	-0,58	0,41	0,00	0,00	
72	3,40	-0,02	-0,05	0,08	0,09	-0,02	0,00	0,00	73	3,40	0,02	0,05	-0,08	0,00	-0,02	0,00	
27	3,40	0,03	-0,03	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	18	3,40	-0,03	0,03	-0,01	0,10	0,05	0,00	
18	3,40	-0,08	-0,01	0,04	-0,10	-0,10	0,00	0,00	1	3,40	0,08	0,01	-0,04	0,12	-0,08	0,00	
19	3,40	-0,09	-0,20	0,58	-0,07	-0,11	0,00	0,00	2	3,40	0,09	0,20	-0,58	0,55	-0,10	0,00	
28	3,40	0,07	-0,17	0,61	0,30	0,08	0,00	0,00	19	3,40	-0,07	0,17	-0,61	0,07	0,08	0,00	
20	3,40	-0,06	-0,22	0,60	-0,11	-0,08	0,00	0,00	3	3,40	0,06	0,22	-0,60	0,62	-0,06	0,00	
29	3,40	0,08	-0,24	0,59	0,42	0,10	0,00	0,00	20	3,40	-0,08	0,24	-0,59	0,11	0,09	0,00	
30	3,40	0,08	-0,21	0,57	0,37	0,09	0,00	0,00	21	3,40	-0,08	0,21	-0,57	0,09	0,08	0,00	
21	3,40	-0,05	-0,21	0,59	-0,09	-0,07	0,00	0,00	4	3,40	0,05	0,21	-0,59	0,60	-0,05	0,00	
22	3,40	-0,05	-0,19	0,57	-0,10	-0,07	0,00	0,00	5	3,40	0,05	0,19	-0,57	0,56	-0,05	0,00	
31	3,40	0,07	-0,19	0,55	0,34	0,09	0,00	0,00	22	3,40	-0,07	0,19	-0,55	0,10	0,08	0,00	
18	3,40	0,03	-0,02	0,10	0,00	0,05	0,00	0,00	19	3,40	-0,03	0,02	-0,10	0,06	0,04	0,00	
19	3,40	0,00	0,02	0,26	-0,06	-0,01	0,00	0,00	20	3,40	0,00	-0,02	-0,26	-0,02	0,00	0,00	
20	3,40	0,00	-0,01	0,40	0,02	-0,01	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,01	-0,40	0,00	-0,01	0,00	
21	3,40	0,00	0,00	0,54	0,00	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,00	-0,54	0,01	0,00	0,00	
22	3,40	-0,01	0,00	0,66	0,00	-0,01	0,00	0,00	23	3,40	0,01	0,00	-0,66	0,01	-0,02	0,00	
23	3,40	0,00	0,01	0,87	0,00	-0,01	0,00	0,00	24	3,40	0,00	-0,01	-0,87	-0,07	0,01	0,00	
24	3,40	0,02	-0,10	0,62	0,07	0,05	0,00	0,00	25	3,40	-0,02	0,10	-0,62	0,33	0,05	0,00	
25	3,40	0,06	-0,02	0,01	0,03	0,06	0,00	0,00	26	3,40	-0,06	0,02	-0,01	0,00	0,05	0,00	
35	3,40	0,03	-0,24	0,19	0,40	0,04	0,00	0,00	36	3,40	-0,03	0,24	-0,19	0,45	0,05	0,00	
51	3,40	0,01	-0,23	0,37	0,33	0,01	0,00	0,00	52	3,40	-0,01	0,23	-0,37	0,43	0,01	0,00	
52	3,40	0,01	0,02	-0,02	-0,03	-0,01	0,00	0,00	53	3,40	-0,01	-0,02	0,02	0,00	0,02	0,00	
63	3,40	-0,01	-0,36	0,44	0,56	-0,01	0,00	0,00	64	3,40	0,01	0,36	-0,44	0,60	-0,01	0,00	
64	3,40	-0,04	0,03	-0,04	-0,06	-0,03	0,00	0,00	65	3,40	0,04	-0,03	0,04	0,00	-0,04	0,00	
28	3,40	-0,06	0,00	0,82	-0,06	-0,08	0,00	0,00	37	3,40	0,06	0,00	-0,82	0,05	-0,04	0,00	
37	3,40	-0,03	0,00	0,80	-0,05	-0,01	0,00	0,00	40	3,40	0,03	0,00	-0,80	0,05	-0,05	0,00	
40	3,40	0,04	0,00	0,80	-0,05	0,05	0,00	0,00	44	3,40	-0,04	0,00	-0,80	0,04	0,04	0,00	
44	3,40	-0,01	-0,19	0,61	0,21	-0,02	0,00	0,00	57	3,40	0,01	0,19	-0,61	0,33	-0,01	0,00	
57	3,40	-0,01	-0,29	0,16	0,22	-0,01	0,00	0,00	66	3,40	0,01	0,29	-0,16	0,22	-0,01	0,00	
29	3,40	-0,09	0,01	0,98	-0,07	-0,09	0,00	0,00	38	3,40	0,09	-0,01	-0,98	0,06	-0,05	0,00	
38	3,40	-0,07	0,01	0,98	-0,06	-0,04	0,00	0,00	41	3,40	0,07	-0,01	-0,98	0,05	-0,08	0,00	
41	3,40	0,06	0,00	0,99	-0,05	0,07	0,00	0,00	45	3,40	-0,06	0,00	-0,99	0,04	0,05	0,00	
45	3,40	-0,01	-0,23	0,75	0,26	-0,02	0,00	0,00	58	3,40	0,01	0,23	-0,75	0,38	-0,01	0,00	
58	3,40	-0,01	-0,39	0,19	0,31	-0,01	0,00	0,00	67	3,40	0,01	0,39	-0,19	0,28	-0,01	0,00	
59	3,40	-0,01	-0,37	0,18	0,29	-0,01	0,00	0,00	68	3,40	0,01	0,37	-0,18	0,26	-0,01	0,00	
60	3,40	-0,01	-0,36	0,18	0,28	-0,01	0,00	0,00	69	3,40	0,01	0,36	-0,18	0,26	-0,01	0,00	
46	3,40	-0,01	-0,22	0,70	0,25	-0,02	0,00	0,00	59	3,40	0,01	0,22	-0,70	0,36	-0,01	0,00	
47	3,40	-0,02	-0,20	0,64	0,22	-0,03	0,00	0,00	60	3,40	0,02	0,20	-0,64	0,32	-0,02	0,00	
46	3,40	0,07	-0,02	0,94	-0,03	0,06	0,00	0,00	42	3,40	-0,07	0,02	-0,94	0,06	0,08	0,00	
39	3,40	-0,09	0,00	0,92	-0,06	-0,02	0,00	0,00	30	3,40	0,09	0,00	-0,92	0,07	-0,09	0,00	
42	3,40	-0,12	0,00	0,95	-0,06	-0,10	0,00	0,00	39	3,40	0,12	0,00	-0,95	0,06	-0,04	0,00	
47	3,40	0,07	0,00	0,88	-0,04	0,05	0,00	0,00	43	3,40	-0,07	0,00	-0,88	0,04	0,09	0,00	
43	3,40	-0,16	-0,02	0,88	-0,04	-0,14	0,00	0,00	31	3,40	0,16	0,02	-0,88	0,08	-0,15	0,00	
40	3,40	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,00	-0,07	0,01	0,01	0,00	
41	3,40	0,00	0,00	0,20	-0,01	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,00	-0,20	-0,01	0,01	0,00	
42	3,40	0,01	-0,01	0,39	0,01	0,02	0,00	0,00	43	3,40	-0,01	0,01	-0,39	0,03	0,02	0,00	
43	3,40	0,01	0,02	0,62	-0,03	0,02	0,00	0,00	33	3,40	-0,01	-0,02	-0,62	-0,06	0,01	0,00	
37	3,40	0,02	0,00	0,03	0,00	0,05	0,00	0,00	38	3,40	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,05	0,00	
38	3,40	0,02	0,00	0,03	0,00	0,05	0,00	0,00	39	3,40	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	
33	3,40	0,02	-0,08	3,80	-0,03	-0,17	0,00	0,00	34	3,40	-0,02	0,08	-3,80	0,27	0,23	0,00	
61	3,40	0,05	-0,15	3,63	-0,04	0,38	0,00	0,00	62	3,40	-0,05	0,15	-3,63	0,45	-0,24	0,00	
62	3,40	-0,42	0,27	1,35	-0,40	-0,65	0,00	0,00	83	3,40	0,42	-0,27	-1,35	0,03	0,08	0,00	
83	3,40	-0,32	0,27	1,37	-0,03	-0,09	0,00	0,00	63	3,40	0,32	-0,27	-1,37	-0,30	-0,31	0,00	
34	3,40	0,37	-0,47	1,79	0,43	0,54	0,01	0,00	82	3,40	-0,37	0,47	-1,79	0,23	-0,03	-0,01	
82	3,40	0,37	-0,47	1,79	-0,23	0,03	0,01	0,00	35	3,40	-0,37	0,47	-1,79	0,70	0,34	-0,01	
55	3,40	-0,10	0,12	0,99	-0,25	-0,02	0,00	0,00	50	3,40	0,10	-0,12	-0,99	0,08	-0,11	0,00	
63	3,40	0,45	0,75	0,39	-0,09	0,35	-0,01	0,00	56	3,40	-0,45	-0,75	-0,39	-0,66	0,10	0,01	
56	3,40	0,09	-0,84	2,20	0,09	-0,19	-0,01	0,00	51	3,40	-0,09	0,84	-2,20	0,75	0,28	0,01	
51	3,40	-0,57	0,49	1,44	-0,34	-0,33	0,02	0,00	35	3,40	0,57	-0,49	-1,44	-0,25	-0,35	-0,02	
62	3,40	1,58	-0,41	0,29	0,18	0,86	-0,01	0,00	54	3,40	-1,58	0,41	-0,29	0,34	1,17	0,01	
49	3,40	-1,28	0,26	0,14	-0,34	-0,78	0,00	0,00	34	3,40	1,28	-0,26	-0,14	0,03	-0,75	0,00	
54	3,40	-0,29	0,04	0,09	-0,34	-0,54	0,00	0,00	49	3,40	0,29	-0,04	-0,09	0,29	0,10	0,00	
35	3,40	-0,09	-0,22	1,18	0,30	-0,10	0,00	0,00	24	3,40	0,09	0,22	-1,18	0,13	-0,07	0,00	
24	3,40	0,00	-0,11	1,14	-0,12	0,01	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,11	-1,14	0,38	-0,02	0,00	
6	3,40	0,02	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	12	3,40	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
7	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	
10	3,40	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	16	3,40	0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	
12	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	
13	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	
14	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	
15	3,40	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	16	3,40	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	
16	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
81	3,40	0,02	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	77	3,40	-0,02	0,00	-0,01	0			



CARATT. CONDIZIONE TERMICA: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
	34	7,10	-0,23	0,11	-0,66	-0,16	-0,38	0,02	34	3,40	0,23	-0,11	0,66	-0,19	-0,36	-0,02	
	35	7,10	0,00	0,19	-0,56	-0,14	-0,01	0,01	35	3,40	0,00	-0,19	0,56	-0,47	0,00	-0,01	
	36	7,10	0,00	-0,03	0,03	0,11	-0,08	0,00	36	3,40	0,00	0,03	-0,03	0,00	0,07	0,00	
	48	7,10	0,07	0,08	0,95	-0,11	0,01	-0,07	48	3,40	-0,07	-0,08	-0,95	-0,15	0,22	0,07	
	49	7,10	-0,19	-0,29	-6,41	0,56	-0,31	0,03	49	3,40	0,19	0,29	6,41	0,38	-0,29	-0,03	
	50	7,10	0,09	0,01	-5,11	0,01	0,17	-0,01	50	3,40	-0,09	-0,01	5,11	-0,05	0,11	0,01	
	51	7,10	0,04	-0,07	-0,02	0,12	0,13	0,00	51	3,40	-0,04	0,07	0,02	0,09	-0,01	0,00	
	52	7,10	-0,04	-0,05	0,13	0,12	-0,16	0,00	52	3,40	0,04	0,05	-0,13	0,07	0,01	0,00	
	54	7,10	0,14	-0,36	-7,11	0,51	0,24	-0,05	54	3,40	-0,14	0,36	7,11	0,65	0,22	0,05	
	55	7,10	0,01	0,12	-5,01	-0,29	0,00	0,01	55	3,40	-0,01	-0,12	5,01	-0,09	0,03	-0,01	
	56	7,10	0,28	-0,24	-1,66	0,31	0,54	-0,04	56	3,40	-0,28	0,24	1,66	0,44	0,35	0,04	
	61	7,10	-0,03	-0,10	-0,21	0,10	-0,04	0,06	61	3,40	0,03	0,10	0,21	0,22	-0,06	-0,06	
	62	7,10	0,15	0,28	-0,15	-0,42	0,26	-0,04	62	3,40	-0,15	-0,28	0,15	-0,47	0,22	0,04	
	63	7,10	0,19	0,00	-0,73	0,02	0,29	-0,01	63	3,40	-0,19	0,00	0,73	-0,01	0,31	0,01	
	64	7,10	-0,03	-0,09	0,08	0,12	-0,14	0,00	64	3,40	0,03	0,09	-0,08	0,23	0,05	0,00	
	6	7,10	0,00	-0,03	-0,04	0,05	0,01	0,00	7	7,10	0,00	0,03	0,04	0,04	-0,01	0,00	
	7	7,10	0,01	-0,02	-0,07	0,03	0,01	0,00	8	7,10	-0,01	0,02	0,07	0,03	0,01	0,00	
	8	7,10	0,02	-0,08	-0,09	0,05	0,03	0,00	9	7,10	-0,02	0,08	0,09	0,11	0,02	0,00	
	9	7,10	0,00	0,10	-0,07	-0,11	0,00	0,00	10	7,10	0,00	-0,10	0,07	-0,10	0,01	0,00	
	10	7,10	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	
	61	7,10	-0,06	-0,09	-0,09	0,08	-0,03	-0,01	48	7,10	0,06	0,09	0,09	0,15	-0,12	0,01	
	48	7,10	0,01	0,86	-0,01	-0,13	0,06	0,03	33	7,10	-0,01	-0,86	0,01	-0,90	-0,05	-0,03	
	33	7,10	-0,09	-2,40	-0,10	1,05	-0,05	0,00	32	7,10	0,09	2,40	0,10	0,68	-0,01	0,00	
	32	7,10	0,01	0,07	-0,27	-0,19	0,01	0,00	23	7,10	-0,01	-0,07	0,27	0,03	0,01	0,00	
	23	7,10	-0,02	0,07	-0,26	-0,03	-0,02	0,00	6	7,10	0,02	-0,07	0,26	-0,13	-0,02	0,00	
	55	7,10	0,14	1,25	-0,44	-0,93	0,08	0,01	56	7,10	-0,14	-1,25	0,44	-0,45	0,07	-0,01	
	50	7,10	-0,16	0,70	0,25	-0,41	-0,07	0,00	51	7,10	0,16	-0,70	-0,25	-0,36	-0,10	0,00	
	52	7,10	0,04	-0,05	-0,18	0,03	0,02	0,00	36	7,10	-0,04	0,05	0,18	0,05	0,05	0,00	
	64	7,10	0,00	-0,05	-0,11	0,09	0,00	0,00	52	7,10	0,00	0,05	0,11	0,08	-0,01	0,00	
	36	7,10	-0,12	-0,09	-0,25	0,05	-0,10	0,00	25	7,10	0,12	0,09	0,25	0,08	-0,08	0,00	
	25	7,10	-0,01	0,10	-0,19	-0,10	0,00	0,00	10	7,10	0,01	-0,10	0,19	-0,12	-0,02	0,00	
	12	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	13	7,10	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	
	13	7,10	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	14	7,10	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	
	23	7,10	0,01	0,00	0,03	0,00	0,02	0,00	24	7,10	-0,01	0,00	-0,03	-0,03	0,02	0,00	
	24	7,10	0,02	0,00	0,03	0,03	0,05	0,00	25	7,10	-0,02	0,00	-0,03	-0,02	0,05	0,00	
	25	7,10	0,03	0,00	0,00	-0,01	0,04	0,00	26	7,10	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
	35	7,10	0,02	-0,07	-0,17	0,15	0,03	0,00	36	7,10	-0,02	0,07	0,17	0,08	0,05	0,00	
	51	7,10	0,01	-0,13	0,07	0,30	0,02	0,00	52	7,10	-0,01	0,13	-0,07	0,15	0,02	0,00	
	52	7,10	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	53	7,10	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	63	7,10	0,01	-0,14	0,03	0,30	0,01	0,00	64	7,10	-0,01	0,14	-0,03	0,14	0,01	0,00	
	64	7,10	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	65	7,10	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	33	7,10	0,10	-0,02	0,02	-0,05	0,05	-0,01	34	7,10	-0,10	0,02	-0,02	0,11	0,23	0,01	
	61	7,10	0,01	-0,12	0,03	0,01	0,11	0,01	62	7,10	-0,01	0,12	-0,03	0,31	-0,08	-0,01	
	62	7,10	-0,10	0,46	-0,10	-0,69	-0,19	-0,01	83	7,10	0,10	-0,46	0,10	0,02	0,05	0,01	
	83	7,10	-0,10	0,46	-0,09	-0,02	-0,05	0,00	63	7,10	0,10	-0,46	0,09	-0,56	-0,07	0,00	
	34	7,10	0,08	0,19	-0,51	-0,17	0,18	0,01	82	7,10	-0,08	-0,19	0,51	-0,10	-0,08	-0,01	
	82	7,10	0,08	0,19	-0,51	0,10	0,08	0,01	35	7,10	-0,08	-0,19	0,51	-0,29	0,00	-0,01	
	55	7,10	0,01	0,11	0,24	0,03	-0,03	0,00	50	7,10	-0,01	-0,11	-0,24	-0,17	0,04	0,00	
	63	7,10	0,07	-0,13	0,09	0,07	0,06	0,03	56	7,10	-0,07	0,13	-0,09	0,07	0,01	-0,03	
	56	7,10	-0,09	-0,54	-0,29	0,29	-0,09	-0,01	51	7,10	0,09	0,54	0,29	0,36	-0,03	0,01	
	51	7,10	0,12	0,27	-0,19	-0,31	0,13	-0,02	35	7,10	-0,12	-0,27	0,19	-0,01	0,01	0,02	
	62	7,10	0,40	-0,74	-0,26	0,23	0,19	0,00	54	7,10	-0,40	0,74	0,26	0,72	0,32	0,00	
	49	7,10	-0,64	0,88	-0,22	-0,72	-0,40	0,00	34	7,10	0,64	-0,88	0,22	-0,33	-0,36	0,00	
	54	7,10	0,02	0,11	-0,60	-0,49	-0,13	0,00	49	7,10	-0,02	-0,11	0,60	0,32	0,16	0,00	
	35	7,10	-0,06	-0,03	-0,23	0,08	-0,07	0,00	24	7,10	0,06	0,03	0,23	-0,03	-0,05	0,00	
	24	7,10	-0,02	-0,02	-0,22	0,02	-0,02	0,00	8	7,10	0,02	0,02	0,22	0,02	-0,04	0,00	
	6	7,10	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,02	0,00	12	7,10	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	7	7,10	0,00	-0,01	0,00	0,02	-0,01	0,00	13	7,10	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
	8	7,10	-0,01	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	14	7,10	0,01	-0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	
	9	7,10	-0,01	-0,01	0,00	0,03	-0,02	0,00	15	7,10	0,01	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	
	10	7,10	0,01	0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00	16	7,10	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
	14	7,10	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	15	7,10	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	
	15	7,10	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	16	7,10	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	
	16	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	65	7,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	53	7,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	
	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	26	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	7,10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	53	7,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	26	7,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	
	85	0,00	0,06	-0,47	0,00	-0,11	0,02	0,00	49	0,00	-0,06	0,65	0,00	0,53	0,02	0,00	
	87	0,00	2,52	1,12	0,00	-0,09	0,88	0,03	50	0,00	-2,52	-1,13	0,00	-0,69	0,88	-0,05	
	88	0,00	-0,49	-4,10	0,00	-0,06	-0,25	-0,02	55	0,00	0,49	4,31	0,00	4,28	-0,25	0,01	
	84	0,00	-0,15	-1,30	0,00	-1,22	-0,07	0,00	50	0,00	0,15	1,37	0,00	2,59	-0,07	0,01	

FORZE CONDIZIONE TERMICA: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	192	0,00	0,00	-0,24	-0,11	-0,19	0,00	193	0,00	0,00	0,12	0,01	0,29	0,00
	28	0,00	0,00	0,10	0,06	-0,33	0,00	191	0,00	0,00	0,01	0,17	0,35	0,00
2	196	-52,11	79,67	0,11	0,06	0,00	6,76	197	33,58	67,34	0,08	0,04	-0,01	-7,54
	28	-10,36	-67,24	-0,11	-0,14	0,01	-9,84	191	28,90	-79,76	-0,08	-0,09	-0,01	10,62
3	200	-53,29	80,95	0,03	-0,06	0,00	6,98	201	28,73	65,70	-0,03	-0,08	0,00	-7,92
	27	-6,66	-64,59	-0,04	0,06	-0,01	-9,83	195	31,21	-82,07	0,04	0,08	0,01	10,77
4	204	-51,74	74,69	0,01	-0,01	-0,01	6,39	205	56,20	73,75	-0,07	0,00	0,01	-6,17
	89	-55,46	-77,66	-0,02	0,03	0,00	-6,64	203	51,01	-70,78	0,08	0,01	0,01	6,42
5	208	-52,15	72,99	0,14	-0,01	0,00	6,20	209	55,61	72,85	-0,05	-0,02	-0,01	-5,88
	85	-55,63	-75,31	-0,13	-0,02	0,00	-6,29	199	52,17	-70,53	0,04	-0,01	0,00	5,98
6	122	-56,05	70,25	0,17	0,02	-0,32	4,98	212	59,48	75,11	-0,14	0,00	0,06	-5,00
	114	-60,26	-72,79	0,10	0,00	-0,02	-4,84	207	56,83	-72,57	-0,13	-0,03	0,01	4,85
7	119	-56,89	69,96	-0,06	-0,04	0,32	4,70	213	59,12	74,48	0,04	-0,01	-0,05	-4,92
	112	-59,66	-71,62	-0,25	0,02	0,03	-4,59	211	57,43	-72,82	0,27	0,05	0,01	4,81
8	214	-98,62	76,19	0,22	0,01	-0,06	-7,66	215	100,20	76,73	-0,17	0,02	0,01	7,63



FORZE CONDIZIONE TERMICA: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mz (t°m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t°m)	My (t°m)	Mz (t°m)	
9	122	-99,91	-78,14	0,25	-0,07	-0,48	7,74	212	98,34	-74,78	-0,30	-0,02	0,06	-7,72	
	221	-98,81	75,66	-0,20	-0,01	0,07	-7,76	222	99,52	76,19	0,14	-0,01	0,00	7,68	
	119	-100,13	-76,53	-0,32	0,09	0,49	8,10	213	99,43	-75,32	0,39	0,02	-0,04	-8,02	
10	193	0,00	0,00	-0,43	-0,11	-0,36	0,00	194	0,00	0,00	0,48	-0,02	0,53	0,00	
	191	0,00	0,00	0,14	0,03	-0,42	0,00	37	0,00	0,00	-0,19	0,10	0,55	0,00	
11	27	0,00	0,00	-0,12	-0,09	-0,25	0,00	195	0,00	0,00	0,27	-0,12	0,38	0,00	
	192	0,00	0,00	-0,16	-0,05	-0,14	0,00	193	0,00	0,00	0,01	0,16	0,32	0,00	
12	195	0,00	0,00	-1,04	-0,05	-0,13	0,00	36	0,00	0,00	1,17	-0,18	1,08	0,00	
	193	0,00	0,00	-0,25	-0,06	-0,24	0,00	194	0,00	0,00	0,12	0,36	0,59	0,00	
13	197	-33,31	66,13	0,00	0,04	0,01	7,69	198	52,40	79,82	-0,01	0,03	0,00	-6,75	
	191	-30,60	-78,92	-0,01	-0,05	0,01	-10,30	37	11,51	-67,02	0,02	-0,01	0,00	9,36	
14	85	-50,83	75,31	0,13	0,02	0,00	6,29	199	57,33	70,74	-0,02	0,01	-0,01	-5,73	
	196	-54,35	-79,67	-0,11	-0,06	0,00	-6,76	197	47,85	-66,39	0,00	-0,05	0,00	6,20	
15	199	-56,95	71,06	0,07	0,01	0,01	5,90	86	51,02	75,84	0,00	0,01	0,00	-6,30	
	197	-48,12	-67,08	-0,08	-0,04	0,01	-6,35	198	54,06	-79,82	0,01	-0,03	0,00	6,75	
16	201	-34,50	62,16	-0,16	-0,07	0,00	6,81	202	51,06	71,41	-0,20	-0,10	0,01	-5,68	
	195	-29,04	-73,20	0,12	0,15	-0,01	-9,49	36	12,47	-60,37	0,24	0,27	0,03	8,36	
17	89	-51,00	77,66	0,02	-0,03	0,00	6,64	203	55,95	70,07	-0,14	-0,03	0,01	-6,04	
	200	-53,17	-80,95	-0,03	0,06	0,00	-6,98	201	48,22	-66,77	0,15	0,07	0,00	6,39	
18	203	-54,96	69,72	0,08	-0,01	-0,01	5,56	90	42,02	62,78	-0,33	0,00	-0,09	-5,96	
	201	-42,45	-61,09	0,05	0,08	-0,01	-5,28	202	55,40	-71,41	0,20	0,10	-0,01	5,68	
19	205	-54,47	70,30	0,14	0,01	-0,03	6,09	206	52,53	73,23	-0,29	0,00	-0,01	-6,14	
	203	-51,99	-69,00	-0,02	0,03	0,00	-5,93	90	53,94	-74,53	0,17	0,07	-0,08	5,98	
20	114	-52,20	72,79	-0,10	0,00	0,02	6,24	207	55,04	73,44	0,05	0,03	0,06	-6,08	
	204	-54,72	-74,69	-0,01	0,01	0,01	-6,39	205	51,88	-71,54	0,06	0,00	0,02	6,23	
21	207	-53,24	72,73	0,15	0,05	-0,03	6,26	115	52,92	73,02	-0,30	0,05	0,01	-6,24	
	205	-53,60	-72,51	-0,13	0,00	0,00	-6,15	206	53,93	-73,23	0,29	0,00	0,01	6,14	
22	209	-55,35	73,21	0,09	-0,02	0,01	6,07	210	52,45	73,90	0,01	-0,02	-0,01	-6,23	
	199	-52,54	-71,27	-0,10	-0,01	0,01	-6,14	86	55,44	-75,84	0,00	-0,01	0,00	6,30	
23	112	-52,81	71,62	0,25	-0,02	-0,03	6,00	211	54,85	73,67	-0,21	-0,03	-0,06	-5,96	
	208	-54,31	-72,99	-0,14	0,01	0,00	-6,20	209	52,27	-72,30	0,10	0,02	-0,01	6,15	
24	211	-53,36	74,75	0,04	-0,06	0,02	6,45	113	51,89	72,91	0,10	-0,08	0,05	-6,33	
	209	-52,53	-73,76	-0,13	0,02	0,02	-6,35	210	54,01	-73,90	-0,01	0,02	0,01	6,23	
25	212	-59,80	74,28	0,23	0,06	-0,05	4,94	123	58,88	72,34	-0,46	0,21	-0,06	-4,75	
	207	-58,63	-73,60	-0,07	-0,04	-0,04	-5,03	115	59,55	-73,02	0,30	-0,05	-0,01	4,84	
26	213	-60,34	76,61	-0,16	-0,04	0,04	5,31	120	58,99	79,52	0,35	-0,12	0,11	-5,80	
	211	-58,91	-75,60	-0,10	0,04	0,04	-5,31	113	60,26	-80,53	-0,09	-0,02	0,07	5,81	
27	215	-99,45	75,86	-0,02	0,04	-0,06	-8,00	216	98,43	76,41	0,05	0,01	-0,02	7,49	
	212	-98,02	-74,60	0,22	-0,03	-0,07	7,78	123	99,03	-77,67	-0,25	-0,06	-0,05	-7,27	
28	217	-98,22	75,58	0,00	-0,02	0,04	-7,87	218	98,72	77,00	0,05	0,00	0,04	7,47	
	214	-98,82	-76,19	-0,22	-0,01	0,06	7,66	215	98,33	-76,39	0,17	-0,03	0,08	-7,26	
29	218	-98,64	76,11	0,00	0,00	-0,01	-7,77	219	98,70	76,49	0,04	-0,01	0,01	7,64	
	215	-99,08	-76,19	0,01	-0,03	-0,03	7,62	216	99,01	-76,41	-0,05	-0,01	0,02	-7,49	
30	170	-98,71	71,92	0,19	-0,16	-0,18	-8,08	220	101,67	79,94	-0,06	-0,02	0,02	7,56	
	217	-99,22	-75,58	0,00	0,02	-0,04	7,87	218	96,26	-76,28	-0,14	-0,01	0,00	-7,35	
31	220	-101,67	79,81	0,06	0,02	-0,02	-7,56	171	99,27	73,52	-0,11	0,02	-0,08	7,55	
	218	-96,33	-76,84	0,09	0,02	-0,03	7,65	219	98,74	-76,49	-0,04	0,01	-0,01	-7,64	
32	222	-99,02	76,37	0,01	-0,04	0,05	-7,76	223	98,54	76,58	-0,05	-0,01	0,02	7,62	
	213	-98,21	-75,77	-0,27	0,03	0,05	7,63	120	98,69	-77,18	0,31	0,07	0,13	-7,48	
33	224	-98,53	75,45	0,03	0,03	-0,04	-7,92	225	98,70	76,31	-0,09	0,00	-0,04	7,67	
	221	-98,63	-75,66	0,20	0,01	-0,07	7,76	222	98,47	-76,11	-0,14	0,03	-0,08	-7,51	
34	225	-98,52	76,39	0,00	0,00	0,02	-7,67	226	98,58	76,65	-0,05	0,01	-0,01	7,69	
	222	-98,96	-76,45	0,00	0,03	0,02	7,60	223	98,91	-76,58	0,05	0,01	-0,02	-7,62	
35	166	-98,35	72,25	-0,20	0,22	0,22	-7,90	227	100,93	79,36	0,01	0,02	-0,04	7,56	
	224	-98,91	-75,45	-0,03	-0,03	0,04	7,92	225	96,34	-76,15	0,21	0,02	0,00	-7,58	
36	227	-100,93	79,48	-0,01	-0,02	0,04	-7,56	167	98,57	73,71	0,09	-0,04	0,06	7,67	
	225	-96,51	-76,55	-0,12	-0,03	0,03	7,58	226	98,87	-76,65	0,05	-0,01	0,01	-7,69	

TENS. CONDIZIONE TERMICA: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	192	0,00	0,00	0,00	-3,21	-1,22	0,72	193	0,00	0,00	0,00	-3,39	-1,11	0,99	
	28	0,00	0,00	0,00	-3,73	-1,55	0,60	191	0,00	0,00	0,00	-3,91	-1,44	0,88	
2	196	-0,79	1,71	-13,20	-0,08	0,80	-0,11	197	-1,38	-1,27	5,49	0,19	0,56	-0,21	
	28	-42,72	-6,68	-17,94	0,43	2,14	0,30	191	-43,31	-9,65	0,75	0,18	0,92	0,20	
3	200	-2,87	0,45	-13,97	-0,05	-0,73	-0,30	201	-3,18	-1,08	3,22	-0,09	-1,14	-0,16	
	27	-43,46	-7,66	-19,63	-0,15	-0,74	-0,08	195	-43,77	-9,20	-2,44	-0,23	-1,14	0,06	
4	204	1,04	-0,31	0,08	-0,14	-0,07	0,00	205	-0,35	-7,26	1,59	-0,16	-0,01	-0,19	
	89	1,09	-0,30	1,39	0,03	-0,50	-0,15	203	-0,30	-7,25	2,90	-0,12	-0,06	-0,34	
5	208	0,56	-2,62	-0,09	0,12	-0,04	-0,47	209	-0,17	-6,29	0,50	0,16	-0,29	-0,27	
	85	1,50	-2,44	1,83	-0,01	0,28	-0,36	199	0,76	-6,11	2,41	0,12	0,15	-0,16	
6	122	-1,97	-7,20	1,58	-6,85	0,27	1,89	212	-1,06	-2,64	0,81	0,16	-0,08	-1,41	
	114	-0,88	-6,98	1,48	0,71	-0,27	1,98	207	0,03	-2,42	0,71	-1,46	0,76	-1,32	
7	119	-1,69	-7,34	1,63	7,03	-0,69	-2,23	213	-0,72	-2,47	1,06	-0,49	0,00	1,08	
	112	-1,01	-7,21	0,44	-0,69	0,09	-2,45	211	-0,03	-2,33	-0,13	1,27	-1,01	0,86	
8	214	0,93	-0,75	0,70	0,90	-0,10	-1,64	215	0,35	-3,68	0,42	-1,05	0,45	0,56	
	122	0,24	-0,89	0,63	-6,75	0,75	-1,24	212	-0,34	-3,82	0,35	0,27	0,46	0,95	
9	221	0,45	-1,85	0,93	-0,91	0,13	1,59	222	0,25	-2,87	-0,18	0,98	-0,51	-0,60	
	119	0,56	-1,83	0,65	6,95	-1,09	0,99	213	0,36	-2,85	-0,45	-0,57	-0,42	-1,20	
10	193	0,00	0,00	0,00	-5,14	-1,45	1,55	194	0,00	0,00	0,00	-5,64	-1,17	1,81	
	191	0,00	0,00	0,00	-5,46	-1,30	1,35	37	0,00	0,00	0,00	-5,97	-1,02	1,62	
11	27	0,00	0,00	0,00	-3,13	-1,14	0,68	195	0,00	0,00	0,00	-3,87	-1,61	0,60	
	192	0,00	0,00	0,00	-2,79	-0,81	0,91	193	0,00	0,00	0,00	-3,53	-1,27	0,83	
12	195	0,00	0,00	0,00	-5,11	-2,36	1,29	36	0,00	0,00	0,00	-8,12	-2,92	1,31	
	193	0,00	0,00	0,00	-4,39	-1,92	1,30	194	0,00	0,00	0,00	-7,39	-2,48	1,32	
13	197	-0,94	-2,96	-4,37	0,12	0,54	-0,11	198	0,19	2,68	11,48	0,05	0,41	-0,13	
	191	-42,85	-11,34	1,35	0,18	0,92	0,18	37	-41,72	-5,71	17,20	-0,01	-0,05	0,16	
14	85	3,28	4,03	-0,93	-0,01	0,27	-0,33	199	0,14	-11,68	1,91	0,12	0,15	-0,21	
	196	-1,42	3,09	2,45	-0,06	0,87	-0,19	197	-4,57	-12,62	5,30	0,19	0,55	-0,07	
15	199	0,02	-11,57	-2,16	0,13	0,15	-0,18	86	3,23	4,48	0,57	0,00	0,12	-0,11	
	197	-4,62	-12,50	-4,56	0,11	0,54	-0,13	198	-1,41	3,55	-1,83	0,04	0,35	-0,06	



TENS. CONDIZIONE TERMICA: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
16	201	-0,59	-5,03	-5,94	0,04	-1,12	-0,48	202	-0,40	-4,06	10,18	-0,04	-1,19	-0,19	
	195	-42,63	-13,44	0,88	-0,23	-1,14	0,41	36	-42,44	-12,47	17,01	-0,88	-4,40	0,69	
17	89	3,42	6,22	-1,16	0,04	-0,43	-0,21	203	-0,47	-13,21	0,90	-0,17	-0,32	-0,35	
	200	-1,83	5,18	2,41	-0,06	-0,74	-0,18	201	-5,71	-14,26	4,47	-0,06	-1,00	-0,32	
18	203	-4,13	-9,88	-2,29	-0,56	-0,40	-0,69	90	-3,77	-8,09	-3,95	2,16	0,21	0,05	
	201	-5,30	-10,12	-4,70	0,07	-0,98	-0,58	202	-4,94	-8,33	-6,35	-0,09	-1,45	0,15	
19	205	0,70	-9,26	-0,03	-0,10	0,00	-0,16	206	2,36	-0,96	-1,00	-0,13	0,06	-1,33	
	203	-2,36	-9,88	-0,30	-0,51	-0,14	0,22	90	-0,70	-1,58	-1,27	1,90	-1,10	-0,95	
20	114	0,25	-3,62	0,03	0,76	-0,04	0,30	207	-0,13	-5,49	0,91	-1,52	0,44	-0,05	
	204	0,59	-3,55	0,99	-0,13	-0,05	0,02	205	0,22	-5,42	1,86	-0,15	0,04	-0,33	
21	207	-0,47	-5,33	0,17	-0,52	0,64	-0,49	115	-0,26	-4,26	-0,47	-0,14	0,71	-0,92	
	205	0,65	-5,10	0,25	-0,09	0,05	-0,46	206	0,86	-4,03	-0,38	-0,15	-0,05	-0,90	
22	209	-0,20	-6,37	-0,72	0,14	-0,29	-0,24	210	0,74	-1,69	-0,30	0,11	-0,32	-0,05	
	199	0,70	-6,19	-1,65	0,13	0,15	-0,23	86	1,63	-1,52	-1,23	0,00	0,11	-0,04	
23	112	0,10	-5,34	-0,04	-0,76	-0,28	-0,71	211	0,40	-3,79	1,15	1,38	-0,43	-0,45	
	208	0,26	-5,31	0,22	0,12	-0,07	-0,49	209	0,57	-3,76	1,41	0,16	-0,28	-0,23	
24	211	-0,64	-3,23	-0,53	0,57	-0,60	0,01	113	-0,89	-4,47	-1,19	-1,29	-1,26	-0,44	
	209	0,32	-3,04	0,19	0,15	-0,28	0,09	210	0,08	-4,28	-0,46	0,11	-0,31	-0,36	
25	212	0,17	-3,50	-1,06	-1,15	-0,34	-0,14	123	-0,18	-5,27	-0,58	1,43	3,90	0,15	
	207	0,15	-3,51	-0,03	-0,46	0,96	-1,07	115	-0,21	-5,28	0,45	-0,22	0,30	-0,79	
26	213	-0,14	-3,83	0,89	1,00	0,29	0,16	120	1,04	2,05	0,91	-2,26	-2,53	-0,10	
	211	-0,33	-3,87	-1,82	0,45	-1,18	0,13	113	0,85	2,01	-1,80	-0,87	0,83	-0,13	
27	215	-0,11	-3,28	0,13	-0,37	0,59	0,28	216	0,21	-1,70	0,85	-0,13	0,04	0,21	
	212	-0,20	-3,30	-1,53	-1,04	0,19	0,35	123	0,12	-1,72	-0,80	0,86	1,02	0,29	
28	217	-0,47	-2,48	0,47	0,13	-0,22	-0,06	218	-0,47	-2,46	1,16	-0,18	-0,08	0,02	
	214	0,25	-2,33	-0,83	0,97	0,28	-0,34	215	0,26	-2,32	-0,14	-1,10	0,21	-0,26	
29	218	-0,43	-2,52	-0,01	-0,07	-0,06	-0,06	219	-0,42	-2,46	0,48	-0,19	-0,07	0,07	
	215	0,57	-2,32	-0,44	-0,42	0,35	0,07	216	0,58	-2,26	0,05	-0,10	0,15	0,20	
30	170	1,17	-5,62	1,49	-2,57	-2,59	1,11	220	2,50	1,03	2,18	-0,03	0,21	0,38	
	217	-2,24	-6,30	-0,20	0,20	0,16	0,10	218	-0,91	0,35	0,49	-0,21	-0,26	-0,62	
31	220	3,32	1,71	-0,64	-0,42	0,13	-0,06	171	1,98	-5,00	-0,93	1,20	0,38	0,25	
	218	-1,68	0,71	-0,68	-0,11	-0,24	-0,11	219	-3,02	-6,00	-0,97	-0,20	-0,09	0,20	
32	222	-0,07	-2,47	-0,14	0,18	-0,67	-0,49	223	0,14	-1,45	0,30	0,30	-0,06	-0,01	
	213	-0,25	-2,51	-0,62	0,91	-0,12	-0,54	120	-0,05	-1,48	-0,18	-2,00	-1,21	-0,05	
33	224	-0,26	-2,55	0,22	-0,19	0,33	-0,04	225	-0,20	-2,26	0,72	0,24	0,09	-0,10	
	221	0,04	-2,49	-0,61	-1,01	-0,37	0,25	222	0,10	-2,20	-0,11	1,05	-0,19	0,19	
34	225	-0,45	-2,27	-0,14	0,18	0,08	0,02	226	-0,35	-1,80	0,10	0,11	0,11	-0,10	
	222	0,37	-2,11	-0,07	0,24	-0,36	-0,09	223	0,47	-1,63	0,17	0,27	-0,19	-0,21	
35	166	0,96	-5,34	1,45	3,15	3,40	-1,57	227	2,26	1,14	1,39	0,17	-0,25	-0,66	
	224	-2,35	-6,01	0,34	-0,30	-0,23	-0,22	225	-1,06	0,48	0,28	0,29	0,35	0,69	
36	227	2,22	1,08	-0,94	0,52	-0,18	-0,16	167	1,17	-4,19	-1,01	-0,84	-0,63	-0,30	
	225	-1,17	0,40	-0,58	0,23	0,34	0,02	226	-2,23	-4,87	-0,65	0,12	0,15	-0,12	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spotam. Calcolo (mm)	Spotam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spotam. Calcolo (mm)	Spotam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica	
1	0,00	3,40	1	59	1	56	4,339	17,000	1	56	3,246	11,333	VERIFICATO	
2	0,00	3,40	2	60	1	56	3,902	17,000	1	56	2,921	11,333	VERIFICATO	
3	0,00	3,40	3	61	1	56	3,213	17,000	1	56	2,410	11,333	VERIFICATO	
4	0,00	3,40	4	62	1	62	2,963	17,000	1	62	2,222	11,333	VERIFICATO	
5	0,00	3,40	5	63	1	62	2,452	17,000	1	62	1,841	11,333	VERIFICATO	
6	0,00	3,40	6	64	1	59	2,088	17,000	1	59	1,564	11,333	VERIFICATO	
6	3,40	7,10	64	154	1	47	1,792	18,500	1	47	1,351	12,333	VERIFICATO	
7	0,00	3,40	7	65	2	75	1,998	17,000	2	75	1,500	11,333	VERIFICATO	
7	3,40	7,10	65	155	1	47	1,788	18,500	1	47	1,349	12,333	VERIFICATO	
8	0,00	3,40	8	66	2	75	2,028	17,000	2	75	1,524	11,333	VERIFICATO	
8	3,40	7,10	66	156	2	75	1,806	18,500	2	75	1,356	12,333	VERIFICATO	
9	0,00	3,40	9	67	2	75	2,086	17,000	2	75	1,570	11,333	VERIFICATO	
9	3,40	7,10	67	157	2	75	1,884	18,500	2	75	1,416	12,333	VERIFICATO	
10	0,00	3,40	10	68	2	75	2,183	17,000	2	75	1,645	11,333	VERIFICATO	
10	3,40	7,10	68	158	2	75	1,988	18,500	2	75	1,496	12,333	VERIFICATO	
11	3,40	7,10	124	177	2	75	2,075	18,500	2	75	1,562	12,333	VERIFICATO	
12	3,40	7,10	148	179	1	47	1,870	18,500	1	47	1,411	12,333	VERIFICATO	
13	3,40	7,10	149	180	1	47	1,863	18,500	1	47	1,406	12,333	VERIFICATO	
14	3,40	7,10	150	181	2	75	1,911	18,500	2	75	1,433	12,333	VERIFICATO	
15	3,40	7,10	151	188	2	75	1,981	18,500	2	75	1,487	12,333	VERIFICATO	
16	3,40	7,10	152	189	2	75	2,077	18,500	2	75	1,560	12,333	VERIFICATO	
17	3,40	7,10	153	190	2	75	2,153	18,500	2	75	1,619	12,333	VERIFICATO	
23	3,40	7,10	125	178	1	47	1,712	18,500	1	47	1,291	12,333	VERIFICATO	
24	3,40	7,10	135	182	1	47	1,706	18,500	1	47	1,287	12,333	VERIFICATO	
25	0,00	3,40	49	69	2	75	2,047	17,000	2	75	1,544	11,333	VERIFICATO	
25	3,40	7,10	69	159	2	75	1,889	18,500	2	75	1,424	12,333	VERIFICATO	
26	3,40	7,10	136	183	2	75	1,982	18,500	2	75	1,495	12,333	VERIFICATO	
27	0,00	3,40	29	70	1	56	4,339	17,000	1	56	3,245	11,333	VERIFICATO	
28	0,00	3,40	30	71	1	56	3,915	17,000	1	56	2,930	11,333	VERIFICATO	
29	0,00	3,40	31	72	1	56	3,190	17,000	1	56	2,391	11,333	VERIFICATO	
30	0,00	3,40	32	73	1	62	2,837	17,000	1	62	2,126	11,333	VERIFICATO	
31	0,00	3,40	33	74	1	62	2,305	17,000	1	62	1,729	11,333	VERIFICATO	
32	0,00	3,40	34	75	1	47	1,859	17,000	1	47	1,392	11,333	VERIFICATO	
32	3,40	7,10	75	160	1	53	1,625	18,500	2	69	1,239	12,333	VERIFICATO	



SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
33	0,00	3,40	21	76	1	47	1,826	17,000	1	47	1,368	11,333	VERIFICATO
33	3,40	7,10	76	161	1	53	1,607	18,500	1	53	1,220	12,333	VERIFICATO
34	0,00	3,40	22	77	1	47	1,749	17,000	1	47	1,312	11,333	VERIFICATO
34	3,40	7,10	77	162	1	53	1,624	18,500	1	53	1,234	12,333	VERIFICATO
35	0,00	3,40	24	118	2	75	1,803	17,000	2	75	1,358	11,333	VERIFICATO
35	3,40	7,10	118	163	1	47	1,637	18,500	1	47	1,236	12,333	VERIFICATO
36	0,00	3,40	25	79	2	75	1,974	17,000	2	75	1,490	11,333	VERIFICATO
36	3,40	7,10	79	164	2	75	1,834	18,500	2	75	1,385	12,333	VERIFICATO
37	0,00	3,40	56	139	1	56	4,044	17,000	1	56	3,024	11,333	VERIFICATO
40	0,00	3,40	55	140	1	56	4,025	17,000	1	56	3,009	11,333	VERIFICATO
44	0,00	3,40	11	80	1	52	4,014	17,000	1	52	3,002	11,333	VERIFICATO
45	0,00	3,40	12	81	1	62	3,165	17,000	1	62	2,371	11,333	VERIFICATO
46	0,00	3,40	13	82	1	62	2,529	17,000	1	62	1,898	11,333	VERIFICATO
47	0,00	3,40	14	83	1	62	1,942	17,000	1	62	1,460	11,333	VERIFICATO
48	0,00	3,40	15	84	1	52	1,615	17,000	1	52	1,219	11,333	VERIFICATO
48	3,40	7,10	84	165	1	52	1,590	18,500	1	52	1,203	12,333	VERIFICATO
49	0,00	3,40	28	119	1	53	1,606	17,000	1	53	1,215	11,333	VERIFICATO
49	3,40	7,10	119	166	1	53	1,586	18,500	1	53	1,206	12,333	VERIFICATO
50	0,00	3,40	37	120	2	75	1,676	17,000	2	75	1,262	11,333	VERIFICATO
50	3,40	7,10	120	167	1	53	1,599	18,500	1	53	1,215	12,333	VERIFICATO
51	0,00	3,40	58	121	2	75	1,744	17,000	2	75	1,315	11,333	VERIFICATO
51	3,40	7,10	121	168	2	68	1,629	18,500	2	68	1,252	12,333	VERIFICATO
52	0,00	3,40	50	88	2	75	1,906	17,000	2	75	1,440	11,333	VERIFICATO
52	3,40	7,10	88	169	2	68	1,858	18,500	2	68	1,424	12,333	VERIFICATO
53	3,40	7,10	137	184	2	68	1,993	18,500	2	68	1,525	12,333	VERIFICATO
54	0,00	3,40	27	122	2	68	1,620	17,000	2	68	1,240	11,333	VERIFICATO
54	3,40	7,10	122	170	1	52	1,654	18,500	1	52	1,255	12,333	VERIFICATO
55	0,00	3,40	36	123	2	68	1,719	17,000	2	68	1,316	11,333	VERIFICATO
55	3,40	7,10	123	171	1	52	1,670	18,500	2	68	1,273	12,333	VERIFICATO
56	0,00	3,40	57	116	2	68	1,823	17,000	2	68	1,395	11,333	VERIFICATO
56	3,40	7,10	116	172	2	68	1,738	18,500	2	68	1,333	12,333	VERIFICATO
57	0,00	3,40	16	92	1	52	3,987	17,000	1	52	2,983	11,333	VERIFICATO
58	0,00	3,40	17	93	1	62	3,130	17,000	1	62	2,344	11,333	VERIFICATO
59	0,00	3,40	18	94	1	62	2,488	17,000	1	62	1,866	11,333	VERIFICATO
60	0,00	3,40	19	95	1	62	1,895	17,000	1	62	1,423	11,333	VERIFICATO
61	0,00	3,40	20	96	1	52	1,661	17,000	1	52	1,257	11,333	VERIFICATO
61	3,40	7,10	96	173	1	52	1,716	18,500	1	52	1,296	12,333	VERIFICATO
62	0,00	3,40	26	97	2	68	1,663	17,000	2	68	1,273	11,333	VERIFICATO
62	3,40	7,10	97	174	1	52	1,719	18,500	1	52	1,304	12,333	VERIFICATO
63	0,00	3,40	38	117	2	68	1,875	17,000	2	68	1,434	11,333	VERIFICATO
63	3,40	7,10	117	175	2	68	1,823	18,500	2	68	1,395	12,333	VERIFICATO
64	0,00	3,40	39	99	2	68	2,183	17,000	2	68	1,667	11,333	VERIFICATO
64	3,40	7,10	99	176	2	68	2,013	18,500	2	68	1,539	12,333	VERIFICATO
65	3,40	7,10	138	185	2	68	2,141	18,500	2	68	1,635	12,333	VERIFICATO
66	0,00	3,40	51	100	1	52	3,966	17,000	1	52	2,967	11,333	VERIFICATO
67	0,00	3,40	52	101	1	62	3,106	17,000	1	62	2,325	11,333	VERIFICATO
68	0,00	3,40	53	102	1	62	2,468	17,000	1	62	1,850	11,333	VERIFICATO
69	0,00	3,40	54	103	1	52	1,909	17,000	1	52	1,437	11,333	VERIFICATO
70	0,00	3,40	40	104	1	52	1,703	17,000	1	52	1,290	11,333	VERIFICATO
71	0,00	3,40	41	126	2	68	1,732	17,000	2	68	1,326	11,333	VERIFICATO
72	0,00	3,40	42	105	2	68	2,266	17,000	2	68	1,730	11,333	VERIFICATO
74	0,00	3,40	43	106	1	52	1,789	17,000	1	52	1,357	11,333	VERIFICATO
75	0,00	3,40	44	107	2	68	1,854	17,000	2	68	1,418	11,333	VERIFICATO
76	0,00	3,40	45	108	2	68	2,354	17,000	2	68	1,797	11,333	VERIFICATO
78	0,00	3,40	46	109	1	52	1,951	17,000	2	68	1,481	11,333	VERIFICATO
79	0,00	3,40	47	110	2	68	1,981	17,000	2	68	1,515	11,333	VERIFICATO
80	0,00	3,40	48	111	2	68	2,446	17,000	2	68	1,867	11,333	VERIFICATO
82	0,00	3,40	23	147	2	75	1,744	17,000	2	75	1,313	11,333	VERIFICATO
82	3,40	7,10	147	187	1	53	1,636	18,500	1	53	1,244	12,333	VERIFICATO
83	0,00	3,40	35	146	2	68	1,763	17,000	2	68	1,349	11,333	VERIFICATO
83	3,40	7,10	146	186	1	52	1,748	18,500	2	68	1,338	12,333	VERIFICATO
84	0,00	3,40	191	213	2	68	1,617	17,000	2	68	1,237	11,333	VERIFICATO
84	3,40	7,10	213	227	1	53	1,592	18,500	1	53	1,210	12,333	VERIFICATO
88	0,00	3,40	195	212	2	68	1,667	17,000	2	68	1,276	11,333	VERIFICATO
88	3,40	7,10	212	220	1	52	1,660	18,500	1	52	1,261	12,333	VERIFICATO

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																										
VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE													VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
Filo Iniz. Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ef% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
1	0,00		28	1	59	-4,4	0,5	1,90	1,00	19	6	5,1 5,1	56	0,2	-7,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	19	25	0,0	21	46	10
2	0,00		40	2	56	-4,9	0,7	1,68	1,00	19	6	5,1 5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ef% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cis	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
2.5	1,24		50	3	56	-4,9	0,7	1,68	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,2	5,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	14	22	0,0	25	208	10		
				4	56	-4,7	0,7	1,75	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	30	3,7	0,0	2,34	1,00	100	13	5,1	5,1	56	0,2	6,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	22	0,0	21	46	10		
2	0,00		28	1	56	4,8	0,8	1,73	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,1	-6,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	22	0,0	21	46	10		
3	0,00		40	2	72	2,2	0,7	3,83	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,82		50	3	56	-2,1	0,8	3,84	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,1	-4,8	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	12	19	0,0	25	387	10		
				4	56	-2,1	0,8	3,84	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	29	3,8	0,0	2,27	1,00	100	13	5,1	5,1	62	0,0	5,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	17	0,0	21	46	10		
3	0,00		28	1	56	4,8	0,7	1,71	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,1	-5,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	20	0,0	21	46	10		
4	0,00		40	2	56	3,5	0,7	2,37	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,67		50	3	24	-1,2	0,0	7,29	1,00	100	13	5,1	5,1	56	0,1	-4,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	11	17	0,0	25	296	10		
				4	59	2,0	0,7	4,14	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	62	2,9	0,8	2,84	1,00	19	6	5,1	5,1	24	0,0	4,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	11	14	0,0	21	46	10		
4	0,00		28	1	56	4,0	0,7	2,06	1,00	19	6	5,1	5,1	62	0,0	-5,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	17	0,0	21	46	10		
5	0,00		40	2	72	3,1	0,6	2,69	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,62		50	3	78	-2,6	0,8	3,18	1,00	19	6	5,1	5,1	24	0,0	4,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	11	18	0,0	25	358	10		
				4	21	2,9	0,0	3,04	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	21	5,0	0,0	1,74	1,00	100	13	5,1	5,1	24	0,0	6,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	20	0,0	21	46	10		
5	0,00		28	1	62	4,7	1,1	1,73	1,00	19	5	5,1	5,1	24	0,0	-5,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	14	19	0,0	21	46	10		
6	0,00		40	2	24	-2,8	0,0	3,15	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,80		50	3	24	-2,8	0,0	3,10	1,00	100	13	5,1	5,1	21	0,0	6,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	15	24	0,0	25	519	10		
				4	24	-2,8	0,0	3,10	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	21	6,7	0,0	1,30	1,00	100	13	5,1	5,1	21	0,0	8,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	21	29	0,0	21	46	10		
6	0,00		28	1	24	7,0	0,0	1,24	1,00	100	13	5,1	5,1	24	0,3	-9,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	23	30	0,0	21	46	10		
7	0,00		40	2	24	6,6	0,0	1,33	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,81		50	3	62	1,9	1,1	4,23	1,00	19	5	5,1	5,1	24	0,3	-6,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	17	26	0,0	25	204	10		
				4	57	1,6	1,0	5,13	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	34	1,9	0,0	4,58	1,00	100	13	5,1	5,1	37	0,2	4,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	16	0,0	21	46	10		
7	0,00		28	1	47	3,1	0,8	2,67	1,00	19	6	5,1	5,1	15	-0,2	-5,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	14	18	0,0	21	46	10		
8	0,00		40	2	47	2,9	0,8	2,84	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,79		50	3	75	-2,8	1,0	2,92	1,00	19	5	5,1	5,1	37	0,0	5,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	13	21	0,0	25	204	10		
				4	59	4,6	1,0	1,80	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	59	4,9	1,0	1,68	1,00	19	6	5,1	5,1	37	0,0	7,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	19	25	0,0	21	46	10		
8	0,00		28	1	30	2,8	0,0	3,14	1,00	100	13	5,1	5,1	24	0,8	-6,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	18	22	0,0	21	46	10		
9	0,00		40	2	30	2,8	0,0	3,14	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,88		50	3	69	-2,4	0,8	3,39	1,00	19	6	5,1	5,1	30	0,5	-4,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	13	17	0,0	25	127	10		
				4	57	3,2	0,8	2,57	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	57	3,2	0,8	2,57	1,00	19	6	5,1	5,1	37	1,3	6,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	18	20	0,0	21	46	10		
9	0,00		28	1	68	-2,7	0,8	3,06	1,00	19	6	5,1	5,1	15	-0,8	-7,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	20	24	0,0	21	46	10		
10	0,00		40	2	52	-3,6	0,8	2,27	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,45		50	3	52	-3,6	0,8	2,27	1,00	19	6	5,1	5,1	75	0,8	5,1	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	15	20	0,0	25	126	10		
				4	52	-3,6	0,8	2,27	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	59	3,7	0,6	2,27	1,00	19	6	5,1	5,1	24	-0,7	7,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	21	26	0,0	21	46	10		
44	0,00		28	1	56	-3,9	1,0	2,12	1,00	19	5	5,1	5,1	43	0,0	-4,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	14	0,0	21	46	10		
45	0,00		40	2	56	-4,3	1,0	1,93	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0												



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	e% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
2.5	0,92		50	3	72	-2,4	1,6	3,38	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	6,1	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	15	24	0,0	25	410	10		
				4	57	3,2	1,5	2,52	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	57	6,8	1,5	1,18	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	8,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	21	28	0,0	21	46	10		
33	0,00		28	1	53	11,4	0,3	1,44	1,00	19	9	7,6	10,2	40	0,1	-10,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	27	36	0,0	21	46	10		
34	0,00		40	2	53	10,9	0,3	1,51	1,00	19	9	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,52		50	3	47	-10,6	0,2	1,18	1,00	19	7	7,6	10,2	59	0,6	14,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	38	57	0,0	25	187	10		
				4	47	-17,6	0,2	1,17	1,00	19	9	12,7	15,3	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	47	-18,3	0,2	1,13	1,00	19	9	12,7	15,3	59	0,6	19,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	49	64	0,0	21	46	10		
34	0,00		28	1	62	3,3	1,1	4,90	1,00	19	8	7,6	10,2	59	-8,0	-8,2	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	41	34	0,0	21	46	10		
82	0,00		40	2	62	3,3	1,1	4,90	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,36		50	3	57	-3,0	0,9	4,15	1,00	19	6	7,6	10,2	59	-8,0	-4,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	32	34	0,0	21	45	10		
				4	57	-3,1	0,9	4,00	1,00	19	6	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	57	-3,1	0,9	4,00	1,00	19	6	7,6	10,2	59	-8,0	-2,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	27	34	0,0	21	46	10		
82	0,00		28	1	68	5,7	2,2	2,85	1,00	19	8	7,6	10,2	75	3,6	8,7	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	31	29	0,0	21	46	10		
35	0,00		40	2	68	9,9	2,2	1,63	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,69		50	3	68	11,3	2,2	1,43	1,00	19	8	7,6	10,2	75	3,6	9,1	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	32	30	0,0	21	8	10		
				4	68	11,3	2,2	1,43	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	68	11,3	2,2	1,43	1,00	19	8	7,6	10,2	68	4,2	15,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	49	51	0,0	21	46	10		
35	0,00		28	1	52	20,4	2,1	1,17	1,00	19	10	10,2	15,3	52	-0,3	-20,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	52	69	0,0	21	46	10		
36	0,00		40	2	52	16,4	2,1	1,23	1,00	19	9	10,2	12,7	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,76		50	3	56	-6,1	0,0	1,39	1,00	19	6	5,1	5,1	52	-0,3	-16,3	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	41	64	0,0	25	260	10		
				4	52	-5,9	2,1	1,36	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	52	-5,8	2,1	1,37	1,00	19	5	5,1	5,1	34	-0,1	7,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	19	25	0,0	21	46	10		
62	0,00		28	1	68	6,6	0,1	2,53	1,00	19	8	10,2	10,2	68	6,9	-13,7	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	51	46	0,0	21	46	10		
54	0,00		40	2	68	-8,0	0,1	2,07	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,61		50	3	72	12,6	1,4	1,29	1,00	19	8	10,2	10,2	72	-6,8	15,8	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	56	52	0,0	21	37	10		
				4	72	12,6	1,4	1,29	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	72	12,6	1,4	1,29	1,00	19	8	10,2	10,2	72	-6,8	19,1	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	64	63	0,0	21	46	10		
54	0,00	1	28	1	56	8,7	0,6	1,90	1,00	19	8	10,2	10,2	56	-2,7	-15,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	46	53	0,0	21	46	10		
49	0,00	/	40	2	56	8,7	0,6	1,90	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	2,02	2	50	3	56	8,7	0,6	1,90	1,00	19	8	10,2	10,2	56	-2,7	-10,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	34	36	0,0	21	29	10		
				4	56	8,7	0,6	1,90	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	52	-5,9	0,1	2,83	1,00	19	8	10,2	10,2	56	-2,7	-10,1	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	32	40	0,0	25	0	10		
27	0,00		28	1	75	-2,9	0,7	2,86	1,00	19	6	5,1	5,1	52	-1,0	-6,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	19	22	0,0	21	46	10		
28	0,00		40	2	68	-3,5	0,8	2,33	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,37		50	3	68	-3,5	0,8	2,33	1,00	19	6	5,1	5,1	29	-0,3	4,6	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	12	18	0,0	25	199	10		
				4	21	4,7	0,0	1,85	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	21	5,0	0,0	1,75	1,00	100	13	5,1	5,1	21	-0,3	5,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	19	0,0	21	46	10		
28	0,00		28	1	43	4,9	0,0	1,78	1,00	100	13	5,1	5,1	31	0,0	-6,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	16	22	0,0	21	46	10		
29	0,00		40	2	34	-2,7	0,0	3,16	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,61		50	3	34	-2,7	0,0	3,16	1,00	100	13	5,1	5,1	21	0,0	6,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	15	24	0,0	25	415	10		
				4	21	3,1	0,0	2,81	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	21	6,6	0,0	1,31	1,00	100	13	5,1	5,1	18	0,0	8,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	20	26	0,0	21	46	10		
29	0,00		28	1	31	6,9	0,0	1,26	1,00	100	13	5,1	5,1	31	0,0	-8,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	21	28	0,0	21	46	10		
30	0,00		40	2	31	4,2	0,0	2,05	1,00	100	13																		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ef% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cis	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
2.5	1,82		50	3	73	5,2	0,8	1,58	1,00	19	6	5,1	5,1	72	5,0	-8,2	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	33	27	0,0	21	43	10		
				4	63	-4,0	0,8	2,08	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	63	-3,9	0,8	2,12	1,00	19	6	5,1	5,1	52	-6,2	0,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	25	26	0,0	21	46	10		
83	0,00		28	1	59	-3,7	1,0	4,50	1,00	19	8	10,2	12,7	63	2,1	14,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	40	47	0,0	21	46	10		
63	0,00		40	2	63	11,7	2,1	1,72	1,00	19	9	10,2	12,7	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	2,35		50	3	63	17,4	2,1	1,16	1,00	19	9	10,2	12,7	63	2,1	17,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	50	59	0,0	21	33	10		
				4	63	17,4	2,1	1,16	1,00	19	9	10,2	12,7	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	63	17,4	2,1	1,16	1,00	19	9	10,2	12,7	63	2,1	24,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	65	80	0,0	21	46	10		
63	0,00		28	1	47	27,4	2,5	1,16	1,00	19	12	15,3	20,4	47	-0,2	-28,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	71	94	0,0	21	46	10		
64	0,00		40	2	47	23,3	2,5	1,37	1,00	19	12	15,3	20,4	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	2,44		50	3	47	9,1	2,5	1,32	1,00	19	7	7,6	7,6	47	-0,2	-21,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	54	85	0,0	25	233	10		
				4	47	-5,3	2,5	2,28	1,00	19	7	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	47	-5,3	2,5	2,28	1,00	19	7	7,6	7,6	34	0,1	5,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	19	0,0	21	46	10		
70	0,00		28	1	63	5,4	0,3	1,55	1,00	19	6	5,1	5,1	72	0,2	-6,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	16	21	0,0	21	46	10		
71	0,00		40	2	63	4,8	0,3	1,72	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,72		50	3	50	2,8	0,2	2,99	1,00	19	6	5,1	5,1	71	0,2	-4,3	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	11	17	0,0	25	214	10		
				4	52	1,5	0,2	5,47	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	72	-1,3	0,3	6,27	1,00	19	6	5,1	5,1	48	0,0	-0,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	2	2	0,0	21	46	10		
71	0,00		28	1	72	-1,3	0,3	6,53	1,00	19	6	5,1	5,1	71	0,0	0,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	1	1	0,0	21	46	10		
72	0,00		40	2	31	-1,3	0,0	6,59	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,69		50	3	15	-2,3	0,0	3,76	1,00	100	13	5,1	5,1	34	0,0	2,8	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	7	11	0,0	25	561	10		
				4	68	-2,6	0,3	3,22	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	52	-2,4	0,3	3,54	1,00	19	6	5,1	5,1	37	0,0	4,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	16	0,0	21	46	10		
74	0,00		28	1	56	-2,8	0,5	2,92	1,00	19	6	5,1	5,1	52	0,1	-1,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	6	0,0	21	46	10		
75	0,00		40	2	56	-2,8	0,5	2,93	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,64		50	3	56	-2,4	0,5	3,45	1,00	19	6	5,1	5,1	37	-0,1	6,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	16	25	0,0	25	229	10		
				4	37	6,3	0,0	1,37	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	37	7,5	0,0	1,15	1,00	100	13	5,1	5,1	37	-0,1	8,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	21	28	0,0	21	46	10		
75	0,00		28	1	31	7,0	0,0	1,24	1,00	100	13	5,1	5,1	31	0,0	-8,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	20	27	0,0	21	46	10		
76	0,00		40	2	31	-2,8	0,0	3,12	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,67		50	3	15	-3,4	0,0	2,59	1,00	100	13	5,1	5,1	31	0,0	-5,9	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	15	23	0,0	25	541	10		
				4	15	-3,4	0,0	2,55	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	52	-3,0	0,7	2,75	1,00	19	6	5,1	5,1	34	0,0	4,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	16	0,0	21	46	10		
78	0,00		28	1	56	-2,8	0,2	2,94	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,3	-2,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	9	0,0	21	46	10		
79	0,00		40	2	72	-2,8	0,3	2,95	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	0,58		50	3	72	-2,7	0,3	3,06	1,00	19	6	5,1	5,1	18	0,2	3,1	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	8	12	0,0	25	244	10		
				4	37	2,7	0,0	3,23	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	21	3,2	0,0	2,71	1,00	100	13	5,1	5,1	18	0,2	3,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	13	0,0	21	46	10		
79	0,00		28	1	52	3,9	0,3	2,13	1,00	19	6	5,1	5,1	52	0,0	-3,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	12	0,0	21	46	10		
80	0,00		40	2	28	-1,9	0,0	4,49	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5	1,07		50	3	27	-2,8	0,0	3,08	1,00	100	13	5,1	5,1	72	0,0	3,7	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	9	15	0,0	25	526	10		
				4	27	-3,0	0,0	2,92	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
				5	68	-3,3	0,2	2,57	1,00	19	6	5,1	5,1	72	0,0	5,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	14	19	0,0	21	46	10		
1	0,00		28	1	52	13,3	0,2	1,25	1,00	19	8	10,2	10,2	52	0,2	-5,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	19	0,0	21	46	10		
27	0,00		40	2	52	11,0	0,2	1,14	1,00	19	7	10,2	7,6	0															



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t'm)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ε% 100	εc	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
2.5	1,36		50	3	75	-4,3	1,7	1,89	1,00	19	5	5,1	5,1	75	0,0	9,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	24	37	0,0	25	394	10
				4	75	5,5	1,7	1,46	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	75	10,8	1,7	1,51	1,00	19	8	7,6	10,2	75	0,0	13,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	32	43	0,0	21	46	10
8	0,00		28	1	63	5,4	0,2	1,54	1,00	19	6	5,1	5,1	31	0,0	-8,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	21	28	0,0	21	46	10
35	0,00		40	2	68	-5,6	2,7	1,41	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	1,69		50	3	68	-5,6	2,7	1,41	1,00	19	5	5,1	5,1	68	0,1	12,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	31	49	0,0	25	345	10
				4	75	8,0	2,4	1,50	1,00	19	7	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	68	13,2	2,7	1,21	1,00	19	8	7,6	10,2	68	0,1	16,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	42	56	0,0	21	46	10
10	0,00		28	1	72	6,5	0,4	1,29	1,00	19	6	5,1	5,1	15	0,1	-8,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	22	27	0,0	21	46	10
25	0,00		40	2	72	6,5	0,4	1,29	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	1,45		50	3	68	-4,6	1,0	1,77	1,00	19	6	5,1	5,1	68	0,8	7,9	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	22	31	0,0	25	143	10
				4	68	5,9	1,0	1,40	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	68	5,9	1,0	1,40	1,00	19	6	5,1	5,1	68	0,8	9,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	27	33	0,0	21	46	10
25	0,00		28	1	44	3,3	0,0	2,64	1,00	100	13	5,1	5,1	72	-4,2	-6,2	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	26	20	0,0	21	46	10
36	0,00		40	2	44	3,3	0,0	2,64	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	1,00		50	3	72	-3,2	0,3	2,62	1,00	19	6	5,1	5,1	57	-5,1	-3,3	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	23	22	0,0	21	52	10
				4	72	-3,3	0,3	2,52	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	72	-3,3	0,3	2,52	1,00	19	6	5,1	5,1	57	-5,1	-1,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	20	22	0,0	21	46	10
36	0,00		28	1	75	-4,8	0,4	1,74	1,00	19	6	5,1	5,1	56	5,0	0,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	18	21	0,0	21	46	10
52	0,00		40	2	75	-4,8	0,4	1,74	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	0,97		50	3	75	-4,4	0,4	1,90	1,00	19	6	5,1	5,1	56	5,0	1,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	20	25	0,0	25	61	10
				4	15	4,1	0,0	2,11	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	15	4,1	0,0	2,11	1,00	100	13	5,1	5,1	15	0,7	7,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	25	26	0,0	21	46	10
52	0,00		28	1	63	8,3	0,9	1,49	1,00	19	7	7,6	7,6	63	0,7	-9,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	26	32	0,0	21	46	10
64	0,00		40	2	63	7,4	0,9	1,12	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	0,97		50	3	72	-3,0	0,7	2,74	1,00	19	6	5,1	5,1	63	0,7	-7,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	20	28	0,0	25	225	10
				4	68	5,3	0,7	1,56	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	68	5,9	0,7	1,39	1,00	19	6	5,1	5,1	68	-0,5	6,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	18	22	0,0	21	46	10
64	0,00		28	1	63	4,3	0,6	1,92	1,00	19	6	5,1	5,1	63	-2,8	-6,4	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	23	21	0,0	21	46	10
72	0,00		40	2	63	4,3	0,6	1,92	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	0,78		50	3	75	3,9	0,7	2,11	1,00	19	6	5,1	5,1	63	-2,8	-5,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	21	21	0,0	25	100	10
				4	75	5,2	0,7	1,60	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	75	5,2	0,7	1,60	1,00	19	6	5,1	5,1	68	0,2	6,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	20	0,0	21	46	10
72	0,00		28	1	72	3,6	0,5	2,28	1,00	19	6	5,1	5,1	63	-0,5	-6,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	18	22	0,0	21	46	10
76	0,00		40	2	72	3,6	0,5	2,28	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	0,69		50	3	75	4,7	0,5	1,76	1,00	19	6	5,1	5,1	63	-0,5	-5,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	15	22	0,0	25	82	10
				4	75	5,8	0,5	1,43	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	75	5,8	0,5	1,43	1,00	19	6	5,1	5,1	68	0,4	6,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	22	0,0	21	46	10
76	0,00		28	1	72	1,3	0,5	6,24	1,00	19	6	5,1	5,1	63	-1,0	-6,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	20	0,0	21	46	10
80	0,00		40	2	63	-3,6	0,5	2,31	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	1,07		50	3	63	-4,0	0,5	2,09	1,00	19	6	5,1	5,1	63	-1,0	-4,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	14	18	0,0	25	74	10
				4	75	4,1	0,3	2,01	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	75	4,1	0,3	2,01	1,00	19	6	5,1	5,1	75	1,8	2,8	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	11	9	0,0	21	46	10
78	0,00		28	1	78	3,5	0,1	2,43	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,1	-2,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	8	0,0	21	46	10
74	0,00		40	2	78	3,5	0,1	2,43	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5	0,58		50	3	66	-3,2	0,2	2,65	1,00	19	6	5,1	5,1	63	0,3	2,7	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	8	11	0,0	25	138	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t°m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	εf% 100	εc	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRld (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
2.5	0,52	50	3	50	-1,2	0,5	6,67	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,0	-3,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	7	12	0,0	25	409	10	
			4	50	-1,2	0,5	6,67	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10	
			5	50	2,2	0,5	3,77	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,0	3,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	10	0,0	21	46	10	
69	0,00	2.5	28	1	50	2,6	0,5	3,14	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,0	-3,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	11	0,0	21	46	10
70	0,00		40	2	73	-1,3	0,4	6,35	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,72	50		3	73	-1,3	0,4	6,35	1,00	19	6	5,1	5,1	72	-0,1	4,9	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	12	19	0,0	25	433	10	
	4		72	3,2	0,4	2,63	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		72	6,2	0,4	1,33	1,00	19	6	5,1	5,1	72	-0,1	6,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	16	22	0,0	21	46	10		
69	0,00	2.5	28	1	62	1,5	0,4	5,56	1,00	19	6	5,1	5,1	62	-0,3	-2,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	7	8	0,0	21	46	10
60	0,00		40	2	62	1,5	0,4	5,56	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,44	50		3	50	2,1	0,5	3,89	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,3	3,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	10	0,0	21	57	10	
	4		50	2,5	0,5	3,31	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		50	2,5	0,5	3,31	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,3	3,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	13	0,0	21	46	10		
60	0,00	2.5	28	1	62	5,0	0,8	1,66	1,00	19	6	5,1	5,1	62	0,0	-4,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	16	0,0	21	46	10
47	0,00		40	2	62	4,7	0,8	1,74	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,43	50		3	50	-2,9	0,8	2,85	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,0	4,6	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	12	18	0,0	25	186	10	
	4		50	5,2	0,8	1,59	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		50	5,5	0,8	1,51	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,0	5,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	18	0,0	21	46	10		
47	0,00	2.5	28	1	62	4,6	1,2	1,78	1,00	19	5	5,1	5,1	62	0,0	-4,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	15	0,0	21	46	10
31	0,00		40	2	62	3,5	1,2	2,34	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,55	50		3	50	-2,1	1,1	3,91	1,00	19	5	5,1	5,1	34	0,0	5,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	14	22	0,0	25	282	10	
	4		50	5,6	1,1	1,45	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		50	7,1	1,1	1,15	1,00	19	5	5,1	5,1	34	0,0	7,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	18	24	0,0	21	46	10		
68	0,00	2.5	28	1	50	-2,1	0,5	3,91	1,00	19	6	5,1	5,1	62	-0,3	-3,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	11	0,0	21	46	10
59	0,00		40	2	50	-2,1	0,5	3,91	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,52	50		3	50	2,8	0,5	2,94	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,3	4,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	11	14	0,0	21	58	10	
	4		50	3,3	0,5	2,50	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		50	3,3	0,5	2,50	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,3	4,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	16	0,0	21	46	10		
59	0,00	2.5	28	1	62	6,7	0,9	1,23	1,00	19	6	5,1	5,1	62	0,0	-5,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	20	0,0	21	46	10
46	0,00		40	2	62	6,4	0,9	1,29	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,46	50		3	50	4,0	0,8	2,07	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,0	6,3	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	16	25	0,0	25	185	10	
	4		50	7,6	0,8	1,08	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		50	8,0	0,8	1,55	1,00	19	7	7,6	7,6	50	0,0	7,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	23	0,0	21	46	10		
46	0,00	2.5	28	1	62	6,5	1,2	1,26	1,00	19	5	5,1	5,1	62	0,0	-5,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	14	19	0,0	21	46	10
30	0,00		40	2	62	4,3	1,2	1,89	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,52	50		3	50	-2,5	1,1	3,32	1,00	19	5	5,1	5,1	50	0,0	5,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	13	21	0,0	25	364	10	
	4		50	5,7	1,1	1,43	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		50	8,2	1,1	1,50	1,00	19	7	7,6	7,6	34	0,0	7,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	23	0,0	21	46	10		
67	0,00	2.5	28	1	50	-2,7	0,5	3,02	1,00	19	6	5,1	5,1	56	-0,4	-4,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	15	0,0	21	46	10
58	0,00		40	2	50	-2,7	0,5	3,02	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,56	50		3	56	-3,6	0,3	2,32	1,00	19	6	5,1	5,1	50	0,3	4,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	15	0,0	21	57	10	
	4		52	4,1	0,6	2,02	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		52	4,1	0,6	2,02	1,00	19	6	5,1	5,1	52	0,4	6,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	16	20	0,0	21	46	10		
58	0,00	2.5	28	1	50	-8,2	0,8	1,50	1,00	19	7	7,6	7,6	62	0,0	-6,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	17	23	0,0	21	46	10
45	0,00		40	2	50	-8,0	0,8	1,55	1,00	19	7	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
0,53	50		3	52	5,7	0,9	2,15	1,00	19	7	7,6	7,6	52	0,0	7,9	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	20	31	0,0	25	185	10	
	4		52	10,3	0,9	1,20	1,00	19	7	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
	5		52	10,8	0,9	1,15	1,00	19	7	7,6	7,6	52	0,0	8,9	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0								



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final SgmT	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ef% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
2.5	1,34	50	3	53	7,6	0,2	1,10	1,00	19	6	5,1	5,1	53	-3,7	-8,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	30	33	0,0	25	57	10
			4	69	4,7	0,2	1,77	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	59	4,3	0,2	1,95	1,00	19	6	5,1	5,1	59	6,2	7,6	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	34	26	0,0	21	46	10
63 56 2.2	0,00 0,00 2,31	28 40 50	1	63	-4,6	1,6	1,77	1,00	19	5	5,1	5,1	52	24,8	7,7	-0,7	27,3	34,8	11,4	0,8	89	98	2,3	16	46	10
			2	68	6,2	0,8	1,32	1,00	19	6	5,1	5,1	52	24,8	8,5	-0,8	27,3	34,8	11,4	0,8	90	98	2,3	16	4	10
			3	52	6,9	2,3	1,15	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	27,3	34,8	11,4	0,0	0	0	0,0	16	0	10
			4	52	6,9	2,3	1,15	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	24,2	31,0	10,1	0,0	0	0	0,0	18	4	10
			5	52	6,9	2,3	1,15	1,00	19	5	5,1	5,1	52	24,8	11,0	-0,8	27,3	34,8	11,4	0,8	97	98	2,5	16	46	10
56 51 2.5	0,00 0,00 2,17	28 40 50	1	68	14,1	0,9	1,17	1,00	19	8	10,2	10,2	68	-4,8	-22,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	67	73	0,0	21	46	10
			2	68	14,1	0,9	1,17	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	68	14,1	0,9	1,17	1,00	19	8	10,2	10,2	75	-3,2	-19,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	59	64	0,0	21	8	10
			4	68	11,9	0,9	1,39	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	63	8,1	0,4	2,05	1,00	19	8	10,2	10,2	63	3,3	19,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	58	64	0,0	21	46	10
51 35 2.5	0,00 0,00 1,97	28 40 50	1	68	8,6	1,9	1,88	1,00	19	8	7,6	10,2	52	-14,1	-11,6	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	64	60	0,0	21	46	10
			2	68	8,6	1,9	1,88	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	68	8,6	1,9	1,88	1,00	19	8	7,6	10,2	52	-14,1	-6,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	52	60	0,0	21	27	10
			4	68	6,1	1,9	2,64	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	78	3,7	1,1	4,47	1,00	19	8	7,6	10,2	52	-14,1	-3,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	46	60	0,0	21	46	10
54 55 2.5	0,00 0,00 1,84	28 40 50	1	43	2,5	0,0	3,48	1,00	100	13	5,1	5,1	68	-5,8	-1,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	19	29	0,0	25	0	10
			2	43	2,5	0,0	3,48	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	43	2,5	0,0	3,48	1,00	100	13	5,1	5,1	68	-5,8	-1,6	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	24	29	0,0	25	100	10
			4	43	2,2	0,0	3,93	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	56	1,8	0,6	4,70	1,00	19	6	5,1	5,1	68	-5,8	-2,6	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	25	29	0,0	25	0	10
49 50 2.5	0,00 0,00 1,91	28 40 50	1	46	2,2	0,0	3,95	1,00	100	13	5,1	5,1	47	5,4	-0,6	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	21	27	0,0	25	0	10
			2	45	2,3	0,0	3,72	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	45	2,6	0,0	3,33	1,00	100	13	5,1	5,1	47	5,4	-1,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	26	27	0,0	25	99	10
			4	45	2,6	0,0	3,33	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	45	2,6	0,0	3,33	1,00	100	13	5,1	5,1	47	5,4	-2,9	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	26	27	0,0	25	0	10
54 49 2.5	0,00 0,00 2,05	28 40 50	1	53	-4,8	0,1	3,50	1,00	19	8	10,2	10,2	50	-2,8	9,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	30	37	0,0	25	0	10
			2	57	8,9	0,4	1,87	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	57	8,9	0,4	1,87	1,00	19	8	10,2	10,2	57	4,2	11,0	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	38	36	0,0	21	29	10
			4	57	8,9	0,4	1,87	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	57	8,9	0,4	1,87	1,00	19	8	10,2	10,2	57	4,2	17,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	54	58	0,0	21	46	10
55 50 2.5	0,00 0,00 1,31	28 40 50	1	59	-4,3	0,2	1,96	1,00	19	6	5,1	5,1	63	4,0	12,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	40	40	0,0	21	0	10
			2	47	7,9	0,2	1,07	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	47	7,9	0,2	1,07	1,00	19	6	5,1	5,1	63	4,0	13,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	43	44	0,0	21	24	10
			4	47	7,9	0,2	1,07	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	47	7,9	0,2	1,07	1,00	19	6	5,1	5,1	47	-1,8	16,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	50	54	0,0	21	46	10
54 55 2.5	0,00 0,00 1,58	28 40 50	1	45	3,1	0,0	2,78	1,00	100	13	5,1	5,1	27	-0,9	-8,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	23	34	0,0	25	0	10
			2	45	6,1	0,0	1,43	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	45	6,9	0,0	1,25	1,00	100	13	5,1	5,1	44	0,6	8,7	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	23	34	0,0	25	100	10
			4	45	6,9	0,0	1,25	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	45	6,9	0,0	1,25	1,00	100	13	5,1	5,1	44	0,6	8,9	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	24	35	0,0	25	0	10
49 50 2.5	0,00 0,00 1,52	28 40 50	1	27	-3,1	0,0	2,79	1,00	100	13	5,1	5,1	68	4,5	-4,7	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	23	22	0,0	25	0	10
			2	27	-3,9	0,0	2,25	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			3	45	3,9	0,0	2,20	1,00	100	13	5,1	5,1	68	4,5	-3,8	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	21	22	0,0	25	99	10
			4	45	3,9	0,0	2,20	1,00	100	13	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	45	3,9	0,0	2,20	1,00	100	13	5,1	5,1	68	4,5	2,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	17	22	0,0	25	0	10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
63	1,33		3	1	75	12,5	1,4	1,30	33	19	9	10,2	10,2	63	-1,2	28,4	0,0	16,4	28,9	6,5	0,0	95	98	0,0	21	46	10	
56	1,33		30	2	75	12,5	1,4	1,30	33	19	9	10,2	10,2	75	0,8	-27,7	0,0	16,4	28,9	6,5	0,0	92	96	0,0	21	4	10	
2.4	1,00	50	3	75	-15,0	1,4	1,08	33	19	9	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	16,4	28,9	6,5	0,0	0	0	0,0	21	0	10		
			4	75	-15,0	1,4	1,08	33	19	9	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	12,7	22,5	5,1	0,0	0	0	0,0	27	4	10		
			5	75	-15,0	1,4	1,08	33	19	9	10,2	10,2	75	0,8	-28,7	0,0	16,4	28,9	6,5	0,0	95	99	0,0	21	46	10		
55	1,33		27	1	56	-26,1	20,7	1,24	33	19	9	18,8	15,7	56	1,1	41,2	0,0	19,5	41,8	9,6	0,0	96	98	0,0	14	55	10	
56	1,33		30	2	56	-26,1	20,7	1,24	33	19	9	18,8	15,7	0	0,0	0,0	0,0	10,1	21,7	5,0	0,0	0	0	0,0	27	0	10	
1.89	1,00	60	3	56	-26,1	20,7	1,24	33	19	9	18,8	15,7	0	0,0	0,0	0,0	19,5	41,8	9,6	0,0	0	0	0,0	14	0	10		
			4	56	18,6	20,7	1,42	27	19	7	18,8	15,7	0	0,0	0,0	0,0	10,1	21,7	5,0	0,0	0	0	0,0	27	0	10		
			5	56	18,6	20,7	1,42	27	19	7	18,8	15,7	56	1,1	40,3	0,0	19,5	41,8	9,6	0,0	94	96	0,0	14	55	10		
50	2,66		3	1	53	13,8	7,6	1,09	30	19	8	10,2	10,2	57	0,5	26,4	0,0	15,6	27,5	6,2	0,0	88	96	0,0	23	46	10	
51	2,66		30	2	53	13,8	7,6	1,09	30	19	8	10,2	10,2	57	0,5	25,7	0,0	14,9	26,4	6,0	0,0	86	98	0,0	24	9	10	
2.5	1,00	50	3	53	13,8	7,6	1,09	30	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,4	6,0	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			4	53	-12,3	7,6	1,22	30	19	8	10,2	10,2	57	0,5	25,6	0,0	14,9	26,4	6,0	0,0	85	97	0,0	24	9	10		
			5	53	-12,3	7,6	1,22	30	19	8	10,2	10,2	57	0,5	25,5	0,0	14,9	26,4	6,0	0,0	85	97	0,0	24	46	10		
35	2,66		3	1	68	-13,0	2,8	1,23	31	19	8	10,2	12,7	68	-0,4	25,4	0,0	14,9	26,4	6,0	0,0	85	96	0,0	24	46	10	
51	2,66		30	2	68	-13,0	2,8	1,23	31	19	8	10,2	12,7	68	-0,4	24,5	0,0	14,3	25,3	5,7	0,0	82	97	0,0	25	11	10	
2.5	1,00	50	3	68	16,0	2,8	1,24	36	19	10	10,2	12,7	0	0,0	0,0	0,0	13,8	24,4	5,5	0,0	0	0	0,0	26	0	10		
			4	68	16,0	2,8	1,24	36	19	10	10,2	12,7	68	-0,4	24,3	0,0	13,8	24,4	5,5	0,0	81	100	0,0	26	16	10		
			5	68	16,0	2,8	1,24	36	19	10	10,2	12,7	68	-0,4	24,0	0,0	13,8	24,4	5,5	0,0	80	99	0,0	26	46	10		
61	3,40		4	1	78	10,6	0,0	1,18	29	19	8	10,2	7,6	66	-0,4	11,5	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	39	49	0,0	27	46	10	
48	3,40		30	2	78	10,6	0,0	1,18	29	19	8	10,2	7,6	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10	
2.5	1,00	50	3	66	-7,5	0,0	1,66	31	19	8	7,6	7,6	66	-0,4	10,6	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	36	45	0,0	27	168	10		
			4	66	10,2	0,0	1,23	31	19	8	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10		
			5	66	10,2	0,0	1,23	31	19	8	7,6	7,6	78	0,0	-10,4	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	35	45	0,0	27	46	10		
4R	3,40		4	1	66	-6,5	0,0	1,91	31	19	8	7,6	7,6	66	3,0	14,8	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	60	63	0,0	27	46	10	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctg	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
33 2.5	3,40 1,00		30 50	2 3 4 5	78 78 78 78	-7,5 -9,0 -9,0 -9,0	0,0 0,0 0,0 0,0	1,66 1,39 1,39 1,39	31 31 31 31	19 19 19 19	8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 7,6	7,6 66 0 78	0 3,0 0,0 -0,1	0,0 13,8 0,0 -13,6	0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0	0 56 0 57	0 59 0 58	0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27	0 17 0 46	10 10 10 10			
33 34 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 47 47 47	-17,7 -16,9 -10,9 -18,7 -19,4	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,16 1,21 1,88 1,09 1,25	35 35 35 35 38	19 19 19 19 19	10 10 10 10 12	12,7 12,7 12,7 12,7 15,3	12,7 0 59 0 47	0,1 0,0 0,1 0,0 -0,1	14,8 0,0 13,8 0,0 -14,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	49 0 46 0 49	63 0 59 0 62	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 187 0 46	10 10 10 10 10			
61 62 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	56 56 56 56 56	-17,8 -17,8 11,6 17,9 17,9	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,14 1,14 1,43 1,14 1,14	37 37 32 35 35	19 19 19 19 19	11 11 9 10 10	12,7 12,7 12,7 12,7 12,7	10,2 0 56 0 52	0,0 0,0 0,0 0,0 0,3	15,0 0,0 14,3 0,0 -12,8	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	50 0 47 0 43	64 0 61 0 55	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 179 0 46	10 10 10 10 10			
62 83 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	72 72 72 68 78	-6,2 -6,2 -6,2 -8,5 1,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,36 1,36 1,36 1,66 8,47	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 0 68 0 68	1,0 0,0 1,0 0,0 -1,5	6,0 0,0 5,3 0,0 -5,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	23 0 22 0 24	25 0 23 0 24	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 43 0 46	10 10 10 10 10			
83 63 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	72 68 68 68 68	2,6 -6,7 -8,5 -8,5 -8,5	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	3,20 1,86 1,46 1,46 1,46	25 32 32 32 32	19 19 19 19 19	6 9 9 9 9	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	5,1 0 68 0 68	-1,6 0,0 -1,6 0,0 -1,6	-6,3 0,0 -6,7 0,0 -7,4	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	26 0 28 0 30	27 0 29 0 32	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 33 0 46	10 10 10 10 10			
34 82 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 47 47 63	-9,8 -9,8 7,3 5,7 3,1	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,66 1,66 1,71 2,18 3,99	35 35 29 29 29	19 19 19 19 19	10 10 8 8 8	10,2 10,2 10,2 10,2 10,2	7,6 0 59 0 59	-1,2 0,0 -1,2 0,0 -1,2	10,1 0,0 9,2 0,0 8,4	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	37 0 34 0 32	43 0 39 0 36	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 45 0 46	10 10 10 10 10			
82 35 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 59 59 59	5,6 8,5 9,2 9,2 9,2	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	2,23 1,47 1,36 1,36 1,36	29 29 29 29 29	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	10,2 10,2 10,2 10,2 10,2	7,6 0 47 0 47	0,6 0,0 0,6 0,0 0,6	-8,9 0,0 -9,0 0,0 -9,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	32 0 32 0 34	38 0 38 0 41	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 8 0 46	10 10 10 10 10			
55 50 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	63 63 63 75 75	-7,6 -7,6 -7,1 -7,9 -7,9	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,10 1,10 1,18 1,06 1,06	25 25 25 25 25	19 19 19 19 19	6 6 6 6 6	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	7,6 0 75 0 75	-0,6 0,0 -0,6 0,0 -0,6	-11,3 0,0 -11,8 0,0 -12,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	40 0 41 0 43	48 0 50 0 52	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 47 0 46	10 10 10 10 10			
63 56 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	63 63 63 75 75	-9,7 -9,7 -9,7 -7,1 -7,1	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,28 1,28 1,28 1,75 1,75	31 31 31 31 31	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	7,6 0 63 0 63	-2,5 0,0 -2,5 0,0 -2,5	17,3 0,0 16,8 0,0 16,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	66 0 64 0 64	74 0 72 0 71	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 7 0 46	10 10 10 10 10			
56 51 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	68 68 68 68 75	13,5 13,5 13,5 11,7 -6,1	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,22 1,22 1,22 1,40 2,68	33 33 33 33 33	19 19 19 19 19	9 9 9 9 9	10,2 10,2 10,2 10,2 10,2	10,2 0 75 0 75	-1,2 0,0 -1,2 0,0 -1,2	-19,0 0,0 -19,1 0,0 -19,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	72 0 70 0 70	81 0 81 0 83	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 8 0 46	10 10 10 10 10			
51 35 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	68 68 68 68 68	4,9 4,9 -7,6 -7,6 -7,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,70 1,70 1,63 1,63 1,63	25 25 32 32 32	19 19 19 19 19	6 6 9 9 9	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	5,1 0 68 0 68	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	-10,3 0,0 -10,5 0,0 -11,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	34 0 35 0 36	44 0 45 0 47	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 27 0 46	10 10 10 10 10			
62 54 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	72 72 68 68 68	-8,5 -8,5 -10,8 -10,8 -10,8	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,47 1,47 1,16 1,16 1,16	31 31 31 31 31	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	7,6 0 72 0 68	-2,0 0,0 -2,0 0,0 2,0	14,5 0,0 13,8 0,0 -13,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	55 0 52 0 51	62 0 59 0 57	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 37 0 46	10 10 10 10 10			
49 34 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 59 75 75	10,4 10,4 10,4 -9,0 -9,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,20 1,20 1,20 1,39 1,39	31 31 31 31 31	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	7,6 0 75 0 75	0,7 0,0 -0,9 0,0 -0,9	16,7 0,0 -16,5 0,0 -18,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	61 0 59 0 64	71 0 70 0 77	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 28 0 46	10 10 10 10 10			
54 49 2.5	3,40 3,40 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	50 50 62 78 78	-7,0 -7,0 6,2 -6,3 -6,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,79 1,79 2,01 1,98 1,98	31 31 31 31 31	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	7,6 0 62 0 62	-0,4 0,0 0,4 0,0 0,4	9,1 0,0 -9,0 0,0 -9,8	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	31 0 31 0 34	39 0 38 0 42	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 58 0 46	10 10 10 10 10			
61 48 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	66 66 66 66 66	-7,1 -7,1 -4,4 5,6 5,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,17 1,17 1,92 1,49 1,49	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 0 66 0 66	-0,1 0,0 -0,1 0,0 -0,1	5,4 0,0 5,3 0,0 4,5	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	18 0 18 0 16	23 0 22 0 19	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 27 27 27	46 0 168 0 46	10 10 10 10 10			
48 33 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	66 66 78 78 78	2,1 -3,3 -4,0 -4,0 -4,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	4,00 2,53 2,11 2,11 2,11	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 0 53 0 53	-4,4 0,0 -4,4 0,0 -4,4	-2,6 0,0 -2,8 0,0 -3,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 									



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun Fi		
56 2.5	7,10 1,00		30 50	2 3 4 5	56 56 56 56	-7,6 -7,6 -6,1 2,2	0,0 0,0 0,0 0,0	1,10 1,10 1,38 3,73	26 26 26 26	19 19 19 19	7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1	59 0 0 56	-0,0 0,8 0,0 0,8	0,0 8,9 0,0 8,8	0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0	0 32 0 32	0 38 0 38	0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27	0 19 0 46	10 10 10 10
50 51 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	57 57 57 57 69	-7,3 -7,3 -7,3 -6,0 2,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,14 1,14 1,14 1,39 3,06	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	59 0 59 0 59	-0,5 0,0 -0,5 0,0 -0,5	8,4 0,0 8,2 0,0 8,2	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	30 0 29 0 29	36 0 35 0 35	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 18 0 46	10 10 10 10 10
33 34 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	53 53 53 57 57	10,1 9,7 -7,8 10,2 10,5	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,24 1,29 1,59 1,23 1,19	31 31 31 29 29	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 10,2 10,2	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	53 0 53 0 53	-0,2 0,0 -0,2 0,0 -0,2	-8,0 0,0 -8,7 0,0 -8,9	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 0 29 0 30	34 0 37 0 38	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 187 0 46	10 10 10 10 10
61 62 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	56 56 56 56 56	-8,7 -8,7 7,1 10,7 10,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,43 1,43 1,77 1,16 1,16	31 31 31 31 31	19 19 19 19 19	8 8 8 8 8	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6 7,6 7,6	56 0 56 0 52	-0,1 0,0 -0,1 0,0 0,2	7,7 0,0 7,5 0,0 -7,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	26 0 25 0 26	33 0 32 0 32	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 179 0 46	10 10 10 10 10
62 83 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	75 75 59 59 59	2,3 2,3 2,2 2,0 1,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	3,65 3,65 3,74 4,27 6,44	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	68 0 68 0 68	-1,3 0,0 -1,3 0,0 -1,3	-0,8 0,0 -1,0 0,0 -1,2	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	10 0 9 0 9	10 0 10 0 10	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 53 0 46	10 10 10 10 10
83 63 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	72 68 68 68 68	1,7 -2,2 -2,6 -2,6 -2,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	4,91 3,85 3,24 3,24 3,24	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	68 0 68 0 68	-1,2 0,0 -1,2 0,0 -1,2	-1,5 0,0 -1,6 0,0 -1,8	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 28,6 13,3 28,6	23,5 23,5 30,3 23,5 30,3	5,3 5,3 3,6 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	9 0 10 0 10	9 0 9 0 9	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 33 0 46	10 10 10 10 10
34 82 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 59 59 59	-3,4 -3,4 -3,2 -2,1 1,9	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	2,46 2,46 2,60 3,97 4,51	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	59 0 59 0 59	-1,0 0,0 -1,0 0,0 -1,0	4,1 0,0 3,9 0,0 3,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	17 0 16 0 16	17 0 17 0 16	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 45 0 46	10 10 10 10 10
82 35 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 59 59 59	3,6 4,9 5,2 5,2 5,2	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	2,34 1,72 1,61 1,61 1,61	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	59 0 59 0 59	-1,1 0,0 -1,1 0,0 -1,1	3,5 0,0 3,3 0,0 3,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	28,6 13,3 28,6 13,3 28,6	30,3 23,5 30,3 23,5 30,3	3,6 5,3 3,6 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	16 0 15 0 15	15 0 14 0 14	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 8 0 46	10 10 10 10 10
55 50 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	75 75 75 75 75	2,8 2,8 -3,1 -3,4 -3,4	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	3,01 3,01 2,65 2,47 2,47	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	63 0 75 0 75	0,2 0,0 -0,1 0,0 -0,1	4,3 0,0 -4,6 0,0 -5,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	15 0 16 0 17	18 0 20 0 21	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 47 0 46	10 10 10 10 10
63 56 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	73 72 72 72 72	1,2 -2,9 -3,6 -3,6 -3,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	7,18 2,88 2,33 2,33 2,33	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	72 0 72 0 72	1,2 0,0 1,2 0,0 1,2	-3,8 0,0 -3,9 0,0 -4,1	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	28,6 13,3 28,6 13,3 28,6	30,3 23,5 30,3 23,5 30,3	3,6 5,3 3,6 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	17 0 17 0 18	16 0 17 0 17	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 17 0 46	10 10 10 10 10
56 51 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	68 68 68 68 75	5,3 5,3 5,3 4,2 -2,4	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,59 1,59 1,59 1,99 3,46	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	68 0 68 0 68	0,5 0,0 0,5 0,0 0,5	-5,7 0,0 -5,8 0,0 -6,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	21 0 21 0 22	24 0 25 0 26	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 28 0 46	10 10 10 10 10
51 35 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	68 68 68 68 68	3,7 3,7 3,7 2,8 -2,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	2,25 2,25 2,25 3,04 3,23	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	68 0 68 0 68	-0,9 0,0 -0,9 0,0 -0,9	-5,2 0,0 -5,3 0,0 -5,5	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	20 0 21 0 21	22 0 23 0 24	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 27 0 46	10 10 10 10 10
62 54 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	69 52 52 52 52	3,9 -5,3 -7,7 -7,7 -7,7	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	2,16 1,57 1,09 1,09 1,09	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	52 0 52 0 52	2,8 0,0 2,8 0,0 2,8	-8,7 0,0 -8,9 0,0 -9,1	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	28,6 13,3 28,6 13,3 28,6	30,3 23,5 30,3 23,5 30,3	3,6 5,3 3,6 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	39 0 39 0 40	37 0 38 0 39	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 37 0 46	10 10 10 10 10
49 34 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	59 59 59 59 62	6,7 6,7 6,7 5,1 -4,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,25 1,25 1,25 1,65 2,09	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	59 0 59 0 59	1,9 0,0 1,9 0,0 1,9	-8,6 0,0 -8,8 0,0 -9,0	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	36 0 35 0 36	37 0 37 0 38	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 28 0 46	10 10 10 10 10
54 49 2.5	7,10 7,10 1,00		4 30 50	1 2 3 4 5	52 52 52 52 69	-5,0 -5,0 -4,7 -3,9 -3,6	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	1,68 1,68 1,77 2,12 2,32	26 26 26 26 26	19 19 19 19 19	7 7 7 7 7	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1 5,1 5,1	52 0 52 0 56	-0,3 0,0 -0,3 0,0 0,3	4,6 0,0 4,2 0,0 -4,4	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	16 0 15 0 15	20 0 18 0 19	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	27 27 27 27 27	46 0 58 0 46	10 10 10 10 10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI																										
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final N/Nc	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRLd (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas	Lun	Fi



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI																													
Filo Iniz. Ctg9	Quota Iniz. Final N/Nc	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi					
33	0,00		3	1	47	10,4	10,0	3,0	1,11	19	16	15,7	15,7	47	-6,5	6,9	0,0	29,8	31,6	3,6	0,0	44	29	0,0	24	51	10		
33	3,40		30	2	47	6,4	6,2	3,2	1,80	19	16	15,7	15,7	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,08		50	3	47	2,3	2,4	3,4	4,76	19	16	15,7	15,7	47	-6,5	6,9	0,0	29,8	31,6	3,6	0,0	44	29	0,0	24	189	10		
			4	47	-5,7	-5,2	3,9	2,08	1,19	19	16	15,7	15,7	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	47	-9,8	-9,0	4,1	1,21	1,19	19	16	15,7	15,7	47	-6,5	6,9	0,0	29,8	31,6	3,6	0,0	44	29	0,0	24	50	10		
34	0,00		3	1	63	-13,7	5,7	5,0	1,19	19	15	18,8	9,4	59	4,1	10,1	0,0	31,1	33,0	3,6	0,0	44	38	0,0	24	52	10		
34	3,40		30	2	63	-8,5	3,6	5,2	1,90	19	15	18,8	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,15		50	3	63	-3,3	1,4	5,4	4,79	19	15	18,8	9,4	59	4,1	10,1	0,0	31,1	33,0	3,6	0,0	44	38	0,0	24	188	10		
			4	47	8,3	-2,6	3,1	2,29	1,32	19	16	18,8	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	47	14,4	-4,5	3,3	1,32	1,32	19	16	18,8	9,4	59	4,1	10,1	0,0	31,1	33,0	3,6	0,0	44	38	0,0	24	50	10		
35	0,00		3	1	72	10,1	7,9	11,7	1,09	19	14	15,7	12,6	68	8,4	2,9	0,0	32,8	34,9	3,6	0,0	43	28	0,0	24	61	10		
35	2,66		30	2	72	8,3	5,0	11,8	1,56	19	15	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,24		50	3	72	6,6	2,0	12,0	2,69	19	14	15,7	12,6	68	8,4	2,9	0,0	32,8	34,9	3,6	0,0	43	28	0,0	24	105	10		
			4	72	3,0	-3,9	12,3	2,52	1,74	19	14	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	72	1,3	-6,9	12,5	1,74	1,74	19	13	15,7	12,6	68	8,4	2,9	0,0	32,8	34,9	3,6	0,0	43	28	0,0	24	50	10		
48	0,00		3	1	47	12,8	4,3	-8,5	1,18	19	16	12,6	9,4	48	-2,7	8,4	0,0	30,6	32,5	3,6	0,0	35	32	0,0	24	52	10		
48	3,40		30	2	47	7,9	2,7	-8,3	1,89	19	16	12,6	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,07		50	3	56	-0,8	-3,1	-14,1	3,35	19	15	12,6	9,4	48	-2,7	8,4	0,0	30,6	32,5	3,6	0,0	35	32	0,0	24	188	10		
			4	78	7,7	-1,5	-7,3	2,28	1,33	19	15	12,6	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	47	-11,6	-3,6	-7,4	1,33	1,33	19	16	12,6	9,4	48	-2,7	8,4	0,0	30,6	32,5	3,6	0,0	35	32	0,0	24	50	10		
49	0,00		29	1	47	-2,8	4,9	-2,8	1,96	19	12	6,3	12,6	75	3,7	-1,0	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	12	13	0,0	24	70	10		
49	3,40		30	2	47	-1,8	3,0	-2,5	3,19	19	12	6,3	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,03		70	3	47	-0,7	1,1	-2,2	8,59	19	12	6,3	12,6	75	3,7	-1,0	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	12	13	0,0	24	150	10		
			4	75	1,0	3,2	-4,5	3,33	1,11	19	11	6,3	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	75	1,6	5,3	-4,2	1,98	1,19	19	11	6,3	12,6	75	3,7	-1,0	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	12	13	0,0	24	70	10		
50	0,00		2	1	68	-4,4	1,6	-2,6	1,68	19	13	6,3	9,4	72	2,2	2,6	0,0	23,5	24,5	2,7	0,0	20	13	0,0	24	47	10		
50	2,66		30	2	68	-3,2	0,8	-2,5	2,49	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,04		40	3	75	-2,1	-0,1	-3,0	4,32	19	11	6,3	9,4	72	2,2	2,6	0,0	23,5	24,5	2,7	0,0	20	13	0,0	24	124	10		
			4	57	0,1	2,5	-4,6	3,42	1,12	19	12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	72	-1,6	2,9	-5,8	2,26	1,15	19	15	6,3	9,4	72	2,2	2,6	0,0	23,5	24,5	2,7	0,0	20	13	0,0	24	45	10		
51	0,00		3	1	68	-18,2	2,7	7,3	1,21	19	14	15,7	12,6	68	-3,0	-15,2	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	60	58	0,0	24	50	10		
51	2,66		30	2	68	-11,6	1,4	7,5	1,95	19	13	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,10		50	3	68	-5,1	0,2	7,7	5,03	19	12	15,7	12,6	68	-3,0	-15,2	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	60	58	0,0	24	116	10		
			4	68	8,0	-2,5	8,0	2,25	1,11	19	15	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	68	14,5	-3,8	8,2	1,31	1,14	19	14	15,7	12,6	68	-3,0	-15,2	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	60	58	0,0	24	50	10		
54	0,00		29	1	75	-1,0	-5,6	1,1	2,02	19	11	9,4	12,6	75	3,7	-0,4	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	10	12	0,0	24	70	10		
54	3,40		30	2	75	-1,2	-3,5	1,4	3,12	19	11	9,4	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,05		70	3	75	-1,3	-1,3	1,7	6,89	19	12	9,4	12,6	75	3,7	-0,4	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	10	12	0,0	24	150	10		
			4	75	-1,5	2,9	2,3	3,49	1,12	19	12	9,4	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	75	-1,6	5,1	2,6	2,12	1,11	19	11	9,4	12,6	75	3,7	-0,4	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	10	12	0,0	24	70	10		
55	0,00		2	1	72	3,1	1,9	-0,6	2,01	19	14	6,3	9,4	56	0,7	14,1	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	60	68	0,0	24	37	10		
55	1,33		30	2	75	-0,6	-2,7	-7,9	3,02	19	14	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
2.5	0,06		40	3	72	-2,2	1,9	-0,5	2,40	19	14	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			4	72	-4,0	2,0	-0,4	1,67	1,13	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10		
			5	72	-5,7	2,0	-0,4	1,26	1,19	19	13	6,3	9,4	56	0,7	14,1	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	60	68	0,0	24	37	10		
56	0,00		7	1	72	13,5	-4,8	19,8	1,60	19	14	15,2	18,1	68	-18,8	-16,6	0,8	40,8	43,9	5,3	0,8	98	40	2,5	10	37	10		
56	1,33		3																										



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI																																		
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final N/Nc	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE																			
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt. Ult.	εf% 100	εc	Area cmq h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi										
35	2,66		3	1	72	-5,0	2,9	-4,3	2,09	19	15	11,6	8,9	72	-11,6	-2,0	-0,4	32,2	34,2	3,6	0,7	65	46	3,0	24	37	10							
35	3,40		30	2	57	-7,8	-0,6	-1,8	2,30	19	12	11,6	8,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,7	0	0	3,0	24	0	10							
2.5	0,14		50	3	56	-8,4	-1,5	-2,2	1,91	19	13	11,6	8,9	0	0,0	0,0	0,0	29,8	26,3	5,9	0,7	0	0	3,0	24	0	10							
			4	72	-7,6	-3,9	-4,1	1,48	19	15	11,6	8,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,7	0	0	3,0	24	0	10								
			5	72	-8,2	-5,6	-4,1	1,16	19	15	11,6	8,9	72	-11,6	-2,0	-0,4	32,2	34,2	3,6	0,7	65	46	3,0	24	37	10								
50	2,66		2	1	72	-1,8	-3,9	4,7	1,55	19	12	6,3	9,4	57	9,1	-0,2	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	41	41	0,0	24	37	10							
50	3,40		30	2	72	-2,1	-2,8	4,7	1,85	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,09		40	3	72	-2,5	-1,7	4,7	2,20	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
			4	63	-3,6	0,2	10,0	2,07	19	9	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10								
			5	63	-3,9	0,7	10,0	1,74	19	10	6,3	9,4	57	9,1	-0,2	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	41	41	0,0	24	37	10								
51	2,66		3	1	47	-0,2	6,7	9,8	1,66	19	12	11,9	11,9	57	14,9	1,3	0,5	28,9	30,7	3,6	0,6	87	67	2,5	21	37	10							
51	3,40		30	2	63	-3,2	4,0	13,8	2,02	19	13	11,9	11,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,6	0	0	2,5	24	0	10							
2.5	0,09		50	3	63	-4,6	3,3	13,9	2,05	19	13	11,9	11,9	0	0,0	0,0	0,0	22,3	26,3	5,9	0,6	0	0	2,5	24	0	10							
			4	72	-6,6	3,2	9,7	1,83	19	14	11,9	11,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,6	0	0	2,5	24	0	10								
			5	72	-8,1	3,5	9,7	1,58	19	14	11,9	11,9	57	14,9	1,3	0,5	28,9	30,7	3,6	0,6	87	67	2,5	21	37	10								
33	3,40		3	1	50	2,9	6,1	-1,2	1,28	19	13	9,4	9,4	47	-4,4	0,4	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	21	20	0,0	24	50	10							
33	7,10		30	2	50	1,7	3,6	-0,9	2,19	19	13	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,03		50	3	47	-0,4	-1,7	-0,5	5,13	19	12	9,4	9,4	47	-4,4	0,4	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	21	20	0,0	24	213	10							
			4	50	-2,0	-4,0	-0,2	1,92	19	13	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10								
			5	50	-3,2	-6,6	0,0	1,18	19	13	9,4	9,4	47	-4,4	0,4	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	21	20	0,0	24	57	10								
34	3,40		3	1	53	-10,7	1,5	-2,3	1,35	19	12	9,4	9,4	53	-1,0	-7,2	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	26	27	0,0	24	50	10							
34	7,10		30	2	53	-6,1	0,9	-2,1	2,35	19	12	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,04		50	3	53	3,1	-0,4	-1,6	4,79	19	12	9,4	9,4	53	-1,0	-7,2	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	26	27	0,0	24	213	10							
			4	53	7,6	-1,0	-1,3	1,89	19	12	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10								
			5	53	12,2	-1,7	-1,1	1,18	19	12	9,4	9,4	53	-1,0	-7,2	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	26	27	0,0	24	57	10								
35	3,40		3	1	63	-4,4	3,1	-0,5	1,56	19	13	6,3	9,4	75	1,6	3,6	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	17	14	0,0	24	50	10							
35	7,10		30	2	75	4,5	-1,3	-4,0	2,17	19	12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,04		50	3	73	-3,5	-0,4	2,9	2,90	19	10	6,3	9,4	75	1,6	3,6	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	17	14	0,0	24	212	10							
			4	73	-4,8	-1,4	3,2	1,86	19	11	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10								
			5	57	-6,9	-1,5	3,9	1,35	19	10	6,3	9,4	75	1,6	3,6	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	17	14	0,0	24	57	10								
48	3,40		2	1	66	4,2	1,2	1,2	1,75	19	12	6,3	9,4	66	-0,7	2,8	0,0	22,8	23,6	2,7	0,0	15	14	0,0	24	50	10							
48	7,10		30	2	66	2,4	1,0	1,3	2,84	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,02		40	3	66	-1,2	0,6	1,7	5,22	19	13	6,3	9,4	66	-0,7	2,8	0,0	22,8	23,6	2,7	0,0	15	14	0,0	24	208	10							
			4	66	-3,1	0,4	1,9	2,64	19	11	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10								
			5	66	-4,9	0,2	2,1	1,75	19	10	6,3	9,4	66	-0,7	2,8	0,0	22,8	23,6	2,7	0,0	15	14	0,0	24	62	10								
49	3,40		29	1	78	-1,9	-3,6	6,4	2,45	19	10	6,3	12,6	78	2,3	-0,6	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	7	8	0,0	24	70	10							
49	7,10		30	2	62	-1,5	-2,1	8,2	3,94	19	10	6,3	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,04		70	3	62	-1,2	-0,6	8,5	8,90	19	11	6,3	12,6	78	2,3	-0,6	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	7	8	0,0	24	180	10							
			4	62	-0,8	2,3	9,2	3,97	19	9	6,3	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10								
			5	78	1,1	3,8	8,1	2,45	19	9	6,3	12,6	78	2,3	-0,6	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	7	8	0,0	24	70	10								
50	3,40		2	1	68	-2,1	0,5	-3,5	3,85	19	13	6,3	9,4	68	-0,5	-1,4	0,0	22,9	23,8	2,7	0,0	8	7	0,0	24	49	10							
50	7,10		30	2	75	-1,3	0,1	-6,2	6,99	19	12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10							
2.5	0,05		40	3	72	-0,5	0,5	0,7	10,33	19	14	6,3	9,4	68	-0,5	<																		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 87 Instab.:l=	1 qn= 1 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		56 52 56 340,0	-5131 1273 -5432 1123	10525 2255 -13585 13678	1390 168 -1459 1336	838 -687 838 cl= 2	-7091 6719 -7091 ε=	-1 1 -1 0,92	288143 288816 288143 lmd=	32253 32328 32253 45	10771 10796 10771 Rpf= 24	83332 83332 83332 Rft= 54	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	3,5 3,5 3,5	2561 2567 2561 13,6	47 9 58 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 88 Instab.:l=	2 qn= 2 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		62 52 56 340,0	-9151 -1853 -10863 -10863	8463 2626 -13294 5318	2774 166 -1756 702	1686 -849 1018 cl= 2	-5238 5783 -7234 ε=	0 1 -1 0,92	291153 290349 287873 lmd=	32590 32500 32222 45	10883 10853 10761 Rpf= 27	83332 83332 83332 Rft= 27	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	3,1 3,1 3,1	2587 2580 2558 13,6	55 10 61 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 89 Instab.:l=	3 qn= 3 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		62 68 62 340,0	-9049 -6818 -9350 -8206	9397 5729 -7706 5314	2329 -159 -2795 1220	1507 801 1507 cl= 2	-5935 -1433 -5935 ε=	0 1 0 0,92	290137 294439 290137 lmd=	32476 32957 32476 45	10846 11006 10846 Rpf= 31	83332 83332 83332 Rft= 31	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	2,4 2,4 2,4	2578 2617 2578 13,6	54 21 53 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 90 Instab.:l=	4 qn= 4 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		59 50 59 340,0	-7774 -3867 -8075 -8075	6600 1983 -6898 2759	2993 158 -3460 1384	1898 -1601 1898 cl= 2	-3970 3170 -3970 ε=	0 0 0 0,92	292678 293407 292678 lmd=	32760 32842 32760 45	10940 10968 10940 Rpf= 24	83332 83332 83332 Rft= 24	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	1,8 1,8 1,8	2601 2607 2601 13,6	50 9 55 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 91 Instab.:l=	5 qn= 5 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		59 47 59 340,0	-9460 -6672 -9760 -9760	6202 1811 -5458 2481	3007 280 -3422 1369	1891 -1718 1891 cl= 2	-3429 1368 -3429 ε=	0 0 0 0,92	293195 294471 293195 lmd=	32818 32961 32818 45	10960 11008 10960 Rpf= 24	83332 83332 83332 Rft= 24	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	1,6 1,6 1,6	2606 2617 2606 13,6	51 10 51 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 92 Instab.:l=	6 qn= 6 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		59 59 47 340,0	-16049 -16199 -10980 -16349	4036 450 3672 1614	2308 -414 3207 1254	1601 1601 -1800 cl= 2	-2109 -2109 1452 ε=	0 0 0 0,92	294139 294139 294441 lmd=	32924 32924 32958 45	10995 10995 11006 Rpf= 23	83332 83332 83332 Rft= 23	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	1,8 1,8 1,8	2614 2614 2617 13,6	39 11 44 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 93 Instab.:l=	7 qn= 7 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		47 75 63 340,0	-9039 -9303 -9326 -9339	-3660 -1291 4866 1589	-2926 -196 3135 1372	-1870 1643 -1707 cl= 2	2244 -11 2580 ε=	0 0 0 0,92	294063 294655 293850 lmd=	32915 32982 32891 45	10992 11014 10984 Rpf= 21	83332 83332 83332 Rft= 21	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	1,3 1,3 1,3	2613 2619 2611 13,6	41 9 47 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 94 Instab.:l=	8 qn= 8 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		75 75 63 340,0	-13735 -13885 -8357 -14035	2509 -258 4560 1210	2792 -196 3081 1274	1758 1758 -1706 cl= 2	-1624 -1624 2229 ε=	0 0 0 0,92	294370 294370 294068 lmd=	32950 32950 32916 45	11004 11004 10992 Rpf= 21	83332 83332 83332 Rft= 21	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	2,2 2,2 2,2	2616 2616 2613 13,6	38 7 45 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 95 Instab.:l=	9 qn= 9 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		47 75 47 340,0	-6023 -7464 -6324 -6889	-1987 -761 1210 656	-2760 -161 3130 1358	-1732 1767 -1732 cl= 2	939 -97 939 ε=	0 0 0 0,92	294600 294646 294600 lmd=	32975 32981 32975 45	11012 11014 11012 Rpf= 17	83332 83332 83332 Rft= 17	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	2,3 2,3 2,3	2618 2618 2618 13,6	33 6 34 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 96 Instab.:l=	10 qn= 10 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		75 52 75 340,0	-9992 -11387 -10293 -10293	1437 -641 -3169 1326	2941 191 -3206 1283	1808 -248 1808 cl= 2	-1354 -1058 -1354 ε=	0 1 0 0,92	294474 294563 294474 lmd=	32961 32971 32961 45	11008 11011 11008 Rpf= 20	83332 83332 83332 Rft= 20	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	2,9 2,9 2,9	2617 2618 2617 13,6	34 8 42 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 97 Instab.:l=	25 qn= 25 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		75 68 72 340,0	-10070 -10950 -3995 -11100	3588 -852 6526 2482	1409 922 -1515 973	907 434 -259 cl= 2	-2546 -3148 3354 ε=	0 1 -1 0,92	293872 293415 293242 lmd=	32894 32843 32823 45	10985 10968 10962 Rpf= 21	83332 83332 83332 Rft= 21	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	2,3 2,3 2,3	2612 2607 2606 13,6	27 15 35 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 98 Instab.:l=	27 qn= 27 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		52 56 56 340,0	-5606 2412 2262 2262	-10465 -2131 -13334 13334	-1204 -89 -1776 1776	-812 992 992 cl= 2	6983 -6590 -6590 ε=	1 -1 -1 0,92	288342 289043 289043 lmd=	32275 32353 32353 45	10778 10805 10805 Rpf= 24	83332 83332 83332 Rft= 57	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	3,5 3,5 3,5	2562 2569 2569 13,6	46 8 58 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 99 Instab.:l=	28 qn= 28 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		56 52 56 340,0	-10578 -14145 -10879 -10879	14538 1378 -17401 6960	2337 306 -2112 935	1309 -775 1309 cl= 2	-9394 9222 -9394 ε=	-1 1 -1 0,92	283109 283536 283109 lmd=	31689 31737 31689 45	10583 10599 10583 Rpf= 34	83332 83332 83332 Rft= 34	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	3,0 3,0 3,0	2516 2520 2516 13,6	72 12 79 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 100 Instab.:l=	29 qn= 29 340,0	3,40 0 0,00 β*l=		56 68 56 340,0	-17747 -18205 -18047 -18047	13817 1438 -14874 5949	1200 -166 -1608 643	826 440 826 cl= 2	-8438 5702 -8438 ε=	-1 1 -1 0,92	285378 290473 285378 lmd=	31943 32513 31943 45	10668 10858 10668 Rpf= 31	83332 83332 83332 Rft= 31	33940 33940 33940 Wmax/rel/lim=	2,1 2,1 2,1	2536 2581 2536 13,6	61 12 68 m	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 101	30 qn= 30	3,40 0 0,00		62 50 62	-14742 -15039 -15042	9910 876 -11272	2505 227 -2753	1546 -1454 1546	-6230 5734 -6230	0 0 0	289670 290443 289670	32424 32510 32424	10828 10857 10828	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2574 2581 2574	59 10 65	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-15042	4509	1101	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 30	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	1,4	1,4	13,6	m		
Sez.N. 81	31	3,40	50	-15288	-7596	-2134	-1402	4610	0	291956	32679	10913	83332	33940	651	2595	48		
HEA300	qn=	0	40	-28751	-533	162	7	641	0	294716	36229	16792	136484	56370	1032	2619	10		
Asta: 102	31	0,00	50	-15588	8078	2635	-1402	4610	0	291956	32679	10913	83332	33940	651	2595	54		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-16985	3048	1091	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 26	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	0,7	0,7	13,6	m			
Sez.N. 81	32	3,40	47	-5878	-5288	-2758	-1681	2906	0	293623	32866	10976	83332	33940	651	2609	43		
HEA300	qn=	0	62	-22723	-1100	-701	929	-1994	0	294195	32930	10997	83332	33940	651	2614	17		
Asta: 103	32	0,00	59	-21639	-4595	-2407	983	-2086	0	294151	32925	10996	83332	33940	651	2614	43		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-21639	1838	1070	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 24	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	1,1	1,1	13,6	m			
Sez.N. 81	36	3,40	68	-6325	4868	-1978	-1207	-3264	1	293319	32832	10964	83332	33940	651	2607	35		
HEA300	qn=	0	72	-2719	717	-374	1072	3291	-1	293297	32830	10964	83332	33940	651	2606	7		
Asta: 107	36	0,00	68	-6626	-6230	2127	-1207	-3264	1	293319	32832	10964	83332	33940	651	2607	41		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-6626	2492	851	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 18	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	1,6	1,6	13,6	m			
Sez.N. 81	44	3,40	56	-8571	10874	3164	1722	-7887	-1	286571	32077	10712	83332	33940	651	2547	66		
HEA300	qn=	0	52	-4796	1439	761	-631	9444	1	282982	31675	10578	83332	33940	651	2515	13		
Asta: 108	44	0,00	56	-8871	-15941	-2692	1722	-7887	-1	286571	32077	10712	83332	33940	651	2547	78		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-8871	6376	1265	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 35	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	3,6	3,6	13,6	m			
Sez.N. 81	45	3,40	50	-13278	-14002	-1780	-1106	6396	0	289395	32393	10818	83332	33940	651	2572	64		
HEA300	qn=	0	72	-14288	-7577	-192	1159	-4766	-1	291751	32657	10906	83332	33940	651	2593	30		
Asta: 109	45	0,00	52	-13882	15001	2863	-1591	8530	1	285170	31920	10660	83332	33940	651	2534	79		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-14438	8135	865	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 39	Rft= 39	Wmax/rel/lim=	2,7	2,7	13,6	m			
Sez.N. 81	46	3,40	50	-11520	-10355	-1650	-1038	6419	0	289356	32388	10816	83332	33940	651	2571	51		
HEA300	qn=	0	62	-12127	-1619	-130	951	-4946	0	291539	32633	10898	83332	33940	651	2591	10		
Asta: 110	46	0,00	50	-11820	11469	1879	-1038	6419	0	289356	32388	10816	83332	33940	651	2571	57		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-11820	4588	752	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 26	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	1,9	1,9	13,6	m			
Sez.N. 81	47	3,40	52	-10244	-5112	-2325	-1493	3133	1	293427	32844	10968	83332	33940	651	2608	40		
HEA300	qn=	0	78	-10688	-980	110	-441	-3217	0	293383	32839	10967	83332	33940	651	2607	8		
Asta: 111	47	0,00	52	-10544	5541	2751	-1493	3133	1	293427	32844	10968	83332	33940	651	2608	46		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-10544	2216	1100	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	1,1	1,1	13,6	m			
Sez.N. 81	52	3,40	72	-10825	-4531	1811	1029	3257	-1	293325	32833	10965	83332	33940	651	2607	34		
HEA300	qn=	0	63	-12913	881	68	489	2645	0	293806	32887	10983	83332	33940	651	2611	8		
Asta: 116	52	0,00	72	-11126	6545	-1688	1029	3257	-1	293325	32833	10965	83332	33940	651	2607	39		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-11126	2618	724	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	1,4	1,4	13,6	m			
Sez.N. 81	57	3,40	56	-3438	10234	2974	1685	-7297	-1	287753	32209	10756	83332	33940	651	2557	61		
HEA300	qn=	0	52	-2075	2172	667	-841	7432	1	287490	32180	10747	83332	33940	651	2555	14		
Asta: 120	57	0,00	56	-3738	-14574	-2754	1685	-7297	-1	287753	32209	10756	83332	33940	651	2557	72		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-3738	5830	1190	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 30	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	3,9	3,9	13,6	m			
Sez.N. 81	58	3,40	50	-6114	-8600	-1834	-1164	6145	0	289807	32439	10833	83332	33940	651	2575	46		
HEA300	qn=	0	62	-7595	-1781	-138	1120	-6014	0	290014	32462	10841	83332	33940	651	2577	9		
Asta: 121	58	0,00	50	-6415	12291	2122	-1164	6145	0	289807	32439	10833	83332	33940	651	2575	60		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-6415	4917	849	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 25	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	3,0	3,0	13,6	m			
Sez.N. 81	59	3,40	52	-6358	-4741	-2456	-1561	3382	1	293216	32821	10961	83332	33940	651	2606	39		
HEA300	qn=	0	62	-7659	-1441	-128	1004	-4821	0	291698	32651	10904	83332	33940	651	2592	8		
Asta: 122	59	0,00	50	-6445	9744	1940	-1062	4876	0	291628	32643	10901	83332	33940	651	2592	50		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-7809	3855	734	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 22	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	2,2	2,2	13,6	m			
Sez.N. 81	60	3,40	56	-7418	3142	2490	1555	-2255	-1	294043	32913	10992	83332	33940	651	2613	35		
HEA300	qn=	0	62	-7715	-1045	-98	1035	-3445	0	293173	32816	10959	83332	33940	651	2605	7		
Asta: 123	60	0,00	52	-7109	4517	2857	-1571	2275	1	294031	32912	10991	83332	33940	651	2613	42		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-7718	1810	1119	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	1,5	1,5	13,6	m			
Sez.N. 81	64	3,40	75	-9240	3934	1946	1363	-2882	0	293636	32867	10976	83332	33940	651	2609	33		
HEA300	qn=	0	75	-9390	-967	-371	1363	-2882	0	293636	32867	10976	83332	33940	651	2609	10		
Asta: 127	64	0,00	75	-9540	-5867	-2689	1363	-2882	0	293636	32867	10976	83332	33940	651	2609	46		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	-9540	2347	1075	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	1,4	1,4	13,6	m			
Sez.N. 71	66	3,40	56	3306	2682	811	458	-1733	0	140231	10124	3479	39632	16898	225	2605	52		
HEA200	qn=	0	52	-5779	235	145	-218	1784	0	140187	10121	3478	39632	16898	225	2604	11		
Asta: 128	66	0,00	56	3163	-3211	-745	458	-1733	0	140231	10124	3479	39632	16898	225	2605	55		
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0	3163	3211	811	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 68	Rpf= 26	Rft= 55	Wmax/rel/lim=	4,1	4,1	13,6	m			



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 71 HEA200 Asta: 129 Instab.:l=	67 qn= 67	3,40 0 0,00	50 52 50	-5623 -6915 -5767	-2339 154 2784	-454 32 498	-280 -397 -280	1507 1054 1507	0 0 0	140418 140705 140418	10138 10159 10138	3484 3491 3484	39632 39632 39632	16898 16898 16898	225 225 225	2608 2614 2608	40 7 46		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	1211	1910	692	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 23	Rft= 39	Wmax/rel/lim=	3,2	3,2	13,6				m
Sez.N. 71 HEA200 Asta: 130 Instab.:l=	68 qn= 68	3,40 0 0,00	50 50 50	-5735 -5807 -5878	-1886 177 2240	-408 23 453	-253 -253 -253	1213 1213 1213	0 0 0	140617 140617 140617	10152 10152 10152	3489 3489 3489	39632 39632 39632	16898 16898 16898	225 225 225	2612 2612 2612	34 7 39		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	364	2227	429	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 20	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	2,5	2,5	13,6				m
Sez.N. 71 HEA200 Asta: 131 Instab.:l=	69 qn= 69	3,40 0 0,00	52 50 52	-4105 -4956 -4249	-880 127 1044	-576 28 652	-361 -239 -361	566 863 566	0 0 0	140903 140798 140903	10173 10165 10173	3496 3493 3496	39632 39632 39632	16898 16898 16898	225 225 225	2618 2616 2618	28 6 32		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5028	637	174	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 17	Rft= 17	Wmax/rel/lim=	1,8	1,8	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 132 Instab.:l=	70 qn= 70	3,40 0 0,00	72 50 72	-5653 -5480 -5954	-2667 656 3728	2353 245 -2554	1443 -895 1443	1881 2641 1881	-1 0 -1	294246 293806 294246	32936 32887 32936	10999 10983 10999	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2615 2611 2615	31 6 37		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5954	1491	1022	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 16	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	0,8	0,8	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 133 Instab.:l=	72 qn= 72	3,40 0 0,00	68 72 68	-6262 -6989 -6562	4545 523 -5808	-2386 -620 2140	-1331 806 -1331	-3045 3057 -3045	1 -1 1	293499 293489 293499	32852 32851 32852	10971 10971 10971	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2608 2608 2608	38 10 39		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6562	2323	955	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 18	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	1,9	1,9	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 134 Instab.:l=	74 qn= 74	3,40 0 0,00	56 50 56	-3474 -1265 -3774	1695 544 -2326	2720 262 -2912	1657 -717 1657	-1183 2295 -1183	-1 0 -1	294526 294027 294526	32967 32911 32967	11010 10991 11010	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2617 2613 2617	31 4 35		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-3774	930	1165	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	1,3	1,3	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 135 Instab.:l=	75 qn= 75	3,40 0 0,00	72 47 56	-8406 -9299 -8608	-2601 -866 -312	3237 336 -3378	1848 -545 2023	945 1007 -52	-1 0 -1	294593 294583 294621	32975 32973 32978	11012 11012 11013	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2618 2618 2618	40 9 35		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8707	1314	1295	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	1,2	1,2	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 136 Instab.:l=	76 qn= 76	3,40 0 0,00	68 72 68	-6637 -5676 -6937	4052 476 -5077	-2772 -681 2459	-1538 852 -1538	-2685 2690 -2685	1 -1 1	293767 293764 293767	32882 32882 32882	10981 10981 10981	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2611 2611 2611	40 10 40		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6937	2031	1109	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	1,8	1,8	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 137 Instab.:l=	78 qn= 78	3,40 0 0,00	56 50 56	-941 -1656 -1241	1064 520 -1796	2537 246 -2903	1600 -938 1600	-841 1421 -841	-1 0 -1	294617 294449 294617	32977 32958 32977	11013 11007 11013	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2618 2617 2618	27 4 32		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	53	1733	2389	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 13	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	1,8	1,8	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 138 Instab.:l=	79 qn= 79	3,40 0 0,00	72 50 56	-4404 -5302 -3222	-1317 -370 -204	2938 256 -3284	1760 -1019 1883	525 521 -112	-1 0 -1	294644 294678 294633	32980 32984 32979	11014 11015 11014	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2618 2619 2618	32 5 32		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4704	603	1222	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	1,6	1,6	13,6				m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 139 Instab.:l=	80 qn= 80	3,40 0 0,00	68 72 68	-648 -5191 -949	3063 572 -4397	-2551 -724 2789	-1570 1084 -1570	-2194 2146 -2194	1 -1 1	294079 294106 294079	32917 32920 32917	10993 10994 10993	83332 83332 83332	33940 33940 33940	651 651 651	2613 2614 2613	33 10 39		m
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5341	1688	1093	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 17	Rft= 17	Wmax/rel/lim=	1,8	1,8	13,6				m
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 150 Instab.:l=	1 qn= 2	3,40 -1048 3,40	59 43 47	-1634 1127 1519	-2522 1642 -3066	6 -92 -2	4 -74 2	2372 -10 -2952	0 0 0	140438 140936 140175	14539 16457 14511	2101 3280 2097	31206 51460 31206	28554 38834 28554	220 366 220	2610 2619 2605	19 13 22		m
	300,0	$\beta^*l=$	210,0	1127	2993	114	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 62	Rpf= 15	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	1,7	0,3	12,0				m
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 151 Instab.:l=	2 qn= 3	3,40 -1070 3,40	59 31 47	690 2992 1089	-2707 1584 -2899	1 1 1	1 -9 -1	2485 -43 -2550	0 0 0	140398 140936 140370	14534 16457 14531	2100 3280 2100	31206 51460 31206	28554 38834 28554	220 366 220	2609 2619 2609	19 10 21		m
	479,0	$\beta^*l=$	335,3	2992	3223	24	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 100	Rpf= 15	Rft= 36	Wmax/rel/lim=	2,5	1,0	19,2				m
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 152 Instab.:l=	3 qn= 4	3,40 -1090 3,40	59 59 47	-891 -891 -588	-2743 868 -2742	1 -1 1	1 1 -1	2456 -36 -2452	0 0 0	140411 140936 140412	14536 14590 14536	2101 2108 2101	31206 31206 31206	28554 28554 28554	220 220 220	2609 2619 2609	20 7 19		m
	388,0	$\beta^*l=$	271,6	588	2380	27	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 81	Rpf= 17	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	1,9	0,3	15,5				m
Sez.N. 195 IPE300 Asta: 153 Instab.:l=	4 qn= 5	3,40 -1070 3,40	59 47 47	-403 -1138 -1138	-2583 1013 -3412	2 0 0	1 0 0	2359 -30 -2693	0 0 0	140449 140936 140307	14540 14590 14525	2101 2108 2099	31206 31206 31206	28554 28554 28554	220 220 220	2610 2619 2607	18 8 24		m
	450,0	$\beta^*l=$	315,0	804	3482	22	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 94	Rpf= 20	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	2,0	0,5	18,0				m



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
m																			
Sez.N. 195	5	3,40	21	37	-4218	22	8	4313	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	26		
IPE300	qn=	-1037	37	4537	2451	3	-9	-51	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	15		
Asta: 154	6	3,40	15	-35	-4258	-27	8	-4324	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	27		
Instab.:l=	611,0	$\beta^*l=$	427,7	37	4218	27	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 127	Rpf= 22	Rft= 70	Wmax/rel/lim=		4,0	2,5	24,4	m		
m																			
Sez.N. 195	6	3,40	59	-1860	-3633	-14	-10	3622	0	139758	14468	2091	31206	28554	220	2597	27		
IPE300	qn=	-1535	59	-1860	1356	12	-10	-6	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	11		
Asta: 155	7	3,40	47	-94	-3340	12	-8	-3547	0	139812	14474	2092	31206	28554	220	2598	22		
Instab.:l=	296,0	$\beta^*l=$	207,2	-1860	2725	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 61	Rpf= 21	Rft= 23	Wmax/rel/lim=		2,1	0,2	11,8	m		
m																			
Sez.N. 195	7	3,40	59	-485	-3560	12	8	3752	0	139680	14460	2090	31206	28554	220	2596	26		
IPE300	qn=	-1644	59	-485	1477	-10	8	-34	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	11		
Asta: 156	8	3,40	47	359	-3374	-2	2	-3682	0	139753	14468	2091	31206	28554	220	2597	24		
Instab.:l=	296,0	$\beta^*l=$	207,2	359	3374	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 61	Rpf= 19	Rft= 26	Wmax/rel/lim=		2,1	0,2	11,8	m		
m																			
Sez.N. 195	8	3,40	59	-135	-3017	-9	-8	3669	0	139748	14467	2091	31206	28554	220	2597	21		
IPE300	qn=	-1468	78	-283	978	13	-12	-21	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	8		
Asta: 157	9	3,40	47	-378	-3266	10	-9	-3866	0	139616	14453	2089	31206	28554	220	2595	23		
Instab.:l=	219,0	$\beta^*l=$	153,3	-378	2450	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 17	Rft= 18	Wmax/rel/lim=		2,1	0,1	8,8	m		
m																			
Sez.N. 195	9	3,40	59	-331	-2915	7	7	3656	0	139761	14468	2091	31206	28554	220	2597	21		
IPE300	qn=	-1644	49	-5428	1912	0	0	-1383	0	140771	14573	2106	31206	28554	220	2616	17		
Asta: 158	10	3,40	47	-5613	-4493	0	0	-4606	0	139089	14399	2081	31206	28554	220	2585	35		
Instab.:l=	218,0	$\beta^*l=$	152,6	-5613	3370	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 28	Rft= 29	Wmax/rel/lim=		2,2	0,1	8,7	m		
m																			
Sez.N. 193	10	3,40	18	-10706	-4136	-30	-27	4502	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34		
IPE270	qn=	-1055	66	-6177	-484	0	-30	1893	-1	119920	11194	1624	26718	23877	177	2610	9		
Asta: 159	11	3,40	72	-6096	815	40	-48	1183	-1	120150	11215	1627	26718	23877	177	2615	15		
Instab.:l=	170,0	$\beta^*l=$	119,0	-10681	3102	16	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 39	Rpf= 35	Rft= 36	Wmax/rel/lim=		4,3	0,2	6,8	m		
m																			
Sez.N. 195	27	3,40	59	-3106	-1781	11	7	1770	0	140650	14561	2104	31206	28554	220	2614	15		
IPE300	qn=	-1032	33	-2189	1358	17	4	-9	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	9		
Asta: 160	28	3,40	43	-1732	-3885	13	4	-3835	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	24		
Instab.:l=	291,3	$\beta^*l=$	203,9	-1732	2914	21	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 60	Rpf= 20	Rft= 22	Wmax/rel/lim=		1,5	0,2	11,7	m		
m																			
Sez.N. 195	28	3,40	21	2528	-4787	0	1	6092	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	29		
IPE300	qn=	-1765	29	1164	-4313	-3	0	5431	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	26		
Asta: 161	29	3,40	31	5282	-5620	-3	2	-6428	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	34		
Instab.:l=	507,0	$\beta^*l=$	354,9	5282	5620	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft= 67	Wmax/rel/lim=		3,5	2,2	20,3	m		
m																			
Sez.N. 195	29	3,40	21	-3879	-4129	-6	-2	4966	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	25		
IPE300	qn=	-1609	31	-350	1582	0	-1	-96	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	10		
Asta: 162	30	3,40	31	-350	-4162	3	-1	-5009	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	25		
Instab.:l=	440,0	$\beta^*l=$	308,0	1065	3938	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 91	Rpf= 24	Rft= 41	Wmax/rel/lim=		2,2	0,7	17,6	m		
m																			
Sez.N. 195	30	3,40	21	-1893	-4590	3	2	6013	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	28		
IPE300	qn=	-1905	31	1998	2469	1	-4	-97	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	15		
Asta: 163	31	3,40	31	1998	-5497	11	-4	-6419	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	34		
Instab.:l=	474,0	$\beta^*l=$	331,8	1998	5497	11	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 99	Rpf= 27	Rft= 63	Wmax/rel/lim=		2,8	1,4	19,0	m		
m																			
Sez.N. 195	31	3,40	21	2620	-6413	51	24	6365	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	41		
IPE300	qn=	-1533	37	6288	3366	25	-24	-71	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	21		
Asta: 164	32	3,40	47	1477	-4206	1	0	-3740	0	139717	14464	2090	31206	28554	220	2596	30		
Instab.:l=	573,0	$\beta^*l=$	401,1	2620	6413	89	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 119	Rpf= 0	Rft= 88	Wmax/rel/lim=		4,6	3,2	22,9	m		
m																			
Sez.N. 195	44	3,40	29	4627	-4472	-25	-10	6172	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	28		
IPE300	qn=	-2138	31	7169	3944	2	4	-4	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	24		
Asta: 165	45	3,40	31	7169	-7820	-9	4	-8264	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	48		
Instab.:l=	489,3	$\beta^*l=$	342,5	7169	7820	11	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 102	Rpf= 0	Rft= 78	Wmax/rel/lim=		3,9	2,8	19,6	m		
m																			
Sez.N. 195	45	3,40	21	-1060	-6119	-15	-6	7186	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	38		
IPE300	qn=	-2112	31	1454	2918	0	9	-68	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	18		
Asta: 166	46	3,40	31	1454	-6238	-22	9	-7246	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	39		
Instab.:l=	490,8	$\beta^*l=$	343,5	1454	6238	22	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 102	Rpf= 30	Rft= 77	Wmax/rel/lim=		3,0	1,8	19,6	m		
m																			
Sez.N. 195	46	3,40	21	-2492	-5834	-13	-6	6979	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	36		
IPE300	qn=	-2103	78	-417	-2550	0	0	3622	0	139796	14472	2091	31206	28554	220	2598	18		
Asta: 167	47	3,40	31	828	-6211	-17	7	-7160	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	38		
Instab.:l=	486,5	$\beta^*l=$	340,5	828	6211	17	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 101	Rpf= 30	Rft= 76	Wmax/rel/lim=		2,8	1,6	19,5	m		
m																			
Sez.N. 195	47	3,40	57	4520	-5677	3	1	5089	0	138659	14354	2074	31206	28554	220	2577	42		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE300	qn=	-2064	37	4513	3504	0	3	-43	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	21		
Asta: 168	48	3,40	53	-1587	-5570	1	0	-4806	0	138921	14381	2078	31206	28554	220	2582	40		
Instab.:l=	521,9	$\beta^*l=$	365,3	900	6903	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 109	Rpf= 31	Rft= 88	Wmax/rel/lim=		3,9	2,6	20,9	m		
Sez.N. 195	57	3,40	29	3236	-4218	26	10	5494	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	26		
IPE300	qn=	-1888	31	5942	3363	-3	-6	-51	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	21		
Asta: 169	58	3,40	31	5942	-6836	14	-6	-7230	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	42		
Instab.:l=	480,2	$\beta^*l=$	336,2	5942	6836	15	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 100	Rpf= 0	Rft= 67	Wmax/rel/lim=		3,4	2,2	19,2	m		
Sez.N. 195	58	3,40	21	-1547	-5735	5	2	6518	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	35		
IPE300	qn=	-1870	40	1639	2674	0	-2	-81	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16		
Asta: 170	59	3,40	31	1627	-5818	5	-2	-6567	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	36		
Instab.:l=	499,8	$\beta^*l=$	349,9	1627	5818	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 104	Rpf= 29	Rft= 72	Wmax/rel/lim=		2,8	1,7	20,0	m		
Sez.N. 195	59	3,40	21	-2269	-5576	8	3	6435	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	34		
IPE300	qn=	-1867	31	1945	2670	-2	-3	-41	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16		
Asta: 171	60	3,40	31	1945	-5693	5	-3	-6510	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	35		
Instab.:l=	500,6	$\beta^*l=$	350,4	1945	5693	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 104	Rpf= 29	Rft= 72	Wmax/rel/lim=		2,9	1,7	20,0	m		
Sez.N. 195	60	3,40	21	-1859	-5729	21	10	6583	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	35		
IPE300	qn=	-1887	37	2958	2768	3	-10	-104	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	17		
Asta: 172	61	3,40	31	2930	-5376	28	-10	-6459	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	34		
Instab.:l=	502,1	$\beta^*l=$	351,4	549	5547	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 104	Rpf= 30	Rft= 72	Wmax/rel/lim=		2,8	1,8	20,1	m		
Sez.N. 189	66	3,40	29	2072	-1234	11	5	1860	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	17		
IPE220	qn=	-681	31	2986	1188	-1	-3	-26	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	16		
Asta: 173	67	3,40	31	2986	-2382	6	-3	-2568	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	32		
Instab.:l=	470,4	$\beta^*l=$	329,3	2986	2382	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 132	Rpf= 0	Rft= 60	Wmax/rel/lim=		3,4	2,3	18,8	m		
Sez.N. 189	67	3,40	21	-379	-1998	2	1	2317	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	27		
IPE220	qn=	-672	40	514	960	0	-1	-12	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	13		
Asta: 174	68	3,40	31	507	-2038	2	-1	-2337	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	27		
Instab.:l=	499,6	$\beta^*l=$	349,7	507	2038	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 141	Rpf= 22	Rft= 72	Wmax/rel/lim=		2,9	1,8	20,0	m		
Sez.N. 189	68	3,40	21	-793	-1958	3	1	2294	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	26		
IPE220	qn=	-672	72	-178	-1229	0	0	1346	0	87131	6580	973	19619	17329	117	2619	19		
Asta: 175	69	3,40	31	366	-2061	2	-1	-2340	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	28		
Instab.:l=	500,8	$\beta^*l=$	350,6	366	2061	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 141	Rpf= 23	Rft= 73	Wmax/rel/lim=		2,9	1,8	20,0	m		
Sez.N. 189	69	3,40	21	-871	-2043	6	2	2385	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	28		
IPE220	qn=	-681	37	440	1056	0	-2	-31	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	14		
Asta: 176	70	3,40	31	399	-2307	5	-2	-2492	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	31		
Instab.:l=	524,9	$\beta^*l=$	367,5	399	2307	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 148	Rpf= 27	Rft= 86	Wmax/rel/lim=		3,2	2,2	21,0	m		
Sez.N. 193	78	3,40	78	1219	1974	2	1	-1591	0	120062	11207	1625	26718	23877	177	2613	19		
IPE270	qn=	-36	67	628	997	0	0	-826	0	120260	11226	1628	26718	23877	177	2617	9		
Asta: 177	74	3,40	78	1219	-1779	-2	1	-1673	0	120034	11205	1625	26718	23877	177	2613	17		
Instab.:l=	230,0	$\beta^*l=$	161,0	1219	1974	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 53	Rpf= 14	Rft= 18	Wmax/rel/lim=		1,3	0,1	9,2	m		
Sez.N. 193	74	3,40	66	-310	-2128	0	0	1663	0	120039	11205	1625	26718	23877	177	2613	19		
IPE270	qn=	-36	46	1831	114	-6	22	-344	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 178	70	3,40	66	-310	2032	0	0	1570	0	120071	11208	1626	26718	23877	177	2613	18		
Instab.:l=	257,4	$\beta^*l=$	180,2	370	1904	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 59	Rpf= 15	Rft= 17	Wmax/rel/lim=		1,3	0,1	10,3	m		
Sez.N. 189	70	3,40	66	427	-2486	-8	-15	4701	0	84080	6349	939	19619	17329	117	2520	41		
IPE220	qn=	-26	30	-3285	-95	-7	63	1217	0	87398	7475	1522	32475	24014	194	2619	4		
Asta: 179	61	3,40	66	427	2535	8	-15	4673	0	84120	6352	939	19619	17329	117	2521	41		
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$	75,0	427	2535	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 30	Rpf= 29	Rft= 39	Wmax/rel/lim=		1,2	0,0	4,3	m		
Sez.N. 193	33	3,40	30	-14840	2163	-1069	-2424	-9074	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	59		
IPE270	qn=	-625	28	-14995	-1146	-203	-2431	-8277	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17		
Asta: 182	32	3,40	78	-6409	-5130	109	-306	-12780	-1	101163	9443	1370	26718	23877	177	2202	69		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	50,0	-8584	1020	23	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=		1,8	0,1	2,9	m		
Sez.N. 195	32	3,40	34	5083	-11396	-215	-134	11125	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	76		
IPE300	qn=	-631	48	-1927	-7837	0	0	7610	0	135839	14062	2032	31206	28554	220	2524	57		
Asta: 183	23	3,40	18	2983	11265	-136	180	9001	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	73		
Instab.:l=	223,6	$\beta^*l=$	156,5	2983	11265	267	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 47	Rft= 79	Wmax/rel/lim=		6,1	0,5	8,9	m		
Sez.N. 195	23	3,40	40	6850	11061	71	40	-7984	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	69		
IPE300	qn=	-631	66	10660	1154	0	4	-3868	0	139624	14454	2089	31206	28554	220	2595	16		
Asta: 184	6	3,40	24	4685	-10964	36	-51	-10246	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	68		
Instab.:l=	237,2	$\beta^*l=$	166,0	6850	11061	71	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 46	Rft= 73	Wmax/rel/lim=		6,1	0,6	9,5	m		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	79	3,40	63	-2622	-1440	6	6	1169	0	120182	11218	1627	26718	23877	177	2616	15		
IPE270	qn=	-36	63	-2622	-237	0	6	1131	0	120191	11219	1627	26718	23877	177	2616	4		
Asta: 185	75	3,40	75	1143	-1156	-3	3	-1232	0	120169	11217	1627	26718	23877	177	2615	11		
Instab.:l=	209,1	$\beta^*l=$	146,4	-2622	1080	2	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf= 12	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	1,5	0,1	8,4	m	m
Sez.N. 193	75	3,40	63	382	-2927	7	6	2616	0	119590	11163	1619	26718	23877	177	2603	27		
IPE270	qn=	-36	75	5698	496	0	-2	67	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	9		
Asta: 186	71	3,40	63	382	3053	-7	6	2532	0	119636	11167	1620	26718	23877	177	2604	28		
Instab.:l=	232,2	$\beta^*l=$	162,5	382	3053	7	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	53	Rpf= 0	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	2,5	0,3	9,3	m	m
Sez.N. 193	71	3,40	40	-4814	4522	-94	-148	-8830	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	39		
IPE270	qn=	-36	75	-10679	-1120	1	-37	-6320	0	115973	10826	1570	26718	23877	177	2524	20		
Asta: 187	62	3,40	75	-10679	-4691	21	-37	-6340	0	115945	10823	1570	26718	23877	177	2524	54		
Instab.:l=	116,9	$\beta^*l=$	81,9	-10679	3518	9	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf= 41	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	2,4	0,1	4,7	m	m
Sez.N. 193	80	3,40	63	-2165	-2757	-2	-2	2614	0	119606	11165	1619	26718	23877	177	2603	27		
IPE270	qn=	-36	59	1510	791	0	-4	-158	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	8		
Asta: 188	76	3,40	72	-1751	2353	-1	1	3049	0	119345	11140	1616	26718	23877	177	2598	23		
Instab.:l=	166,0	$\beta^*l=$	116,2	2294	2656	10	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 20	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	1,7	0,1	6,6	m	m
Sez.N. 193	76	3,40	75	490	2917	5	6	-3274	0	119184	11125	1614	26718	23877	177	2594	27		
IPE270	qn=	-36	27	-2080	-59	7	-48	655	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 189	72	3,40	75	490	-2848	-5	6	-3337	0	119139	11121	1613	26718	23877	177	2593	26		
Instab.:l=	174,4	$\beta^*l=$	122,1	490	2917	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	40	Rpf= 19	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	2,0	0,0	7,0	m	m
Sez.N. 193	72	3,40	75	-1473	3306	11	12	-3552	0	118962	11105	1611	26718	23877	177	2589	32		
IPE270	qn=	-36	75	-1473	-128	0	12	-3586	0	118935	11102	1610	26718	23877	177	2589	2		
Asta: 190	64	3,40	75	-1473	-3595	-11	12	-3621	0	118908	11099	1610	26718	23877	177	2588	34		
Instab.:l=	192,4	$\beta^*l=$	134,7	1292	3207	13	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf= 26	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	2,0	0,1	7,7	m	m
Sez.N. 193	52	3,40	68	483	3680	-17	-22	-4413	0	118211	11034	1600	26718	23877	177	2573	35		
IPE270	qn=	-625	10	-250	281	-20	-28	-10	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 191	36	3,40	68	483	-3815	17	-22	-5371	0	117190	10939	1587	26718	23877	177	2551	36		
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$	107,2	483	3815	17	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	35	Rpf= 25	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	2,0	0,1	6,1	m	m
Sez.N. 193	64	3,40	72	346	-3018	5	3	2580	0	119612	11165	1619	26718	23877	177	2603	28		
IPE270	qn=	-625	56	238	1015	-4	2	-9	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	9		
Asta: 192	52	3,40	68	236	-3014	2	-1	-2575	0	119625	11166	1620	26718	23877	177	2604	27		
Instab.:l=	317,7	$\beta^*l=$	222,4	346	3018	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	73	Rpf= 9	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	2,1	0,2	12,7	m	m
Sez.N. 193	36	3,40	72	339	-3854	5	7	5686	0	116854	10908	1582	26718	23877	177	2543	36		
IPE270	qn=	-625	42	847	243	-103	139	-40	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Asta: 193	25	3,40	72	339	3693	-5	7	4785	0	117877	11003	1596	26718	23877	177	2566	34		
Instab.:l=	144,2	$\beta^*l=$	100,9	339	3854	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	33	Rpf= 25	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	2,6	0,1	5,8	m	m
Sez.N. 193	25	3,40	72	584	-3050	5	4	3130	0	119280	11134	1615	26718	23877	177	2596	28		
IPE270	qn=	-625	57	-369	450	-5	5	-20	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	5		
Asta: 194	10	3,40	68	-2215	-3533	-6	5	-3318	0	119146	11122	1613	26718	23877	177	2593	34		
Instab.:l=	235,2	$\beta^*l=$	164,6	584	3050	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	54	Rpf= 26	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	3,0	0,1	9,4	m	m
Sez.N. 195	78	3,40	56	-1797	-2268	3	2	2070	0	140561	14551	2103	31206	28554	220	2612	17		
IPE300	qn=	-967	50	319	1304	-5	-3	-36	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	9		
Asta: 195	79	3,40	52	777	-3203	4	-2	-2785	0	140255	14520	2098	31206	28554	220	2606	23		
Instab.:l=	336,0	$\beta^*l=$	235,2	777	3203	4	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	70	Rpf= 13	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	1,9	0,2	13,4	m	m
Sez.N. 195	79	3,40	72	3667	-3486	2	1	2611	0	140336	14528	2099	31206	28554	220	2608	27		
IPE300	qn=	-859	37	4179	2352	1	-2	-52	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	14		
Asta: 196	80	3,40	68	828	-3272	2	-1	-2446	0	140409	14536	2101	31206	28554	220	2609	23		
Instab.:l=	617,7	$\beta^*l=$	432,4	3839	3733	7	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	129	Rpf= 0	Rft= 58	Wmax/rel/lim=	3,9	2,7	24,7	m	m
Sez.N. 193	80	3,40	75	-936	-571	17	20	881	0	120239	11224	1628	26718	23877	177	2617	7		
IPE270	qn=	-720	68	-827	120	-19	27	-10	1	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
Asta: 197	81	3,40	68	-827	112	-23	27	-94	1	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
Instab.:l=	171,0	$\beta^*l=$	119,7	-1082	609	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	39	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	1,9	0,0	6,8	m	m
Sez.N. 195	74	3,40	56	-2427	-2357	0	0	2968	0	140172	14511	2097	31206	28554	220	2605	18		
IPE300	qn=	-2031	56	-2427	-2210	0	0	2890	0	140212	14515	2098	31206	28554	220	2606	17		
Asta: 198	75	3,40	52	432	-4191	5	-3	-4292	0	139318	14423	2084	31206	28554	220	2589	30		
Instab.:l=	321,6	$\beta^*l=$	225,1	432	4191	5	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	67	Rpf= 23	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	1,9	0,3	12,9	m	m
Sez.N. 197	75	3,40	37	8132	-7546	-10	-4	7657	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	36		
IPE330	qn=	-1730	37	8132	4941	2	-4	-22	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 199	76	3,40		15	7724	-6899	-15	4	-7385	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	33	
Instab.:l=	633,1	$\beta^*l=$		443,2	7835	7301	15	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 124	Rpf= 0	Rft= 92	Wmax/rel/lim=		5,5	4,2	25,3	m	m
Sez.N. 193	76	3,40		15	-5333	-2686	-5	-4	3731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
IPE270	qn=	-1497		52	-3419	-219	0	12	1271	0	120153	11216	1627	26718	23877	177	2615	5	
Asta: 200	77	3,40		68	-3364	445	-15	19	278	0	120321	11231	1629	26718	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	166,5	$\beta^*l=$		116,6	-5333	2014	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=		1,8	0,1	6,7	m	m
Sez.N. 195	70	3,40		56	-7352	-2265	4	3	2326	0	140460	14541	2101	31206	28554	220	2610	21	
IPE300	qn=	-1720		56	-7352	-246	0	3	352	0	140924	14589	2108	31206	28554	220	2619	7	
Asta: 201	71	3,40		40	-5700	-3411	-9	6	-4164	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	21	
Instab.:l=	306,1	$\beta^*l=$		214,3	-5700	2558	4	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 63	Rpf= 21	Rft= 25	Wmax/rel/lim=		2,5	0,2	12,2	m	m
Sez.N. 197	71	3,40		37	9163	-5813	-3	-1	6690	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28	
IPE330	qn=	-1548		37	9163	4839	1	-1	-58	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23	
Asta: 202	72	3,40		15	7892	-7799	-1	0	-7221	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	37	
Instab.:l=	653,4	$\beta^*l=$		457,4	7892	7799	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 128	Rpf= 0	Rft= 92	Wmax/rel/lim=		6,3	4,5	26,1	m	m
Sez.N. 193	72	3,40		34	-7504	-3525	2	3	4531	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	28	
IPE270	qn=	-1612		72	-4761	-300	0	-34	1612	-1	120025	11204	1625	26718	23877	177	2612	7	
Asta: 203	73	3,40		72	-4761	620	29	-34	581	-1	120284	11228	1628	26718	23877	177	2618	11	
Instab.:l=	167,9	$\beta^*l=$		117,5	-7504	2643	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 28	Rft= 29	Wmax/rel/lim=		1,8	0,2	6,7	m	m
Sez.N. 195	27	3,40		52	-17714	-7812	7	6	5119	0	138630	14351	2074	31206	28554	220	2576	68	
IPE300	qn=	-42		56	20731	2074	0	18	-3283	1	139957	14489	2094	31206	28554	220	2601	29	
Asta: 204	18	3,40		52	-17714	4105	-7	6	5020	0	138719	14361	2075	31206	28554	220	2578	42	
Instab.:l=	235,1	$\beta^*l=$		164,5	-17714	5859	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 55	Rft= 55	Wmax/rel/lim=		4,4	0,2	9,4	m	m
Sez.N. 195	18	3,40		56	-17964	4072	-21	-18	-5015	-1	138678	14356	2075	31206	28554	220	2577	42	
IPE300	qn=	-42		52	21017	2267	0	-6	3284	0	139987	14492	2094	31206	28554	220	2601	31	
Asta: 205	1	3,40		56	-17964	-7831	21	-18	-5114	-1	138589	14347	2073	31206	28554	220	2575	69	
Instab.:l=	235,0	$\beta^*l=$		164,5	-17964	5873	9	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 56	Rft= 56	Wmax/rel/lim=		4,4	0,2	9,4	m	m
Sez.N. 195	19	3,40		56	-15067	5884	-16	-14	-6302	0	137397	14224	2055	31206	28554	220	2553	53	
IPE300	qn=	-42		52	23698	2489	0	-5	1034	0	140840	14580	2107	31206	28554	220	2617	34	
Asta: 206	2	3,40		56	-15067	-9042	16	-14	-6401	0	137284	14212	2054	31206	28554	220	2551	75	
Instab.:l=	235,0	$\beta^*l=$		164,5	-15067	6782	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 59	Rft= 59	Wmax/rel/lim=		5,2	0,4	9,4	m	m
Sez.N. 195	28	3,40		52	-14332	-9924	-1	-1	7670	0	135753	14053	2031	31206	28554	220	2523	81	
IPE300	qn=	-42		52	-14332	-1475	0	-1	7623	0	135817	14060	2032	31206	28554	220	2524	21	
Asta: 207	19	3,40		52	-14332	6923	1	-1	7576	0	135880	14067	2033	31206	28554	220	2525	60	
Instab.:l=	221,0	$\beta^*l=$		154,7	-14332	7443	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 63	Rft= 63	Wmax/rel/lim=		5,2	0,3	8,8	m	m
Sez.N. 195	20	3,40		56	-11573	5335	-3	-3	-5517	0	138268	14314	2069	31206	28554	220	2569	46	
IPE300	qn=	-42		52	19809	2067	0	8	272	0	140928	14589	2108	31206	28554	220	2619	28	
Asta: 208	3	3,40		56	-11573	-7770	3	-3	-5617	0	138171	14304	2067	31206	28554	220	2568	63	
Instab.:l=	235,4	$\beta^*l=$		164,8	-11573	5828	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 50	Rft= 50	Wmax/rel/lim=		4,7	0,4	9,4	m	m
Sez.N. 195	29	3,40		52	-14273	-9812	-9	-8	7559	0	135867	14065	2033	31206	28554	220	2525	81	
IPE300	qn=	-42		52	-14273	-1469	0	-8	7512	0	135930	14072	2034	31206	28554	220	2526	21	
Asta: 209	20	3,40		52	-14273	6823	9	-8	7465	0	135993	14078	2034	31206	28554	220	2527	59	
Instab.:l=	221,4	$\beta^*l=$		155,0	-14273	7359	4	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 62	Rft= 62	Wmax/rel/lim=		4,7	0,4	8,9	m	m
Sez.N. 195	30	3,40		50	-8903	-7862	-5	-4	6217	0	137538	14238	2058	31206	28554	220	2556	62	
IPE300	qn=	-42		50	-8903	-1067	0	-4	6170	0	137588	14244	2058	31206	28554	220	2557	14	
Asta: 210	21	3,40		34	-1678	7811	71	-65	7234	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	50	
Instab.:l=	224,4	$\beta^*l=$		157,1	-8903	5896	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 48	Rft= 48	Wmax/rel/lim=		4,3	0,3	9,0	m	m
Sez.N. 195	21	3,40		40	7394	6414	57	41	-4478	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	41	
IPE300	qn=	-42		50	16449	1713	0	5	-415	0	140920	14588	2108	31206	28554	220	2619	23	
Asta: 211	4	3,40		62	-8106	-6587	15	-13	-4853	0	138839	14373	2077	31206	28554	220	2580	52	
Instab.:l=	238,5	$\beta^*l=$		167,0	-8106	4941	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 41	Rft= 41	Wmax/rel/lim=		4,3	0,4	9,5	m	m
Sez.N. 195	22	3,40		40	10098	8655	43	30	-6065	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	54	
IPE300	qn=	-42		50	14462	1507	0	2	-1941	0	140607	14556	2103	31206	28554	220	2613	21	
Asta: 212	5	3,40		62	-3042	-6451	22	-19	-5124	-1	138575	14346	2073	31206	28554	220	2575	48	
Instab.:l=	241,1	$\beta^*l=$		168,8	10098	8655	43	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 36	Rft= 54	Wmax/rel/lim=		5,1	0,6	9,6	m	m
Sez.N. 195	31	3,40		34	2267	-9747	-59	-49	8711	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	61	
IPE300	qn=	-42		62	6607	612	0	15	3235	0	139995	14493	2094	31206	28554	220	2602	9	
Asta: 213	22	3,40		34	2267	9850	51	-49	8587	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	61	
Instab.:l=	226,6	$\beta^*l=$		158,6	2267	9850	59	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 47	Rpf= 43	Rft= 62	Wmax/rel/lim=		5,1	0,4	9,1	m	m



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 195	18	3,40	43	1543	-224	-69	-44	2697	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	3		
IPE300	qn=	-2037	31	1661	1403	-12	-27	-25	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	9		
Asta: 214	19	3,40	21	1442	-3522	-36	26	-5197	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	23		
Instab.:l=	296,0	$\beta^*l=$	207,2	1442	3522	40	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	61	Rpf= 0	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	3,9	0,3	11,8	m		
Sez.N. 195	19	3,40	21	5564	-4166	-5	-2	6403	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	25		
IPE300	qn=	-2007	31	6063	3401	2	2	-4	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	21		
Asta: 215	20	3,40	31	6063	-5744	-3	2	-7058	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	35		
Instab.:l=	493,0	$\beta^*l=$	345,1	5588	5708	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	103	Rpf= 0	Rft= 68	Wmax/rel/lim=	6,3	2,4	19,7	m		
Sez.N. 195	20	3,40	31	-3053	-4384	8	4	5700	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	27		
IPE300	qn=	-2003	21	-3775	1607	0	-4	-20	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	10		
Asta: 216	21	3,40	21	-3775	-4149	10	-4	-5595	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	26		
Instab.:l=	415,0	$\beta^*l=$	290,5	-3780	3261	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	86	Rpf= 24	Rft= 40	Wmax/rel/lim=	4,5	0,5	16,6	m		
Sez.N. 195	21	3,40	18	-2813	-4327	-3	-1	5961	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	26		
IPE300	qn=	-2005	34	-1850	2213	0	0	-129	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	13		
Asta: 217	22	3,40	24	-2834	-5898	3	-1	-6639	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	36		
Instab.:l=	463,0	$\beta^*l=$	324,1	-2834	4424	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	96	Rpf= 31	Rft= 53	Wmax/rel/lim=	5,6	1,1	18,5	m		
Sez.N. 197	22	3,40	37	4623	-6869	9	5	7874	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	33		
IPE330	qn=	-2020	72	2593	-3633	0	0	4347	0	162238	18517	2558	35673	33183	270	2596	21		
Asta: 218	23	3,40	15	3418	-8087	18	-4	-8283	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	39		
Instab.:l=	589,0	$\beta^*l=$	412,3	3418	8087	18	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	116	Rpf= 0	Rft= 91	Wmax/rel/lim=	8,6	3,0	23,6	m		
Sez.N. 197	23	3,40	31	7823	-8788	14	0	8750	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	42		
IPE330	qn=	-2052	66	3684	-4601	0	0	4806	0	162238	18481	2553	35673	33183	270	2591	27		
Asta: 219	24	3,40	34	7798	-6285	11	0	-7912	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30		
Instab.:l=	598,0	$\beta^*l=$	418,6	7823	8788	14	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	117	Rpf= 0	Rft= 95	Wmax/rel/lim=	8,6	3,7	23,9	m		
Sez.N. 195	24	3,40	37	-7882	-4799	-46	-22	5216	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	31		
IPE300	qn=	-1752	47	-9050	-1960	0	0	2376	0	140447	14539	2101	31206	28554	220	2610	20		
Asta: 220	25	3,40	53	-7733	-3797	4	-2	-3222	0	140022	14495	2095	31206	28554	220	2602	32		
Instab.:l=	409,0	$\beta^*l=$	286,3	-9459	3429	17	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	85	Rpf= 33	Rft= 48	Wmax/rel/lim=	3,9	0,3	16,4	m		
Sez.N. 193	25	3,40	34	-8279	-4204	-61	-65	5737	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	36		
IPE270	qn=	-2264	21	-8317	-384	5	45	3069	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 221	26	3,40	72	-5002	674	26	-30	339	-1	120313	11231	1629	26718	23877	177	2619	12		
Instab.:l=	172,0	$\beta^*l=$	120,4	-8291	3156	24	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	39	Rpf= 34	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	2,9	0,2	6,9	m		
Sez.N. 195	35	3,40	56	-53	-4882	5	3	4055	0	139490	14440	2087	31206	28554	220	2592	34		
IPE300	qn=	-1434	52	2814	2554	-3	-2	-52	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	20		
Asta: 222	36	3,40	52	2814	-4257	3	-2	-3863	0	139629	14455	2089	31206	28554	220	2595	32		
Instab.:l=	352,9	$\beta^*l=$	247,0	45	4876	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	73	Rpf= 25	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	2,0	0,5	14,1	m		
Sez.N. 195	51	3,40	56	-3573	-5749	5	3	5021	0	138716	14360	2075	31206	28554	220	2578	43		
IPE300	qn=	-2129	68	2194	2896	-6	-4	-16	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	22		
Asta: 223	52	3,40	52	2730	-6097	5	-3	-5618	0	138156	14302	2067	31206	28554	220	2567	45		
Instab.:l=	335,1	$\beta^*l=$	234,6	2730	6097	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	70	Rpf= 33	Rft= 47	Wmax/rel/lim=	1,9	0,4	13,4	m		
Sez.N. 193	52	3,40	24	-6249	-3865	-5	5	5822	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31		
IPE270	qn=	-2621	75	-4308	584	-21	25	-12	1	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	10		
Asta: 224	53	3,40	68	-4432	599	-26	30	19	1	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	11		
Instab.:l=	173,3	$\beta^*l=$	121,3	-6249	2899	10	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	40	Rpf= 29	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	3,0	0,1	6,9	m		
Sez.N. 195	63	3,40	59	-1618	-6501	2	1	6380	0	137364	14220	2055	31206	28554	220	2553	47		
IPE300	qn=	-2819	47	2261	3002	-2	-2	-47	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	22		
Asta: 225	64	3,40	50	1875	-6482	4	-2	-6581	0	137119	14195	2051	31206	28554	220	2548	47		
Instab.:l=	324,8	$\beta^*l=$	227,3	1875	6482	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	67	Rpf= 35	Rft= 50	Wmax/rel/lim=	1,9	0,5	13,0	m		
Sez.N. 193	64	3,40	18	-4283	-2984	-46	-56	4660	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25		
IPE270	qn=	-2195	72	-3121	433	33	-40	-61	-1	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	8		
Asta: 226	65	3,40	72	-3121	427	35	-40	-145	-1	120325	11232	1629	26718	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	174,3	$\beta^*l=$	122,0	-4283	2238	21	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	40	Rpf= 22	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	2,2	0,1	7,0	m		
Sez.N. 195	28	3,40	56	-22822	-7983	-40	-39	5566	-1	138112	14298	2066	31206	28554	220	2567	74		
IPE300	qn=	-42	56	-22822	-2492	-1	-39	5524	-1	138154	14302	2067	31206	28554	220	2567	34		
Asta: 227	37	3,40	56	-22822	3229	40	-39	5480	-1	138198	14307	2067	31206	28554	220	2568	41		
Instab.:l=	203,0	$\beta^*l=$	142,1	-22822	5987	16	cl= 2	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 60	Rft= 60	Wmax/rel/lim=	4,9	0,3	8,1	m		
Sez.N. 195	37	3,40	52	8852	2895	-7	-7	-1882	0	140622	14558	2104	31206	28554	220	2613	27		
IPE300	qn=	-42	72	10121	-1328	0	0	2442	0	140420	14537	2101	31206	28554	220	2609	16		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 228	40	3,40		56	10226	3813	0	0	2633	0	140335	14528	2099	31206	28554	220	2608	34	
Instab.:l=	207,0	$\beta^*l=$		144,9	10226	3813	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	43	Rpf= 0	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	5,5	0,4	8,3	m	
Sez.N. 195	40	3,40		52	-19803	3208	-4	-4	-4904	0	138832	14372	2077	31206	28554	220	2580	37	
IPE300	qn=	-42		52	-19803	-2165	0	-4	-4950	0	138792	14368	2076	31206	28554	220	2579	29	
Asta: 229	44	3,40		52	-19803	-7340	4	-4	-4994	0	138753	14364	2076	31206	28554	220	2578	66	
Instab.:l=	213,1	$\beta^*l=$		149,2	-19803	5505	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	44	Rpf= 54	Rft= 54	Wmax/rel/lim=	5,4	0,2	8,5	m	
Sez.N. 193	44	3,40		56	-58	-6228	2	1	4523	0	118142	11028	1599	26718	23877	177	2571	57	
IPE270	qn=	-36		52	-3903	-448	0	2	-3786	0	118801	11089	1608	26718	23877	177	2586	7	
Asta: 230	57	3,40		56	-58	6171	-2	1	4423	0	118238	11037	1601	26718	23877	177	2573	56	
Instab.:l=	277,2	$\beta^*l=$		194,0	-3903	4225	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	64	Rpf= 42	Rft= 42	Wmax/rel/lim=	3,7	0,2	11,1	m	
Sez.N. 189	57	3,40		52	4096	3861	1	1	-4672	0	84157	6355	939	19619	17329	117	2522	66	
IPE220	qn=	-26		52	4096	312	0	1	-4692	0	84128	6353	939	19619	17329	117	2521	10	
Asta: 231	66	3,40		52	4096	-3253	-1	1	-4712	0	84100	6351	939	19619	17329	117	2520	56	
Instab.:l=	151,6	$\beta^*l=$		106,1	4096	3861	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	42	Rpf= 47	Rft= 59	Wmax/rel/lim=	3,9	0,0	6,1	m	
Sez.N. 195	29	3,40		56	-24045	-10372	-8	-9	9618	0	132667	13734	1985	31206	28554	220	2465	94	
IPE300	qn=	-42		56	-24045	-2723	0	-9	9584	0	132727	13740	1986	31206	28554	220	2466	38	
Asta: 232	38	3,40		56	-24045	5374	8	-9	9549	0	132789	13747	1987	31206	28554	220	2468	58	
Instab.:l=	164,3	$\beta^*l=$		115,0	-24045	7779	3	cl= 2	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	34	Rpf= 72	Rft= 72	Wmax/rel/lim=	5,5	0,3	6,6	m	
Sez.N. 195	38	3,40		52	19909	3030	-6	-8	-1121	0	140825	14579	2107	31206	28554	220	2617	35	
IPE300	qn=	-42		52	19909	2128	0	-8	-1154	0	140818	14578	2107	31206	28554	220	2617	29	
Asta: 233	41	3,40		56	18424	4681	-4	4	3413	0	139921	14485	2093	31206	28554	220	2600	46	
Instab.:l=	163,4	$\beta^*l=$		114,4	34833	5265	69	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	34	Rpf= 0	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	6,6	0,5	6,5	m	
Sez.N. 195	41	3,40		34	2883	9962	-76	-65	-9238	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	63	
IPE300	qn=	-42		56	17212	1904	0	7	-2909	0	140191	14513	2097	31206	28554	220	2605	25	
Asta: 234	45	3,40		52	-14429	-9360	21	-20	-7537	-1	135846	14063	2032	31206	28554	220	2524	78	
Instab.:l=	209,5	$\beta^*l=$		146,7	2883	9962	76	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	43	Rpf= 60	Rft= 63	Wmax/rel/lim=	6,5	0,3	8,4	m	
Sez.N. 193	45	3,40		56	-2617	-5697	0	0	4006	0	118624	11073	1606	26718	23877	177	2582	54	
IPE270	qn=	-36		56	-2617	-5495	0	0	4005	0	118626	11073	1606	26718	23877	177	2582	52	
Asta: 235	58	3,40		56	-2617	5254	0	0	3907	0	118709	11081	1607	26718	23877	177	2584	50	
Instab.:l=	276,8	$\beta^*l=$		193,7	-2617	4272	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	64	Rpf= 41	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	3,0	0,4	11,1	m	
Sez.N. 189	58	3,40		52	3691	3348	2	3	-4099	0	84906	6411	948	19619	17329	117	2544	57	
IPE220	qn=	-26		68	3203	1617	0	2	-3567	0	85518	6458	955	19619	17329	117	2563	29	
Asta: 236	67	3,40		50	2622	-2801	-1	2	-2927	0	86137	6504	962	19619	17329	117	2581	46	
Instab.:l=	149,3	$\beta^*l=$		104,5	3691	3348	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	42	Rpf= 42	Rft= 51	Wmax/rel/lim=	3,2	0,0	6,0	m	
Sez.N. 189	59	3,40		50	2766	2596	1	2	-3164	0	85922	6488	959	19619	17329	117	2575	43	
IPE220	qn=	-26		50	2766	211	0	2	-3184	0	85904	6487	959	19619	17329	117	2574	6	
Asta: 237	68	3,40		50	2766	-2188	-1	2	-3204	0	85885	6485	959	19619	17329	117	2574	37	
Instab.:l=	150,3	$\beta^*l=$		105,2	2766	2596	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	42	Rpf= 32	Rft= 39	Wmax/rel/lim=	2,4	0,0	6,0	m	
Sez.N. 189	60	3,40		62	-1904	-1825	-2	-2	2265	0	86642	6543	967	19619	17329	117	2596	30	
IPE220	qn=	-26		78	-1730	-1549	0	0	2048	0	86785	6553	969	19619	17329	117	2601	26	
Asta: 238	69	3,40		62	-1904	1528	2	-2	2226	0	86668	6545	968	19619	17329	117	2597	26	
Instab.:l=	149,3	$\beta^*l=$		104,5	1871	1807	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	42	Rpf= 23	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	1,7	0,0	6,0	m	
Sez.N. 193	46	3,40		62	-222	-4023	1	1	2921	0	119426	11148	1617	26718	23877	177	2599	36	
IPE270	qn=	-36		50	-3691	-389	0	-1	-2221	0	119808	11183	1622	26718	23877	177	2608	7	
Asta: 239	59	3,40		62	-222	3936	-1	1	2821	0	119487	11154	1618	26718	23877	177	2601	36	
Instab.:l=	277,2	$\beta^*l=$		194,0	-222	3018	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	64	Rpf= 27	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	2,3	0,2	11,1	m	
Sez.N. 193	47	3,40		62	190	-2764	2	1	2034	0	119890	11191	1623	26718	23877	177	2609	25	
IPE270	qn=	-36		50	-2360	1909	0	0	-1556	0	120076	11209	1626	26718	23877	177	2613	19	
Asta: 240	60	3,40		62	190	2753	-2	1	1934	0	119933	11195	1624	26718	23877	177	2610	25	
Instab.:l=	278,0	$\beta^*l=$		194,6	190	2764	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	64	Rpf= 19	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	1,7	0,1	11,1	m	
Sez.N. 195	46	3,40		50	-8874	-6822	-15	-15	5872	0	137876	14273	2063	31206	28554	220	2562	55	
IPE300	qn=	-42		62	15712	1634	0	5	1228	0	140802	14576	2106	31206	28554	220	2617	22	
Asta: 241	42	3,40		34	6487	7027	81	-70	6301	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	45	
Instab.:l=	202,1	$\beta^*l=$		141,4	6487	7027	81	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	42	Rpf= 42	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	4,1	0,3	8,1	m	
Sez.N. 195	39	3,40		78	-20642	2236	113	174	-6706	2	136725	14154	2045	31206	28554	220	2541	36	
IPE300	qn=	-42		62	-22462	-2322	0	115	-7034	1	136407	14121	2041	31206	28554	220	2535	33	
Asta: 242	30	3,40		62	-22462	-6905	-75	115	-7062	1	136371	14118	2040	31206	28554	220	2534	69	
Instab.:l=	130,0	$\beta^*l=$		91,0	-22462	5179	30	cl= 2	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	27	Rpf= 54	Rft= 54	Wmax/rel/lim=	3,3	0,2	5,2	m	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 195	42	3,40	24	17750	5025	-241	-341	-5066	-2	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	38		
IPE300	qn=	-42	50	13014	1363	-3	-139	-525	-1	140896	14586	2108	31206	28554	220	2618	19		
Asta: 243	39	3,40	62	8055	-2340	79	-127	-5137	-1	138502	14338	2072	31206	28554	220	2574	26		
Instab.:l=	124,0	$\beta^*l=$	86,8	17750	5025	241	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	4,1	0,2	5,0	m		
Sez.N. 195	47	3,40	50	-5388	-4829	-20	-21	4382	0	139221	14413	2083	31206	28554	220	2587	38		
IPE300	qn=	-42	62	10259	1075	0	3	306	0	140928	14589	2108	31206	28554	220	2619	15		
Asta: 244	43	3,40	34	4781	4562	97	-81	4156	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	31		
Instab.:l=	196,2	$\beta^*l=$	137,4	4781	4562	97	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	41	Rpf= 29	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	2,9	0,2	7,8	m		
Sez.N. 195	43	3,40	40	-3949	5955	144	171	-7167	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	41		
IPE300	qn=	-42	62	-9758	-1003	0	-2	-6115	0	137661	14251	2059	31206	28554	220	2558	14		
Asta: 245	31	3,40	62	-9758	-6449	2	-2	-6152	0	137620	14247	2059	31206	28554	220	2557	52		
Instab.:l=	177,6	$\beta^*l=$	124,3	-9758	4836	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	37	Rpf= 41	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	2,9	0,2	7,1	m		
Sez.N. 195	40	3,40	52	7207	-1086	-1	0	2935	0	140186	14512	2097	31206	28554	220	2605	13		
IPE300	qn=	-1743	34	12615	3814	1	-2	-2	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	23		
Asta: 246	41	3,40	40	12611	-5162	8	-2	-6517	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	32		
Instab.:l=	495,7	$\beta^*l=$	347,0	12611	5162	8	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	103	Rpf= 0	Rft= 54	Wmax/rel/lim=	8,1	3,1	19,8	m		
Sez.N. 195	41	3,40	21	-728	-3188	8	4	4636	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	20		
IPE300	qn=	-1555	45	-178	-2615	2	0	4016	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	16		
Asta: 247	42	3,40	24	-732	-4673	-10	4	-5269	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	29		
Instab.:l=	469,4	$\beta^*l=$	328,6	-732	3505	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	98	Rpf= 22	Rft= 40	Wmax/rel/lim=	6,0	1,0	18,8	m		
Sez.N. 195	42	3,40	31	115	-4734	-17	-8	5919	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	29		
IPE300	qn=	-1829	31	115	2322	2	-8	-42	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	14		
Asta: 248	43	3,40	21	-628	-4709	-22	8	-5898	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	29		
Instab.:l=	475,3	$\beta^*l=$	332,7	83	4730	21	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	99	Rpf= 23	Rft= 60	Wmax/rel/lim=	4,3	1,3	19,0	m		
Sez.N. 195	43	3,40	21	-652	-4747	17	5	5290	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	29		
IPE300	qn=	-1456	21	-652	2335	5	5	33	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	14		
Asta: 249	33	3,40	31	233	-4785	8	-5	-5285	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	29		
Instab.:l=	532,2	$\beta^*l=$	372,5	233	4785	19	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	111	Rpf= 23	Rft= 68	Wmax/rel/lim=	3,6	1,7	21,3	m		
Sez.N. 195	37	3,40	18	12126	-1825	49	19	4921	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	13		
IPE300	qn=	-1634	18	12126	3635	5	19	-52	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	22		
Asta: 250	38	3,40	15	12123	-4840	-48	19	-6131	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	31		
Instab.:l=	498,5	$\beta^*l=$	348,9	12123	4841	49	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	104	Rpf= 0	Rft= 52	Wmax/rel/lim=	7,4	3,0	19,9	m		
Sez.N. 195	38	3,40	34	5649	-3946	-47	-22	4646	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	25		
IPE300	qn=	-1291	37	5649	2214	13	-22	-78	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	14		
Asta: 251	39	3,40	43	5038	-819	87	-36	-2945	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	8		
Instab.:l=	454,4	$\beta^*l=$	318,1	5647	3945	54	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	94	Rpf= 0	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	5,3	1,4	18,2	m		
Sez.N. 195	35	3,40	63	-7343	-6356	-25	-25	5821	-1	137902	14276	2063	31206	28554	220	2563	51		
IPE300	qn=	-42	63	-7343	-544	1	-25	5779	-1	137946	14281	2064	31206	28554	220	2563	9		
Asta: 265	24	3,40	18	-3138	7212	127	-144	7493	-2	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	48		
Instab.:l=	195,1	$\beta^*l=$	136,6	366	7251	98	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	40	Rpf= 39	Rft= 47	Wmax/rel/lim=	3,9	0,2	7,8	m		
Sez.N. 195	24	3,40	40	1588	6808	36	39	-5436	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	42		
IPE300	qn=	-42	72	8112	792	0	13	-1662	0	140682	14564	2105	31206	28554	220	2614	11		
Asta: 266	8	3,40	75	-6154	-6199	-27	23	-4737	1	138902	14380	2078	31206	28554	220	2581	49		
Instab.:l=	238,1	$\beta^*l=$	166,6	1588	6808	58	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	49	Rpf= 38	Rft= 43	Wmax/rel/lim=	3,9	0,3	9,5	m		
Sez.N. 193	6	3,40	21	-6344	-3427	65	47	3863	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30		
IPE270	qn=	-1286	24	-6346	-243	14	46	1953	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 267	12	3,40	75	-3608	482	-30	28	31	1	120330	11232	1629	26718	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	219,0	$\beta^*l=$	153,3	-6344	2570	26	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	50	Rpf= 28	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	2,0	0,2	8,8	m		
Sez.N. 193	7	3,40	37	-11123	-6166	12	9	7341	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	49		
IPE270	qn=	-2585	59	-6205	846	-16	15	-18	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	14		
Asta: 268	13	3,40	59	-6205	846	-16	15	-18	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	14		
Instab.:l=	210,0	$\beta^*l=$	147,0	-11127	4625	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	48	Rpf= 48	Rft= 50	Wmax/rel/lim=	5,5	0,3	8,4	m		
Sez.N. 193	8	3,40	31	-9411	-5083	-6	-6	6258	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	40		
IPE270	qn=	-2271	24	-9432	-364	1	-7	3174	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 269	14	3,40	47	-5275	710	16	-16	51	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	12		
Instab.:l=	200,0	$\beta^*l=$	140,0	-9432	3810	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	46	Rpf= 39	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	3,6	0,3	8,0	m		
Sez.N. 193	9	3,40	15	-6812	-3816	-5	-4	4970	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30		
IPE270	qn=	-1920	9	-6827	-3574	0	0	4842	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	28		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 270	15	3,40		75	-3881	527	-11	11	-18	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	193,0	$\beta^*l=$		135,1	-6819	2864	1	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	44	Rpf= 29	Rft= 31	Wmax/rel/lm=	3,9	0,2	7,7	m	m
Sez.N. 193	10	3,40		34	-6506	-3417	32	29	4446	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	28	
IPE270	qn=	-1695		20	-5803	-2841	-5	0	3847	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Asta: 271	16	3,40		72	-4022	525	-18	19	178	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	186,0	$\beta^*l=$		130,2	-6506	2563	13	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	43	Rpf= 27	Rft= 28	Wmax/rel/lm=	3,9	0,2	7,4	m	m
Sez.N. 843	12	3,40		75	400	-23	-1	0	31	-6	25113	630	417	4457	8211	456	2238	5	
TUBOQ100*5	qn=	-9		50	270	18	0	0	0	-4	25115	630	417	4457	8211	456	2238	4	
Asta: 272	13	3,40		75	400	30	1	0	5	-6	25114	630	417	4457	8211	456	2238	7	
Instab.:l=	296,1	$\beta^*l=$		207,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	5,5	0,5	11,8	m	m
Sez.N. 843	13	3,40		78	145	42	0	0	-17	4	25115	630	417	4457	8211	456	2238	7	
TUBOQ100*5	qn=	-9		56	187	11	0	0	-23	3	25115	630	417	4457	8211	456	2238	3	
Asta: 273	14	3,40		68	116	-48	0	0	-42	3	25114	630	417	4457	8211	456	2238	8	
Instab.:l=	296,2	$\beta^*l=$		207,3	0	0	0	cl= 1	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	5,5	0,4	11,8	m	m
Sez.N. 843	14	3,40		68	-176	-33	0	0	34	-3	25115	630	417	4457	8211	456	2238	6	
TUBOQ100*5	qn=	-9		59	-47	-26	0	0	30	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	4	
Asta: 274	15	3,40		75	-134	23	0	0	16	-2	25115	630	417	4457	8211	456	2238	4	
Instab.:l=	219,1	$\beta^*l=$		153,4	-176	25	0	cl= 1	$\epsilon= 1,00$	lmd=	75	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	3,8	0,1	8,8	m	m
Sez.N. 843	15	3,40		72	-852	42	0	0	-55	1	25115	630	417	4457	8211	456	2238	10	
TUBOQ100*5	qn=	-9		63	-999	-20	0	0	-58	0	25115	630	417	4457	8211	456	2238	7	
Asta: 275	16	3,40		72	-852	-98	0	0	-74	1	25115	630	417	4457	8211	456	2238	19	
Instab.:l=	218,1	$\beta^*l=$		152,7	-852	74	0	cl= 1	$\epsilon= 1,00$	lmd=	74	Rpf= 17	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	3,8	0,3	8,7	m	m
Sez.N. 843	16	3,40		63	-942	-103	-1	-2	104	-7	25106	630	417	4457	8211	456	2237	20	
TUBOQ100*5	qn=	-9		50	-671	-70	0	0	74	0	25115	630	417	4457	8211	456	2238	14	
Asta: 276	17	3,40		72	-826	52	2	-2	79	-8	25107	630	417	4457	8211	456	2237	12	
Instab.:l=	160,1	$\beta^*l=$		112,1	-942	77	1	cl= 1	$\epsilon= 1,00$	lmd=	55	Rpf= 17	Rft= 0	Wmax/rel/lm=	6,6	0,2	6,4	m	m
Sez.N. 193	81	3,40		63	-861	112	9	11	-228	0	120325	11232	1629	26718	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		63	-861	-83	0	11	-257	0	120324	11232	1629	26718	23877	177	2619	1	
Asta: 277	77	3,40		63	-861	-287	-9	11	-284	0	120322	11231	1629	26718	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	155,7	$\beta^*l=$		109,0	-1047	268	7	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	36	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lm=	1,7	0,0	6,2	m	m
Sez.N. 193	73	3,40		28	-113	-508	92	90	566	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36		72	-1072	-104	0	15	382	0	120313	11231	1629	26718	23877	177	2619	2	
Asta: 278	65	3,40		30	7	459	-74	90	479	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	183,0	$\beta^*l=$		128,1	7	496	92	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	42	Rpf= 5	Rft= 8	Wmax/rel/lm=	2,5	0,1	7,3	m	m
Sez.N. 193	77	3,40		63	-2137	-78	8	9	-88	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		63	-2137	-179	0	9	-121	0	120330	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
Asta: 279	73	3,40		72	-1996	-320	-10	12	-170	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	176,1	$\beta^*l=$		123,3	-2368	299	16	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	40	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lm=	2,1	0,1	7,0	m	m
Sez.N. 193	65	3,40		68	1268	366	1	0	-117	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		58	1518	191	-3	2	-1	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
Asta: 280	53	3,40		72	1522	339	-4	3	86	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	317,8	$\beta^*l=$		222,5	2328	292	19	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	73	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lm=	3,2	0,2	12,7	m	m
Sez.N. 193	53	3,40		44	-750	617	46	35	-450	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36		11	-934	524	0	0	-430	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 281	26	3,40		29	-1026	-775	49	-35	-528	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	269,4	$\beta^*l=$		188,6	-1143	647	12	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	62	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lm=	3,5	0,1	10,8	m	m
Sez.N. 193	11	3,40		18	-2149	-1256	13	12	1783	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-756		50	-1299	-686	0	0	962	0	120234	11223	1628	26718	23877	177	2617	7	
Asta: 282	17	3,40		68	-1446	185	18	-20	-3	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	181,3	$\beta^*l=$		126,9	-2163	945	5	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	41	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lm=	6,7	0,1	7,3	m	m
Sez.N. 193	26	3,40		75	-3780	-276	9	7	-37	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36		75	-3780	-350	0	7	-80	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	6	
Asta: 283	11	3,40		75	-3780	-470	-9	7	-122	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	235,3	$\beta^*l=$		164,7	-5491	666	11	cl= 1	$\epsilon= 0,92$	lmd=	54	Rpf= 11	Rft= 12	Wmax/rel/lm=	4,6	0,2	9,4	m	m
Sez.N. 81	6	7,10		59	-1524	1254	1361	663	-924	0	294607	32976	11013	83332	33940	651	2618	17	
HEA300	qn=	0		44	-1478	-1439	222	-179	-1177	0	294716	36229	16792	136484	56370	1032	2619	5	
Asta: 284	6	3,40		47	231	-1014	1768	-918	-146	0	294698	32986	11016	83332	33940	651	2619	19	
Instab.:l=	370,0	$\beta^*l=$		370,0	231	1014	1768	cl= 2	$\epsilon= 0,92$	lmd=	49	Rpf= 8	Rft= 19	Wmax/rel/lm=	2,1	0,7	14,8	m	m



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 285 Instab.:l=	7 qn= 7 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	47 75 59 370,0	-685 -805 -916 -916	-341 1335 2761 1517	-2098 76 -1848 806	-1081 950 1044 cl= 2 ε=	272 902 838 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294691 294608 294626 Rpf= 12	32986 32976 32978 Rft= 12	11016 11013 11013 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 2,3	651 651 651 1,1	2619 2618 2618 14,8	20 5 25 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 286 Instab.:l=	8 qn= 8 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	75 75 75 370,0	-1454 -1617 -1781 -1781	1702 314 -1073 681	1987 68 -1851 795	1037 1037 1037 cl= 2 ε=	-749 -749 -749 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294641 294641 294641 Rpf= 10	32980 32980 32980 Rft= 10	11014 11014 11014 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 2,8	651 651 651 0,7	2618 2618 2618 14,8	24 2 21 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 287 Instab.:l=	9 qn= 9 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	59 75 75 370,0	-742 -1170 -1333 -1333	-122 839 1794 1030	2149 50 -1923 809	1132 1067 1067 cl= 2 ε=	381 531 531 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294689 294678 294678 Rpf= 11	32985 32984 32984 Rft= 11	11016 11015 11015 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 3,3	651 651 651 1,2	2619 2619 2619 14,8	20 3 23 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 288 Instab.:l=	10 qn= 10 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	75 52 75 370,0	-673 -1156 -1000 10	1115 569 -131 370	1797 -190 -1884 1594	995 42 995 cl= 2 ε=	-295 86 -295 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294693 294715 294693 Rpf= 9	32986 32988 32986 Rft= 16	11016 11017 11016 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 3,6	651 651 651 0,8	2619 2619 2619 14,8	20 4 18 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 289 Instab.:l=	25 qn= 25 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	72 68 72 370,0	775 -1597 448 448	-2847 383 2061 2847	719 -103 -566 719	347 -314 347 cl= 2 ε=	1306 -1066 1306 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294489 294564 294489 Rpf= 6	32963 32971 32963 Rft= 15	11008 11011 11008 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 2,8	651 651 651 0,6	2617 2618 2617 14,8	15 3 12 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 290 Instab.:l=	32 qn= 32 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	66 50 66 370,0	4743 4592 4417 4417	-3017 377 3746 3746	-114 441 916 916	-278 -307 -278 cl= 2 ε=	1827 1594 1827 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294287 294384 294287 Rpf= 8	32940 32951 32940 Rft= 20	11001 11004 11001 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 1,2	651 651 651 1,1	2615 2616 2615 14,8	12 7 21 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 294 Instab.:l=	36 qn= 36 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	68 72 68 370,0	-1367 -335 -1694 -1694	2837 -323 -2212 1135	-1392 198 1352 557	-741 465 -741 cl= 2 ε=	-1357 1349 -1357 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294472 294474 294472 Rpf= 9	32961 32961 32961 Rft= 9	11008 11008 11008 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 2,0	651 651 651 0,6	2617 2617 2617 14,8	22 3 20 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 299 Instab.:l=	52 qn= 52 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	72 68 72 370,0	-827 168 -1154 5	-2513 435 1546 2829	1594 -160 -1551 1396	850 -668 850 cl= 2 ε=	1071 -1268 1071 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294562 294502 294562 Rpf= 9	32971 32964 32971 Rft= 21	11011 11009 11011 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 1,9	651 651 651 0,6	2618 2617 2618 14,8	22 3 19 m	m
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 306 Instab.:l=	64 qn= 64 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	50 47 47 370,0	-1963 -2514 -2677 1251	237 186 883 678	-2000 -131 1627 1858	-1011 -950 -950 cl= 2 ε=	-76 334 334 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 49	294693 294697 294697 Rpf= 9	32986 32986 32986 Rft= 19	11016 11016 11016 Wmax/rel/lim=	83332 83332 83332	33940 33940 33940 1,7	651 651 651 0,5	2619 2619 2619 14,8	20 3 18 m	m
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 307 Instab.:l=	6 qn= 7 296,0	7,10 -212 7,10 β*I=	47 15 47 207,2	1487 611 1487 1487	1475 361 -1293 1475	3 7 -3 3	2 2 2 cl= 1 ε=	-838 -7 -1032 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 68	120255 120332 120216 Rpf= 9	11225 12676 11222 Rft= 14	1628 2539 1628 Wmax/rel/lim=	26718 44565 26718	23877 33476 23877 2,7	177 295 177 0,1	2617 2619 2617 11,8	15 3 13 m	m
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 308 Instab.:l=	7 qn= 8 296,0	7,10 -233 7,10 β*I=	59 45 59 207,2	-297 -325 -297 14	-1245 106 1093 1108	-1 14 1 1	-1 -14 -1 cl= 1 ε=	892 -4 688 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 68	120247 120332 120281 Rpf= 9	11224 12676 11228 Rft= 11	1628 2539 1628 Wmax/rel/lim=	26718 44565 26718	23877 33476 23877 2,7	177 295 177 0,0	2617 2619 2618 11,8	11 1 10 m	m
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 309 Instab.:l=	8 qn= 9 219,0	7,10 -199 7,10 β*I=	53 59 53 153,3	-620 -13 -620 135	1149 -706 -1315 1058	1 0 -1 3	1 0 1 cl= 1 ε=	-1056 719 -1194 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 50	120214 120278 120181 Rpf= 9	11221 11227 11218 Rft= 10	1627 1628 1627 Wmax/rel/lim=	26718 26718 26718	23877 33476 23877 2,8	177 295 177 0,0	2616 2618 2616 8,8	11 6 12 m	m
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 310 Instab.:l=	9 qn= 10 218,0	7,10 -233 7,10 β*I=	59 57 59 152,6	964 1383 964 964	-1294 108 1487 1487	0 0 0 0	0 -2 0 cl= 1 ε=	1350 936 1200 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 50	120139 120238 120180 Rpf= 10	11214 11224 11218 Rft= 14	1626 1628 1627 Wmax/rel/lim=	26718 26718 26718	23877 33476 23877 2,9	177 295 177 0,1	2615 2617 2616 8,7	12 2 14 m	m
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 311 Instab.:l=	10 qn= 11 170,0	7,10 -313 7,10 β*I=	18 52 34 119,0	-855 -311 -843 -847	-430 -130 113 337	-8 0 8 3	-8 0 -8 cl= 1 ε=	615 171 36 0,92	0 0 0 lmd=	0 0 0 39	120332 120329 120332 Rpf= 4	12676 11232 12676 Rft= 4	2539 1629 2539 Wmax/rel/lim=	44565 26718 44565	33476 23877 33476 2,9	295 177 295 0,0	2619 2619 2619 6,8	4 1 1 m	m
Sez.N. 193 IPE270 qn=	33 -36	7,10 -36	50 78	-1461 3206	-2041 295	172 0	476 -134	5302 -3156	2 0	117049 119231	10926 11130	1585 1614	26718 26718	23877 23877	177 177	2548 2595	31 5		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 314	32	7,10		50	-1461	1774	-172	476	5276	2	117080	10929	1585	26718	23877	177	2548	28	
Instab.:l=	72,1	$\beta^*l=$		50,5	987	382	80	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	2,9	m	m
Sez.N. 193	32	7,10		66	-3304	-1140	7	6	771	0	120265	11226	1628	26718	23877	177	2618	13	
IPE270	qn=	-36		78	3471	345	0	-7	-589	0	120291	11229	1629	26718	23877	177	2618	6	
Asta: 315	23	7,10		66	-3304	494	-7	6	690	0	120278	11227	1628	26718	23877	177	2618	8	
Instab.:l=	223,6	$\beta^*l=$		156,5	-3304	855	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	51	Rpf= 11	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	2,6	0,1	8,9	m	m
Sez.N. 193	23	7,10		78	-4391	707	-6	-5	-911	0	120240	11224	1628	26718	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36		78	-4391	-423	0	-5	-955	0	120231	11223	1628	26718	23877	177	2617	7	
Asta: 316	6	7,10		78	-4391	-1556	6	-5	-997	0	120222	11222	1628	26718	23877	177	2617	18	
Instab.:l=	237,2	$\beta^*l=$		166,0	-4391	1167	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	54	Rpf= 15	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	2,6	0,1	9,5	m	m
Sez.N. 193	52	7,10		68	-498	1518	-1	-2	-2018	0	119900	11192	1623	26718	23877	177	2610	14	
IPE270	qn=	-36		58	79	-249	0	0	367	0	120318	11231	1629	26718	23877	177	2619	2	
Asta: 319	36	7,10		68	-498	-1616	1	-2	-2073	0	119876	11190	1623	26718	23877	177	2609	15	
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$		107,2	-498	1212	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	35	Rpf= 11	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	2,6	0,1	6,1	m	m
Sez.N. 193	64	7,10		72	-815	-1699	3	2	1058	0	120210	11221	1627	26718	23877	177	2616	16	
IPE270	qn=	-36		58	-71	-656	0	0	450	0	120311	11230	1629	26718	23877	177	2619	6	
Asta: 320	52	7,10		68	893	-1501	3	-2	-1037	0	120214	11221	1628	26718	23877	177	2616	14	
Instab.:l=	317,7	$\beta^*l=$		222,4	893	1612	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	73	Rpf= 12	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	2,7	0,0	12,7	m	m
Sez.N. 193	36	7,10		72	-16	-1636	-7	-10	2277	0	119774	11180	1622	26718	23877	177	2607	15	
IPE270	qn=	-36		53	-624	-48	5	11	-1	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1	
Asta: 321	25	7,10		72	-16	1610	7	-10	2225	0	119799	11183	1622	26718	23877	177	2607	15	
Instab.:l=	144,2	$\beta^*l=$		100,9	-16	1227	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	33	Rpf= 11	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	3,2	0,0	5,8	m	m
Sez.N. 193	25	7,10		72	1107	-1444	-1	-1	1332	0	120144	11215	1627	26718	23877	177	2615	14	
IPE270	qn=	-36		72	1107	130	0	-1	1288	0	120156	11216	1627	26718	23877	177	2615	2	
Asta: 322	10	7,10		72	1107	1589	1	-1	1247	0	120167	11217	1627	26718	23877	177	2615	15	
Instab.:l=	235,2	$\beta^*l=$		164,6	1107	1589	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	54	Rpf= 9	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	3,8	0,1	9,4	m	m
Sez.N. 843	12	7,10		73	-80	4	0	0	5	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1	
TUBOQ100*5	qn=	-9		27	-31	9	0	-1	-3	0	25116	793	483	4833	9667	456	2238	1	
Asta: 323	13	7,10		73	-80	-20	0	0	-21	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	4	
Instab.:l=	296,1	$\beta^*l=$		207,3	-11	24	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	101	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,6	0,2	11,8	m	m
Sez.N. 843	13	7,10		73	10	-25	0	0	26	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	4	
TUBOQ100*5	qn=	-9		72	43	13	0	0	0	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2	
Asta: 324	14	7,10		72	43	13	0	0	-1	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2	
Instab.:l=	296,2	$\beta^*l=$		207,3	-13	24	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	101	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,3	0,2	11,8	m	m
Sez.N. 193	23	7,10		24	4114	-574	16	6	1261	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-426		24	4114	1120	0	6	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 325	24	7,10		34	4135	-1487	18	-6	-1566	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	598,0	$\beta^*l=$		418,6	4135	1487	18	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	138	Rpf= 0	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	4,2	1,9	23,9	m	m
Sez.N. 193	24	7,10		37	-1509	-903	-45	-22	917	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-369		6	-1674	-819	0	0	880	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 326	25	7,10		53	-1946	-985	2	-1	-489	0	120305	11230	1629	26718	23877	177	2618	11	
Instab.:l=	409,0	$\beta^*l=$		286,3	-1814	634	19	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	94	Rpf= 10	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	2,6	0,2	16,4	m	m
Sez.N. 193	25	7,10		21	-1247	-662	33	24	926	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-470		54	-294	-138	0	0	197	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	1	
Asta: 327	26	7,10		21	-1247	167	-8	24	38	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	172,0	$\beta^*l=$		120,4	-1247	496	17	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	39	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	2,8	0,1	6,9	m	m
Sez.N. 193	35	7,10		56	-1982	-2097	2	1	1180	0	120182	11218	1627	26718	23877	177	2616	20	
IPE270	qn=	-310		77	732	808	0	0	-337	0	120320	11231	1629	26718	23877	177	2619	8	
Asta: 328	36	7,10		53	1737	-1945	1	-1	-1290	0	120154	11216	1627	26718	23877	177	2615	19	
Instab.:l=	353,0	$\beta^*l=$		247,1	1737	2099	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	81	Rpf= 17	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	2,3	0,2	14,1	m	m
Sez.N. 193	51	7,10		56	-963	-2108	1	1	1321	0	120145	11215	1627	26718	23877	177	2615	20	
IPE270	qn=	-444		71	-1095	-1785	0	0	1154	0	120192	11219	1627	26718	23877	177	2616	17	
Asta: 329	52	7,10		52	1265	-2017	1	-1	-1386	0	120127	11213	1626	26718	23877	177	2615	19	
Instab.:l=	335,7	$\beta^*l=$		235,0	1265	2051	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	77	Rpf= 15	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	2,3	0,2	13,4	m	m
Sez.N. 193	52	7,10		40	-1416	-754	23	14	1058	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-540		6	-1408	-698	0	0	1026	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 330	53	7,10		75	-417	54	-13	15	37	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	173,3	$\beta^*l=$		121,3	-1416	566	14	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	40	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	2,8	0,1	6,9	m	m



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	63	7,10	59	-2722	-2741	0	0	1618	0	120055	11207	1625	26718	23877	177	2613	27		
IPE270	qn=	-318	55	-1659	-1776	0	0	1115	0	120201	11220	1627	26718	23877	177	2616	17		
Asta: 331	64	7,10	50	2029	-2427	1	-1	-1695	0	120026	11204	1625	26718	23877	177	2612	23		
Instab.:l=	325,8	$\beta^*l=$	228,1	2414	2666	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	75	Rpf= 22	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	13,0	m		
Sez.N. 193	64	7,10	18	-812	-431	-16	-14	601	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-302	18	-812	-26	-4	-14	301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 332	65	7,10	63	-254	33	26	-30	18	-1	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	174,3	$\beta^*l=$	122,0	-812	323	7	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	40	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	2,8	0,0	7,0	m		
Sez.N. 193	35	7,10	72	-3788	-1496	13	13	1224	0	120162	11216	1627	26718	23877	177	2615	17		
IPE270	qn=	-36	63	-4330	-328	0	4	1084	0	120205	11221	1627	26718	23877	177	2616	7		
Asta: 346	24	7,10	18	-447	1433	56	-68	1454	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	195,1	$\beta^*l=$	136,5	-3788	1122	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	45	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	2,9	0,1	7,8	m		
Sez.N. 193	24	7,10	75	-3247	966	3	3	-1001	0	120223	11222	1628	26718	23877	177	2617	12		
IPE270	qn=	-36	68	-3904	-307	0	4	-986	0	120224	11222	1628	26718	23877	177	2617	6		
Asta: 347	8	7,10	68	-3904	-1507	-5	4	-1029	0	120215	11221	1628	26718	23877	177	2617	17		
Instab.:l=	238,1	$\beta^*l=$	166,6	-3904	1131	2	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	55	Rpf= 14	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	3,2	0,1	9,5	m		
Sez.N. 193	6	7,10	31	-1138	-608	-20	-11	688	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-280	24	-1140	-48	8	6	354	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 348	12	7,10	31	-1138	155	5	-11	9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	219,0	$\beta^*l=$	153,3	-1139	466	9	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	50	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	3,3	0,1	8,8	m		
Sez.N. 193	7	7,10	37	-2088	-1120	5	2	1280	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
IPE270	qn=	-533	34	-2090	-98	2	2	667	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 349	13	7,10	15	-2081	282	3	-5	35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	210,0	$\beta^*l=$	147,0	-2090	840	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	48	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	2,7	0,1	8,4	m		
Sez.N. 193	8	7,10	15	-1584	-885	-6	-7	1067	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-472	56	-305	-162	0	0	211	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 350	14	7,10	15	-1584	213	8	-7	31	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	200,0	$\beta^*l=$	140,0	-1591	665	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	46	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	3,5	0,0	8,0	m		
Sez.N. 193	9	7,10	37	-1353	-737	15	11	904	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-403	12	-1351	-666	0	0	868	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 351	15	7,10	15	-1361	184	6	-11	22	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	193,0	$\beta^*l=$	135,1	-1360	555	7	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	44	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	3,4	0,0	7,7	m		
Sez.N. 193	10	7,10	18	-955	-506	16	13	644	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-294	36	-651	-297	-4	0	403	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 352	16	7,10	21	-953	127	-8	13	37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	186,0	$\beta^*l=$	130,2	-958	380	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	43	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	3,9	0,0	7,4	m		
Sez.N. 843	14	7,10	72	-10	17	0	0	-10	2	25115	630	417	4457	8211	456	2238	3		
TUBOQ100*5	qn=	-9	56	13	11	0	0	-4	2	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Asta: 353	15	7,10	63	-49	-27	0	0	-29	2	25115	630	417	4457	8211	456	2238	5		
Instab.:l=	219,1	$\beta^*l=$	153,4	-72	22	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	75	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,3	0,1	8,8	m		
Sez.N. 843	15	7,10	63	-314	-16	0	0	15	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	4		
TUBOQ100*5	qn=	-9	63	-314	-5	0	0	6	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Asta: 354	16	7,10	47	-271	-7	0	0	-5	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Instab.:l=	218,1	$\beta^*l=$	152,7	-314	12	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	74	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,2	0,1	8,7	m		
Sez.N. 843	16	7,10	63	-123	-17	0	0	22	-2	25115	630	417	4457	8211	456	2238	3		
TUBOQ100*5	qn=	-9	53	-93	-13	0	0	19	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Asta: 355	17	7,10	63	-123	7	0	0	8	-2	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Instab.:l=	160,1	$\beta^*l=$	112,1	-123	13	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	55	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,6	0,0	6,4	m		
Sez.N. 843	65	7,10	72	141	-12	0	0	19	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
TUBOQ100*5	qn=	-9	72	141	9	0	0	0	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Asta: 356	53	7,10	68	-40	-22	0	0	-23	-1	25115	630	417	4457	8211	456	2238	4		
Instab.:l=	317,8	$\beta^*l=$	222,5	-40	17	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	109	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,2	0,2	12,7	m		
Sez.N. 843	11	7,10	75	-128	-19	0	0	23	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	4		
TUBOQ100*5	qn=	-9	75	-128	-18	0	0	22	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	3		
Asta: 357	17	7,10	75	-128	8	0	0	7	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Instab.:l=	181,3	$\beta^*l=$	126,9	-128	14	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	62	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,5	0,0	7,3	m		
Sez.N. 843	26	7,10	56	-70	-9	0	0	14	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
TUBOQ100*5	qn=	-9	75	-197	-2	0	0	-6	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 358	11	7,10		68	-167	-16	0	0	-17	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	3	
Instab.:l=	235,3	$\beta^*=$	164,7		-197	11	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 80	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		4,1	0,1	9,4	m	m
Sez.N. 843	53	7,10		68	-142	-15	0	0	16	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	3	
TUBOQ100*5	qn=	-9		72	84	6	0	0	0	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1	
Asta: 359	26	7,10		72	84	-11	0	0	-17	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2	
Instab.:l=	269,4	$\beta^*=$	188,6		-142	11	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 92	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		3,6	0,1	10,8	m	m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																							
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y			
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		
1	1	2	1	2	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	2	2	3	2	3	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
3	3	4	3	4	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	4	4	5	4	5	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
5	5	6	5	6	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	6	6	7	6	7	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
7	7	8	7	8	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	8	8	9	8	9	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
9	9	10	9	10	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	10	11	12	44	45	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
11	12	13	45	46	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	12	13	14	46	47	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
13	14	15	47	48	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	14	16	17	57	58	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
15	17	18	58	59	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	16	18	19	59	60	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
17	19	20	60	61	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	18	21	22	33	34	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
19	22	23	34	82	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	20	23	24	82	35	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
21	24	25	35	36	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	22	26	27	62	54	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
23	27	192	54	49	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	24	29	30	27	28	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
25	30	31	28	29	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	26	31	32	29	30	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
27	32	33	30	31	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	28	33	34	31	32	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
29	28	22	49	34	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	30	35	36	83	55	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
31	36	194	55	50	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	32	20	26	61	62	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
33	26	35	62	83	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	34	35	38	83	63	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
35	38	39	63	64	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	36	40	41	70	71	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
37	41	42	71	72	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	38	43	44	74	75	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
39	44	45	75	76	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	40	46	47	78	79	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
41	47	48	79	80	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	42	1	29	1	27	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
43	2	30	2	28	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	44	3	31	3	29	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
45	4	32	4	30	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	46	5	33	5	31	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
47	6	34	6	32	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	48	34	21	32	33	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
49	7	22	7	34	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	50	8	24	8	35	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
51	10	49	10	25	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	52	49	25	25	36	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
53	25	50	36	52	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	54	50	39	52	64	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
55	39	42	64	72	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	56	42	45	72	76	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
57	45	48	76	80	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	58	46	43	78	74	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
59	43	40	74	70	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	60	40	20	70	61	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
61	20	15	61	48	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	62	15	21	48	33	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
63	51	52	66	67	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	64	52	53	67	68	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
65	53	54	68	69	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	66	54	40	69	70	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
67	54	19	69	60	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	68	19	14	60	47	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
69	14	33	47	31	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	70	53	18	68	59	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
71	18	13	59	46	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	72	13	32	46	30	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
73	52	17	67	58	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	74	17	12	58	45	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
75	12	31	45	29	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	76	51	16	66	57	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
77	16	11	57	44	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	78	11	55	44	40	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
79	55	56	40	37	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	80	56	30	37	28	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
81	37	23	50	82	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	82	38	57	63	56	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
83	57	58	56	51	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	84	58	24	51	35	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
85	27	195	54	55	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	86	28	191	49	50	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
87	59	1	1	1	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	88	60	2	2	2	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
89	61	3	3	3	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	90	62	4	4	4	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
91	63	5	5	5	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	92	64	6	6	6	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
93	65	7	7	7	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	94	66	8	8	8	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
95	67	9	9	9	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	96	68	10	10	10	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
97	69	49	25	25	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	98	70	29	27	27	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
99	71	30	28	28	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	100	72	31	29	29	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
101	73	32	30	30	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	102	74	33	31	31	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
103	75	34	32	32	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	104	76	21	33	33	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06		
105	77	22	34	34	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	106	78	24	35	35	0,00	2,66	1,06	1,06	1,06	1,06		
107	79	25	36	36	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	108	80	11	44	44	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
109	81	12	45	45	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	110	82	13	46	46	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
111	83	14	47	47	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	112	84	15	48	48	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06		
113	119	28	49	49	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	114	113	37	50	50	0,00	2,66	1,06	1,06	1,06	1,06		
115	87	58	51	51	0,00	2,66	1,06	1,06	1,06	1,06	116	88	50	52	52	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
117	122	27	54	54	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	118	90	36	55	55	0,00	1,33	1,06	1,06	1,06	1,06		
119	91	57	56	56	0,00	1,33	1,06	1,06	1,06	1,06	120	92	16	57	57	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
121	93	17	58	58	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	122	94	18	59	59	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
123	95	19	60	60	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	124	96	20	61	61	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06		
125	97	26	62	62	0,00	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	126	98	38	63	63	0,00	1,33	1,06	1,06	1,06	1,06		
127	99	39	64	64	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	128	100	51	66	66	3,40	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		
129	101	52	67	67	3,40																		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
149	121	87	51	51	2,66	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	150	59	60	1	2	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
151	60	61	2	3	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	152	61	62	3	4	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
153	62	63	4	5	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	154	63	64	5	6	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
155	64	65	6	7	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	156	65	66	7	8	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
157	66	67	8	9	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	158	67	68	9	10	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
159	68	124	10	11	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	160	70	71	27	28	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
161	71	72	28	29	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	162	72	73	29	30	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
163	73	74	30	31	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	164	74	75	31	32	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
165	80	81	44	45	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	166	81	82	45	46	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
167	82	83	46	47	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	168	83	84	47	48	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
169	92	93	57	58	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	170	93	94	58	59	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
171	94	95	59	60	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	172	95	96	60	61	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
173	100	101	66	67	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	174	101	102	67	68	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
175	102	103	68	69	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	176	103	104	69	70	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
177	109	106	78	74	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	178	106	104	74	70	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
179	104	96	70	61	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	180	96	84	61	48	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
181	84	76	48	33	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	182	76	75	33	32	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
183	75	125	32	23	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	184	125	64	23	6	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
185	110	107	79	75	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	186	107	126	75	71	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
187	126	97	71	62	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	188	111	108	80	76	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
189	108	105	76	72	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	190	105	99	72	64	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
191	88	79	52	36	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	192	99	88	64	52	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
193	79	69	36	25	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	194	69	68	25	10	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
195	109	110	78	79	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	196	110	111	79	80	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
197	111	127	80	81	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	198	106	107	74	75	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
199	107	108	75	76	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	200	108	128	76	77	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
201	104	126	70	71	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	202	126	105	71	72	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
203	105	129	72	73	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	204	70	130	27	18	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
205	130	59	18	1	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	206	131	60	19	2	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
207	71	131	28	19	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	208	132	61	20	3	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
209	72	132	29	20	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	210	73	133	30	21	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
211	133	62	21	4	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	212	134	63	22	5	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
213	74	134	31	22	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	214	130	131	18	19	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
215	131	132	19	20	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	216	132	133	20	21	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
217	133	134	21	22	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	218	134	125	22	23	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
219	125	135	23	24	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	220	135	69	24	25	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
221	69	136	25	26	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	222	118	79	35	36	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
223	121	88	51	52	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	224	88	137	52	53	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
225	117	99	63	64	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	226	99	138	64	65	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
227	71	139	28	37	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	228	139	140	37	40	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
229	140	80	40	44	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	230	80	92	44	57	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
231	92	100	57	66	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	232	72	141	29	38	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
233	141	142	38	41	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	234	142	81	41	45	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
235	81	93	45	58	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	236	93	101	58	67	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
237	94	102	59	68	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	238	95	103	60	69	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
239	82	94	46	59	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	240	83	95	47	60	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
241	82	143	46	42	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	242	144	73	39	30	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
243	143	144	42	39	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	244	83	145	47	43	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
245	145	74	43	31	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	246	140	142	40	41	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
247	142	143	41	42	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	248	143	145	42	43	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
249	145	76	43	33	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	250	139	141	37	38	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
251	141	144	38	39	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06	252	76	77	33	34	3,40	3,40	1,06	1,06	1,06	1,06
253	96	97																			



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																							
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X			DIREZIONE Y			IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.				Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	
329	168	169	51	52	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		330	169	184	52	53	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
331	175	176	63	64	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		332	176	185	64	65	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
333	161	162	33	34	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		334	173	174	61	62	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
335	174	186	62	83	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		336	186	175	83	63	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
337	162	187	34	82	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		338	187	163	82	35	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
339	171	167	55	50	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		340	175	172	63	56	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
341	172	168	56	51	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		342	168	163	51	35	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
343	174	170	62	54	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		344	166	162	49	34	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
345	170	166	54	49	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		346	163	182	35	24	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
347	182	156	24	8	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		348	154	179	6	12	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
349	155	180	7	13	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		350	156	181	8	14	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
351	157	188	9	15	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		352	158	189	10	16	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
353	181	188	14	15	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		354	188	189	15	16	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
355	189	190	16	17	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		356	185	184	65	53	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
357	177	190	11	17	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		358	183	177	26	11	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06	
359	184	183	53	26	7,10	7,10	1,06	1,06	1,06	1,06		360	192	28	54	49	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	
361	194	37	55	50	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06		362	195	36	54	55	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06	
363	191	37	49	50	0,00	0,00	1,06	1,06	1,06	1,06													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ef% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
1	0,00		28	1	59	-1,3	0,5	6,59	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	-2,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	8	0,0	21	46	10
2	0,00		40	2	56	-1,5	0,7	5,62	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	56	-1,5	0,7	5,62	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	2,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	6	10	0,0	25	208	10
			4	78	1,6	0,3	5,09	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	62	1,9	0,6	4,34	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	3,2	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	11	0,0	21	46	10
2	0,00		28	1	56	2,2	0,8	3,68	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	-3,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	11	0,0	21	46	10
3	0,00		40	2	56	-1,1	0,8	7,26	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	56	-1,1	0,8	7,26	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	-2,3	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	6	9	0,0	25	387	10
			4	56	-1,1	0,8	7,26	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	62	2,0	0,8	4,23	1,00	19	6	5,1	5,1	62	0,0	2,9	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	7	10	0,0	21	46	10
3	0,00		28	1	56	2,3	0,7	3,57	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	-3,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	10	0,0	21	46	10
4	0,00		40	2	56	1,6	0,7	5,12	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	62	-0,7	0,8	12,18	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	-2,3	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	6	9	0,0	25	296	10
			4	59	1,1	0,7	7,50	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	62	1,7	0,8	4,93	1,00	19	6	5,1	5,1	62	0,0	2,6	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	9	0,0	21	46	10
4	0,00		28	1	56	1,9	0,7	4,37	1,00	19	6	5,1	5,1	62	0,0	-2,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	7	9	0,0	21	46	10
5	0,00		40	2	78	-1,2	0,8	6,82	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	78	-1,2	0,8	6,82	1,00	19	6	5,1	5,1	60	0,0	2,6	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	7	10	0,0	25	358	10
			4	59	1,7	0,8	4,88	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	59	2,9	0,8	2,82	1,00	19	6	5,1	5,1	60	0,0	3,4	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	11	0,0	21	46	10
5	0,00		28	1	62	-2,9	1,1	2,82	1,00	19	5	5,1	5,1	62	0,0	-3,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	12	0,0	21	46	10
6	0,00		40	2	62	-1,6	1,1	5,16	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	62	-1,6	1,1	5,10	1,00	19	5	5,1	5,1	59	0,0	3,7	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	9	15	0,0	25	519	10
			4	62	-1,6	1,1	5,10	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	59	4,2	1,1	1,95	1,00	19	5	5,1	5,1	59	0,0	5,1	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	17	0,0	21	46	10
6	0,00		28	1	62	4,0	1,1	2,04	1,00	19	5	5,1	5,1	59	0,2	-5,1	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	17	0,0	21	46	10
7	0,00		40	2	62	3,8	1,1	2,17	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	68	-0,8	1,0	10,75	1,00	19	5	5,1	5,1	77	0,2	-3,7	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	10	15	0,0	25	204	10
			4	68	-0,8	1,0	10,80	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	57	1,0	1,0	8,01	1,00	19	5	5,1	5,1	59	0,2	2,7	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	7	9	0,0	21	46	10
7	0,00		28	1	47	1,1	0,8	7,38	1,00	19	6	5,1	5,1	51	-0,1	-3,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	10	0,0	21	46	10
8	0,00		40	2	75	-1,4	1,0	5,82	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	75	-1,4	1,0	5,82	1,00	19	5	5,1	5,1	75	-0,1	3,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	8	13	0,0	25	204	10
			4	59	2,4	1,0	3,41	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	59	2,6	1,0	3,13	1,00	19	6	5,1	5,1	59	0,0	4,4	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	11	15	0,0	21	46	10
8	0,00		28	1	75	1,1	0,9	7,36	1,00	19	6	5,1	5,1	67	0,3	-3,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	11	0,0	21	46	10
9	0,00		40	2	59	1,1	0,9	7,54	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	68	-1,1	0,9	7,59	1,00	19	6	5,1	5,1	67	0,3	-2,1	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	6	8	0,0	25	127	10
			4	57	1,3	0,8	6,37	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	57	1,3	0,8	6,37	1,00	19	6	5,1	5,1	59	0,6	3,4	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	11	0,0	21	46	10
9	0,00		28	1	72	1,0	0,5	8,40	1,00	19	6	5,1	5,1	51	-0,5	-4,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	11	13	0,0	21	46	10
10	0,00		40	2	52	-1,9	0,8	4,41	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	52	-1,9	0,8	4,41	1,00	19	6	5,1	5,1	68	-0,3	2,7	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	7	11	0,0	25	126	10
			4	52	-1,9	0,8	4,41	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	75	1,3	0,8	6,17	1,00	19	6	5,1	5,1	68	-0,3	4,9	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	16	0,0	21	46	10
44	0,00		28	1	56	-1,8	1,0	4,67	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	-2,4	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	8	0,0	21	46	10
45	0,00		40	2	56	-2,2	1,0	3,67	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	56	-2,2	1,0	3,67	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	3,2	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	8	13	0,0	25	397	10
			4	56	1,9	1,0	4,34	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	56	3,5	1,0	2,33	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	4,1	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	14	0,0	21	46	10
45	0,00		28	1	53	3,3	1,1	2,45	1,00	19	5	5,1	5,1	60	0,0	-4,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	13	0,0	21	46	10
46	0,00		40	2	53	1,9	1,1	4,32	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	62	-1,3	1,2	6,06	1,00	19	5	5,1	5,1	78	0,0	-3,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	7	12	0,0	25	399	10
			4	62	-1,3	1,2	6,06	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
			5	56	2,6	1,2	3,13	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	3,4	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	11	0,0	21	46	10
46	0,00		28	1	53	2,7	0,9	3,07	1,00	19	6	5,1	5,1	53	0,0	-3,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	8	11	0,0	21	46	10
47	0,00		40	2	53	1,3	0,9	6,24	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			50	3	69	-1,1	1,0	7,27	1,00	19	6	5,1	5,1	53	0,0	-2,5	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	6	10	0,0			



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T ra	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	εf% 100	εc	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
47 48 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	53 57 57	2,8 -2,0 -2,1	0,7 1,1 1,1	2,95 4,03 3,88	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	51 0 57	0,0 0,0 0,0	-3,3 0,0 3,4	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	8 0 9	11 0 14	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 430	10 10 10
				4	57	-2,1	1,1	3,88	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	57	2,5	1,1	3,28	1,00	19	5	5,1	5,1	55	0,0	5,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	13	17	0,0	21	46	10
57 58 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	57 57 57	-1,1 -1,4 -1,4	0,5 0,5 0,5	7,30 5,75 5,75	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	52 0 55	0,0 0,0 0,0	-1,8 0,0 2,1	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	5 0 5	6 0 8	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 388	10 10 10
				4	56	1,3	0,5	6,52	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	57	2,4	0,5	3,46	1,00	19	6	5,1	5,1	55	0,0	2,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	7	9	0,0	21	46	10
58 59 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 52 52	2,4 1,2 -0,9	0,6 0,6 0,6	3,45 7,02 9,35	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	51 0 51	0,0 0,0 0,0	-2,8 0,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	7 0 5	9 0 8	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 408	10 10 10
				4	56	1,0	0,6	8,42	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	56	2,1	0,6	3,91	1,00	19	6	5,1	5,1	55	0,0	2,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	9	0,0	21	46	10
59 60 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 52 52	2,2 1,0 -0,9	0,6 0,6 0,6	3,81 8,03 9,68	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	51 0 51	0,0 0,0 0,0	-2,6 0,0 -2,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	6 0 5	9 0 8	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 408	10 10 10
				4	56	1,0	0,6	8,62	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	56	2,0	0,6	4,04	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,0	2,5	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	6	8	0,0	21	46	10
60 61 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 72 72	2,2 -1,5 -1,5	0,3 1,6 1,6	3,84 5,38 5,38	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	48 0 56	0,0 0,0 0,0	-2,6 0,0 3,3	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	7 0 8	9 0 13	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 410	10 10 10
				4	72	-1,5	1,6	5,38	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	57	3,3	1,5	2,45	1,00	19	5	5,1	5,1	56	0,0	4,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	12	16	0,0	21	46	10
33 34 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	53 53 47	5,7 5,3 -3,2	0,3 0,3 0,2	2,89 3,09 3,87	1,00 1,00 1,00	19 19 19	9 7 7	7,6 7,6 7,6	10,2 10,2 10,2	69 0 53	0,1 0,0 0,0	-7,2 0,0 -5,4	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	18 0 14	24 0 21	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 187	10 10 10
				4	47	-3,9	0,2	5,31	1,00	19	9	12,7	15,3	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	47	-3,9	0,2	5,26	1,00	19	9	12,7	15,3	59	0,2	6,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	16	21	0,0	21	46	10
34 82 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	62 73 57	1,2 -1,2 -1,3	1,1 0,2 0,9	13,40 10,61 9,60	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 7 6	7,6 7,6 7,6	10,2 10,2 10,2	59 0 59	-2,0 0,0 -2,0	-4,2 0,0 -2,3	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 39,5	40,3 25,3 40,3	5,2 8,3 5,2	0,0 0,0 0,0	16 0 11	14 0 9	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 45	10 10 10
				4	57	-1,3	0,9	9,69	1,00	19	6	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	57	-1,3	0,9	9,69	1,00	19	6	7,6	10,2	59	-2,0	-0,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	7	9	0,0	21	46	10
82 35 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 68 68	2,0 4,6 5,4	1,8 2,2 2,2	8,22 3,52 3,02	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	10,2 10,2 10,2	75 0 75	1,6 0,0 1,6	5,1 0,0 5,3	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	17 0 17	17 0 18	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 8	10 10 10
				4	68	5,4	2,2	3,02	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	68	5,4	2,2	3,02	1,00	19	8	7,6	10,2	68	1,8	8,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	24	27	0,0	21	46	10
35 36 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 52 68	7,2 5,5 -2,8	2,1 2,1 2,5	3,32 3,68 2,83	1,00 1,00 1,00	19 19 19	10 9 5	10,2 10,2 5,1	15,3 12,7 5,1	52 0 52	-0,1 0,0 -0,1	-9,1 0,0 -6,8	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	23 0 17	30 0 27	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 260	10 10 10
				4	68	-2,8	2,5	2,83	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	52	-2,1	2,1	3,84	1,00	19	5	5,1	5,1	60	-0,1	4,3	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	11	14	0,0	21	46	10
62 54 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	68 68 72	1,6 -1,7 2,8	0,1 0,1 1,4	10,65 9,51 5,85	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 8 8	10,2 10,2 10,2	10,2 10,2 10,2	52 0 72	1,7 0,0 -1,4	-3,3 0,0 3,5	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 39,5	40,3 25,3 40,3	5,2 8,3 5,2	0,0 0,0 0,0	12 0 12	11 0 12	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 37	10 10 10
				4	72	2,8	1,4	5,85	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	72	2,8	1,4	5,85	1,00	19	8	10,2	10,2	72	-1,4	4,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	16	0,0	21	46	10
54 49 2.5	0,00 0,00	1 / 2	28 40 50	1 2 3	56 56 56	2,2 2,2 2,2	0,6 0,6 0,6	7,52 7,52 7,52	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 8 8	10,2 10,2 10,2	10,2 10,2 10,2	56 0 56	-1,1 0,0 0,0	-5,8 0,0 -3,6	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	17 0 12	19 0 12	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 29	10 10 10
				4	56	2,2	0,6	7,52	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	52	-1,4	0,1	11,88	1,00	19	8	10,2	10,2	56	-1,1	-2,8	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	10	11	0,0	25	0	10
27 28 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	68 68 56	-0,9 -1,0 1,5	0,8 0,8 0,4	9,21 8,10 5,45	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1															



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T ra	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	ef% 100	ec	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cis	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
49 34 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	59 59 59	4,4 4,4 4,4	1,6 1,6 1,6	4,54 4,54 4,54	1,00 1,00 1,00	19 9 9	10,2 10,2 10,2	12,7 12,7 12,7	59 0 47	1,3 0,0 -1,6	-5,3 0,0 3,8	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 39,5	30,2 25,3 40,3	9,9 8,3 5,2	0,0 0,0 0,0	17 0 13	18 0 13	0,0 0,0 0,0	21 25 0	46 0 28	10 10 10
			4 5 6	59 59 59	3,5 3,4	1,6 1,2	5,76 5,91	1,00 1,00	19 9 9	10,2 10,2 10,2	12,7 12,7 12,7	0 53	0,0 -2,3	0,0 5,1	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 39,5	25,3 40,3	8,3 5,2	0,0 0,0	0 18	0 17	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
83 55 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	72 72 52	0,9 0,9 1,4	0,0 0,0 0,5	9,73 9,73 5,97	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 52	72 0 52	-0,8 0,0 0,8	-3,2 0,0 2,1	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	10 0 7	11 0 8	0,0 0,0 0,0	21 25 65	46 0 10	10 10 10
			4 5 6	52 52 52	1,8 1,8	0,5 0,5	4,70 4,70	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50	0,0 0,5	0,0 4,2	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 12	0 14	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
55 50 2.5	0,00 0,00	1 /	28 40 50	1 2 3	68 68 68	2,4 2,4 2,4	0,4 0,4 0,4	3,47 3,47 3,47	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 68	68 0 68	-1,7 0,0 -1,7	-5,8 0,0 -4,1	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 39,5	30,2 25,3 40,3	9,9 8,3 5,2	0,0 0,0 0,0	19 0 14	19 0 14	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 24	10 10 10
		2	4 5 6	68 68 68	2,4 -0,9	0,4 0,3	3,47 9,03	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 68	0,0 -1,7	0,0 -3,4	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 39,5	25,3 40,3	8,3 5,2	0,0 0,0	0 13	0 11	0,0 0,0	25 21	0 0	10 10
61 62 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 52 56	2,6 2,4 2,5	0,2 0,2 1,9	4,79 5,16 4,80	1,00 1,00 1,00	19 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 72	50 0 2	0,2 0,0 0,2	-4,0 0,0 5,6	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	10 0 14	13 0 22	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 181	10 10 10
			4 5 6	56 56 56	5,9 6,2	1,9 1,9	4,10 3,86	1,00 1,00	19 10 10	10,2 10,2 10,2	15,3 15,3 15,3	0 72	0,0 0,2	0,0 7,6	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 19	0 25	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
62 83 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	73 73 63	3,2 3,2 3,2	0,8 0,8 0,8	2,60 2,60 2,60	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 71	63 0 0	0,2 0,0 -4,6	-6,6 0,0 -4,6	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	17 0 13	22 0 15	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 43	10 10 10
			4 5 6	63 63 63	-2,0 -2,0	0,8 0,8	4,03 4,03	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 56	0,0 0,9	0,0 -2,8	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 39,5	25,3 40,3	8,3 5,2	0,0 0,0	0 9	0 9	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
83 63 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	72 63 63	-1,7 3,9 6,1	1,5 2,1 2,1	9,65 5,16 3,29	1,00 1,00 1,00	19 9 9	10,2 10,2 10,2	12,7 12,7 63	63 0 0	0,1 0,0 0,1	5,2 0,0 6,8	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	13 0 17	17 0 23	0,0 0,0 0,0	21 25 31	46 0 33	10 10 10
			4 5 6	63 63 63	6,1 6,1	2,1 2,1	3,29 3,29	1,00 1,00	19 9 9	10,2 10,2 10,2	12,7 12,7 63	0 63	0,0 0,1	0,0 9,4	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 24	0 31	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
63 64 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	47 47 47	8,7 7,2 -2,4	2,5 2,5 2,5	3,67 4,45 4,95	1,00 1,00 1,00	19 12 7	15,3 15,3 7,6	20,4 20,4 7,6	47 0 47	0,0 0,0 -7,8	-10,6 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	26 0 19	35 0 31	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 233	10 10 10
			4 5 6	47 47 47	-2,4 -2,1	2,5 2,5	4,95 5,71	1,00 1,00	19 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	0 55	0,0 0,0	0,0 3,3	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 8	0 11	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
70 71 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	63 63 50	3,2 2,8 1,3	0,3 0,3 0,2	2,64 2,96 6,41	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 71	71 0 0	0,1 0,0 0,1	-3,6 0,0 -2,6	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	9 0 7	12 0 10	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 214	10 10 10
			4 5 6	72 72 72	-0,7 -0,7	0,3 0,3	12,03 12,16	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 47	0 47	0,0 0,0	0,0 -0,2	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 1	0 1	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
71 72 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	72 68 68	-0,7 -0,8 -1,5	0,3 0,3 0,3	12,24 10,66 5,72	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 56	55 0 0	0,0 0,0 1,6	0,1 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	0 0 4	0 0 6	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 561	10 10 10
			4 5 6	68 68 52	-1,6 -1,1	0,3 0,3	5,07 7,53	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 55	0,0 0,0	0,0 2,7	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 7	0 9	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
74 75 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	56 56 56	-1,1 -1,2 1,3	0,5 0,5 0,5	7,28 7,18 6,52	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 56	51 0 56	0,1 0,0 0,0	-1,2 0,0 3,7	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	3 0 9	4 0 15	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 229	10 10 10
			4 5 6	56 56 56	3,7 4,4	0,5 0,5	2,25 1,89	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 56	0,0 0,0	0,0 4,9	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 12	0 16	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
75 76 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 52 52	4,3 -1,6 -2,0	0,7 0,7 0,7	1,93 5,03 4,06	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 52	52 0 52	0,0 0,0 -3,5	-4,7 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	12 0 9	16 0 14	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 541	10 10 10
			4 5 6	52 52 52	-2,1 -1,4	0,7 0,7	3,99 5,74	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 71	0 71	0,0 0,0	0,0 2,9	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 7	0 10	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
78 79 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	72 72 72	-0,8 -0,9 -0,9	0,3 0,3 0,3	10,05 9,71 9,73	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 71	47 0 0	0,1 0,0 0,1	-1,0 0,0 1,9	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	3 0 5	3 0 7	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 244	10 10 10
			4 5 6	72 72 72	1,7 2,1	0,2 0,3	4,83 4,05	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 72	0 72	0,0 0,1	0,0 2,3	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 6	0 8	0,0 0,0	25 21	0 46	10 10
79 80 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 63 63	2,2 -1,1 -1,4	0,3 0,5 0,5	3,83 7,69 5,75	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 52	52 0 52	0,0 0,0 -1,8	-2,3 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	6 0 4	8 0 7	0,0 0,0 0,0	21		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE															
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	εf% 100	εc	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cis	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
4 30 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 62	-2,5 -2,5 -2,4	1,0 1,0 1,0	4,99 3,25 3,38	1,00 1,00 1,00	19 19 19	7 5 5	7,6 5,1 5,1	7,6 5,1 5,1	50 0 62	0,0 0,0 3,7	-2,5 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	6 0 9	8 0 14	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 371	10 0 10		
				4 62 5 62	2,8 4,5	1,0 1,0	2,88 2,74	1,00 1,00	19 19	5 7	5,1 7,6	5,1 7,6	0 62	0,0 0,0	0,0 4,6	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 11	0 15	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
5 31 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 62	-2,3 -2,5 -2,5	1,1 1,1 1,1	3,52 3,28 3,32	1,00 1,00 1,00	19 19 19	5 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 60	48 0 60	0,0 0,0 3,4	-2,6 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	6 0 9	9 0 14	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 376	10 0 10		
				4 62 5 62	2,3 3,9	1,1 1,1	3,59 2,11	1,00 1,00	19 19	5 5	5,1 5,1	5,1 5,1	0 62	0,0 0,0	0,0 4,4	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 11	0 15	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
6 32 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 62	-2,0 -3,4 -3,4	1,7 1,7 1,7	4,13 2,36 2,36	1,00 1,00 1,00	19 19 19	5 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 77	55 0 77	0,0 0,0 5,1	-4,3 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	11 0 13	14 0 20	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 369	10 0 10		
				4 59 5 78	-3,3 4,8	1,6 1,7	2,48 2,56	1,00 1,00	19 19	5 7	5,1 7,6	5,1 7,6	0 77	0,0 0,0	0,0 7,1	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 18	0 24	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
32 33 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 78 2 78 3 78	4,3 4,3 4,3	1,7 1,7 1,7	2,83 2,83 2,83	1,00 1,00 1,00	19 19 19	7 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 0	62 0 0	13,7 0,0 0,0	-2,3 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 39,5	30,2 25,3 40,3	9,9 8,3 5,2	0,0 0,0 0,0	40 0 0	58 0 0	0,0 0,0 0,0	21 0 21	37 0 10	10 10 0		
				4 78 5 78	4,3 3,9	1,7 1,7	2,83 3,15	1,00 1,00	19 19	7 7	7,6 7,6	7,6 7,6	0 62	0,0 13,7	0,0 -0,5	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 36	0 58	0,0 0,0	0 21	0 37	25 21	0 10	10 10
7 34 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 63 2 59 3 59	2,4 -2,6 -2,6	0,2 1,6 1,6	3,43 3,11 3,11	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 75	55 0 75	0,0 0,0 4,7	-4,3 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	11 0 12	14 0 19	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 394	10 0 10		
				4 59 5 75	-2,6 4,7	1,6 1,7	3,14 3,46	1,00 1,00	19 19	5 8	5,1 7,6	5,1 10,2	0 75	0,0 0,0	0,0 6,6	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 16	0 22	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
8 35 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 63 2 68 3 68	2,1 -3,1 -3,1	0,2 2,7 2,7	3,89 2,52 2,52	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 68	63 0 68	0,0 0,0 5,9	-4,5 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	11 0 15	15 0 23	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 345	10 0 10		
				4 68 5 68	-3,0 5,4	2,7 2,7	3,95 2,96	1,00 1,00	19 19	7 8	7,6 7,6	7,6 10,2	0 68	0,0 0,0	0,0 7,9	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 20	0 26	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
10 25 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 72 2 72 3 68	2,3 2,3 -1,8	0,4 0,4 1,0	3,67 3,67 4,61	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 68	47 0 68	0,0 0,0 0,3	-5,2 0,0 3,7	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	13 0 10	17 0 15	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 143	10 0 10		
				4 68 5 68	2,2 2,2	1,0 1,0	3,78 3,78	1,00 1,00	19 19	6 6	5,1 5,1	5,1 68	0 68	0,0 0,3	0,0 5,3	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 14	0 18	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
25 36 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 72 2 72 3 72	1,7 1,7 -1,1	0,3 0,3 0,3	4,89 4,89 7,82	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 72	71 0 72	-1,3 0,0 -1,3	-4,0 0,0 -2,6	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 39,5	30,2 25,3 40,3	9,9 8,3 5,2	0,0 0,0 10	13 0 9	13 0 0	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 52	10 0 10		
				4 72 5 72	-1,1 -1,1	0,3 0,3	7,84 7,84	1,00 1,00	19 19	6 6	5,1 5,1	5,1 55	0 55	0,0 -1,4	0,0 -0,8	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 5	0 6	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
36 52 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 75 2 75 3 53	-2,0 -2,0 2,0	0,4 0,4 0,8	4,22 4,22 4,22	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 75	57 0 75	1,7 0,0 0,6	1,5 0,0 3,4	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 19,8	40,3 25,3 25,3	5,2 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	8 0 10	7 0 14	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 61	10 0 10		
				4 69 5 69	2,4 2,4	0,6 0,6	3,42 3,42	1,00 1,00	19 19	6 6	5,1 5,1	5,1 67	0 0,2	0,0 4,7	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 12	0 16	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
52 64 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 63 2 63 3 72	3,4 3,0 -1,3	0,9 0,9 0,7	3,58 2,79 6,22	1,00 1,00 1,00	19 19 19	7 6 6	7,6 5,1 5,1	7,6 5,1 63	63 0 63	0,1 0,0 0,1	-5,2 0,0 -3,7	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	13 0 10	17 0 15	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 225	10 0 10		
				4 68 5 68	1,8 2,2	0,7 0,7	4,64 3,84	1,00 1,00	19 19	6 6	5,1 5,1	5,1 68	0 68	0,0 -0,1	0,0 3,9	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 10	0 13	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
64 72 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 63 2 63 3 75	1,8 1,8 1,1	0,6 0,6 0,7	4,58 4,58 7,20	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 63	63 0 63	-1,2 0,0 -1,2	-3,2 0,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 19,8	40,3 25,3 25,3	5,2 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	11 0 8	11 0 8	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 100	10 0 10		
				4 75 5 75	1,7 1,7	0,7 0,7	4,73 4,73	1,00 1,00	19 19	6 6	5,1 5,1	5,1 68	0 68	0,0 -0,5	0,0 2,9	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 9	0 10	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
72 76 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 72 2 72 3 75	1,4 1,4 1,2	0,5 0,5 0,5	5,86 5,86 7,05	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 63	63 0 63	-0,1 0,0 -0,1	-3,1 0,0 -1,9	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	8 0 5	10 0 8	0,0 0,0 0,0	21 0 25	46 25 82	10 0 10		
				4 75 5 75	1,6 1,6	0,5 0,5	5,03 5,03	1,00 1,00	19 19	6 6	5,1 5,1	5,1 68	0 0,1	0,0 2,7	0,0 0,0	0,0 0,0	19,8 23,6	25,3 30,2	8,3 9,9	0,0 0,0	0 7	0 9	0,0 0,0	0 21	0 46	25 21	0 46	10 10
76 80 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 72 2 63 3 63	0,7 -1,0 -1,0	0,5 0,5 0,5	11,99 7,97 7,97	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 63	63 0 63	0,1 0,0 0,1	-2,8 0,0 -1,7	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	7 0							



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												Staffe Pas Lun Fi	
					Co mb	M Exd (t°m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	εf% 100	εc	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRld (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq			
61 48 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 62	2,2 2,2 -1,3	1,4 1,4 1,4	5,59 5,59 9,13	1,00 1,00 1,00	19 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	62 0 66	0,3 0,0 0,3	-4,4 0,0 3,8	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	12 0 10	15 0 15	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 168	10 10 10	
			4 5 66	66 3,4 3,4	1,6 1,6		3,60 3,60	1,00 1,00	19 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 65	0 0 65	0,0 0,0 0,3	0,0 0,0 5,6	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 14 18	0 0 18	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
48 33 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 75 2 75 3 75	2,9 2,9 2,9	1,1 1,1 1,1	4,20 4,20 4,20	1,00 1,00 1,00	19 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 63	63 0 63	-5,7 0,0 -5,7	-1,7 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	19 0 15	24 0 24	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 17	10 10 10	
			4 5 57	57 2,5 2,5	1,2 1,2		4,86 4,86	1,00 1,00	19 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 63	0 0 63	0,0 0,0 -5,7	0,0 0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 16 24	0 0 24	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
66 67 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 68 2 52 3 52	-0,7 -1,3 -1,3	0,5 0,5 0,5	11,51 6,23 6,23	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	52 0 52	0,0 0,0 0,0	-2,0 0,0 1,5	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	5 0 4	7 0 6	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 378	10 10 10	
			4 5 68	68 -1,3 -1,3	0,5 0,5		6,47 5,76	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 52 52	0,0 0,0 0,0	0,0 2,0 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 5 7	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
67 68 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 52 2 52 3 52	1,5 0,7 -0,6	0,5 0,5 0,5	5,67 12,17 14,96	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	52 0 52	0,0 0,0 0,0	-1,8 0,0 -1,3	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	4 0 3	6 0 5	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 407	10 10 10	
			4 5 50	52 -0,6 1,2	0,5 0,5		14,96 6,76	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 1,6 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 4 5	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
68 69 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 50 2 50 3 50	1,3 0,6 -0,6	0,5 0,5 0,5	6,30 14,04 14,91	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	50 0 50	0,0 0,0 0,0	-1,7 0,0 -1,2	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	4 0 3	6 0 5	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 409	10 10 10	
			4 5 50	50 -0,6 1,1	0,5 0,5		14,91 7,62	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 1,5 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 4 5	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
69 70 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 50 2 73 3 73	1,2 -0,7 -0,7	0,5 0,4 0,4	7,04 11,23 11,23	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 72	48 0 72	0,0 0,0 0,0	-1,6 0,0 2,4	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	4 0 6	5 0 9	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 433	10 10 10	
			4 5 72	72 1,4 2,9	0,4 0,4		5,92 2,87	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 72	0 0 72	0,0 0,0 0,0	0,0 3,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 8 10	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
69 60 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 50	0,3 0,3 0,7	0,4 0,4 0,5	25,18 25,18 12,43	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	62 0 50	-0,1 0,0 0,0	-1,0 0,0 1,1	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	3 0 3	3 0 4	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 57	10 10 10	
			4 5 50	50 0,8 0,8	0,5 0,5		10,00 10,00	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 1,7 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 4 6	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
60 47 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 50	1,3 1,2 -0,8	0,8 0,8 0,8	6,15 6,66 10,03	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	62 0 50	0,0 0,0 0,0	-2,1 0,0 2,2	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	5 0 6	7 0 9	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 186	10 10 10	
			4 5 50	50 2,1 2,3	0,8 0,8		3,87 3,62	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 3,0 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 7 10	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
47 31 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 50	1,8 1,1 -1,0	1,2 1,2 1,1	4,65 7,48 8,18	1,00 1,00 1,00	19 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	62 0 50	0,0 0,0 0,0	-2,9 0,0 3,4	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	7 0 9	9 0 14	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 282	10 10 10	
			4 5 50	50 3,0 4,1	1,1 1,1		2,72 2,02	1,00 1,00	19 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 4,5 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 11 15	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
68 59 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 50 2 50 3 50	-0,5 -0,5 -0,5	0,5 0,5 0,5	17,90 17,76 17,75	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	62 0 50	-0,1 0,0 0,1	-1,3 0,0 1,2	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	3 0 3	4 0 4	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 58	10 10 10	
			4 5 50	50 0,9 0,9	0,5 0,5		9,18 9,18	1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	0 50 50	0,0 0,1 0,1	0,0 0,0 1,9	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 5 6	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
59 46 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 50	1,6 1,5 1,5	0,9 0,9 0,8	5,24 5,63 5,54	1,00 1,00 1,00	19 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	62 0 50	0,0 0,0 0,0	-2,2 0,0 3,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	5 0 7	7 0 12	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 185	10 10 10	
			4 5 50	50 3,3 3,5	0,8 0,8		2,51 3,56	1,00 1,00	19 7 7	5,1 7,6 7,6	5,1 7,6 7,6	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 3,8 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	0 9 12	0 0 0	0,0 0,0 0,0	25 21 21	0 46 46	10 10 10	
46 30 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 62 2 62 3 50	2,6 1,4 -1,3	1,2 1,2 1,1	3,14 6,05 6,28	1,00 1,00 1,00	19 5 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	62 0 50	0,0 0,0 0,0	-3,4 0,0 3,4	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	9 0 8	11 0 13	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 364	10 10 10	
			4 5 50	50 2,5 4,1	1,1 1,1		3,31 3,01	1,00 1,00	19 7 7	5,1 7,6 7,6	5,1 7,6 7,6	0 50 50	0,0 0,0 0,0	0,0 4,4 0,0	0,0 0,0 0,0	19,8 23,6 30,2	25,3 30,2 9,9	8,3 9,9 0,0	0,0 							



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	Gamm Rd	εf% 100	εc	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
57 44 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 52 52	-2,5 -2,5 1,8	0,3 0,3 0,3	6,62 5,07 6,76	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 7 7	10,2 7,6 7,6	10,2 7,6 7,6	56 0 52	-0,1 0,0 0,0	-2,3 0,0 3,3	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	6 0 8	8 0 13	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 185	10 10 10
				4	52	3,8	0,3	3,30	1,00	19	7	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	52	4,0	0,3	3,14	1,00	19	7	7,6	7,6	52	0,0	3,8	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	10	13	0,0	21	46	10
44 40 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	56 56 56	3,4 3,4 2,3	0,4 0,4 0,4	3,71 3,71 3,65	1,00 1,00 1,00	19 19 19	7 7 6	7,6 7,6 5,1	7,6 7,6 5,1	56 0 56	0,3 0,0 0,3	-3,5 0,0 -2,7	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	10 0 7	12 0 11	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 121	10 10 10
				4	56	1,2	0,4	7,04	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	52	-1,0	0,2	8,10	1,00	19	6	5,1	5,1	56	0,3	-1,0	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	3	3	0,0	21	46	10
40 37 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	52 56 56	-1,0 -1,0 -1,0	0,0 0,0 0,0	8,14 8,14 8,13	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	56 0 52	0,2 0,0 0,0	-0,7 0,0 0,6	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 19,8	40,3 25,3 25,3	5,2 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	2 0 2	2 0 2	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 115	10 10 10
				4	56	-1,0	0,0	8,16	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	56	-1,0	0,0	8,21	1,00	19	6	5,1	5,1	52	0,0	1,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	3	3	0,0	21	46	10
37 28 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	56 52 52	-0,9 2,1 3,3	0,5 0,6 0,6	13,32 5,95 3,77	1,00 1,00 1,00	19 19 19	7 7 7	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	52 0 52	0,0 0,0 3,0	1,5 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	4 0 7	5 0 12	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 111	10 10 10
				4	52	4,4	0,6	2,84	1,00	19	7	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	52	4,4	0,6	2,84	1,00	19	7	7,6	7,6	52	0,0	3,7	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	12	0,0	21	46	10
50 82 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	53 53 53	3,3 3,3 2,8	0,2 0,2 0,2	3,82 3,82 3,00	1,00 1,00 1,00	19 19 19	7 7 6	7,6 7,6 5,1	7,6 7,6 5,1	51 0 53	-0,5 0,0 -0,5	-5,0 0,0 -3,0	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 19,8	30,2 25,3 25,3	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	14 0 9	17 0 12	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 57	10 10 10
				4	69	1,6	0,2	5,13	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	59	1,5	0,2	5,61	1,00	19	6	5,1	5,1	59	1,6	2,9	0,0	39,5	40,3	5,2	0,0	11	10	0,0	21	46	10
63 56 2.2	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	63 68 52	-1,0 1,7 2,2	1,6 0,8 2,3	8,36 4,91 3,67	1,00 1,00 1,00	19 19 19	5 6 5	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 0	52 52 0	6,1 6,1 0,0	2,0 2,4 0,0	-0,2 -0,2 0,0	27,3 24,2 43,1	34,8 31,0 44,1	10,1 10,1 5,6	0,8 0,8 0,0	22 23 0	24 27 0	2,3 2,3 0,0	16 16 16	50 4 4	10 10 10
				4	52	2,2	2,3	3,67	1,00	19	5	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	24,2	31,0	10,1	0,0	0	0	0,0	18	4	10
				5	52	2,2	2,3	3,67	1,00	19	5	5,1	5,1	52	6,1	4,4	-0,2	43,1	44,1	5,6	0,8	28	24	2,5	16	46	10
56 51 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	68 68 68	3,9 3,9 3,9	0,9 0,9 0,9	4,17 4,17 4,17	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 8 8	10,2 10,2 10,2	10,2 10,2 75	68 0 75	-1,0 0,0 -0,7	-6,6 0,0 -4,5	0,0 0,0 0,0	23,6 19,8 23,6	30,2 25,3 30,2	9,9 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	19 0 13	22 0 15	0,0 0,0 0,0	21 25 21	46 0 8	10 10 10
				4	68	3,3	0,9	4,98	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	63	2,3	0,4	7,34	1,00	19	8	10,2	10,2	63	0,7	5,2	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	15	17	0,0	21	46	10
51 35 2.5	0,00 0,00		28 40 50	1 2 3	68 68 68	2,8 2,8 2,8	1,9 1,9 1,9	5,72 5,72 5,72	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	10,2 10,2 10,2	52 0 52	-3,4 0,0 -3,4	-3,9 0,0 -1,4	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 23,6	40,3 25,3 30,2	5,2 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	18 0 12	15 0 15	0,0 0,0 0,0	21 25 25	46 0 27	10 10 10
				4	68	2,2	1,9	7,45	1,00	19	8	7,6	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	78	2,1	1,1	7,81	1,00	19	8	7,6	10,2	52	-3,4	0,0	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	9	15	0,0	21	46	10
54 55 2.5	0,00 0,00	1 / 2	28 40 50	1 2 3	53 53 53	0,7 0,7 0,7	0,0 0,0 0,0	12,18 12,18 12,18	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	47 0 51	-0,8 0,0 -1,4	-2,3 0,0 -2,0	0,0 0,0 0,0	19,8 19,8 39,5	25,3 25,3 40,3	8,3 8,3 5,2	0,0 0,0 0,0	8 0 9	9 0 8	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 100	10 10 10
				4	56	0,4	0,6	19,12	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	56	0,4	0,6	19,12	1,00	19	6	5,1	5,1	68	-1,6	0,4	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	5	8	0,0	25	0	10
49 50 2.5	0,00 0,00	1 / 2	28 40 50	1 2 3	68 68 68	0,6 0,6 0,6	0,2 0,2 0,2	13,87 13,87 13,87	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 75	59 0 75	-1,0 0,0 -0,9	-2,2 0,0 -2,0	0,0 0,0 0,0	19,8 19,8 19,8	25,3 25,3 25,3	8,3 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	8 0 7	9 0 8	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 99	10 10 10
				4	59	0,6	0,4	14,97	1,00	19	6	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	59	0,6	0,4	14,97	1,00	19	6	5,1	5,1	59	-1,0	2,1	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	8	8	0,0	25	0	10
54 49 2.5	0,00 0,00	2 / 2	28 40 50	1 2 3	52 73 57	-1,3 2,5 2,6	0,1 0,4 0,4	12,32 6,76 6,35	1,00 1,00 1,00	19 19 19	8 8 8	10,2 10,2 10,2	10,2 10,2 0	50 0 57	-0,2 0,0 1,3	3,2 0,0 4,2	0,0 0,0 0,0	19,8 19,8 23,6	25,3 25,3 30,2	8,3 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	9 0 14	13 0 14	0,0 0,0 0,0	25 25 21	0 0 29	10 10 10
				4	57	2,6	0,4	6,35	1,00	19	8	10,2	10,2	0	0,0	0,0	0,0	19,8	25,3	8,3	0,0	0	0	0,0	25	0	10
				5	57	2,6	0,4	6,35	1,00	19	8	10,2	10,2	57	1,3	6,6	0,0	23,6	30,2	9,9	0,0	19	22	0,0	21	46	10
55 50 2.5	0,00 0,00	2 / 2	28 40 50	1 2 3	63 47 47	-1,2 2,5 2,5	0,2 0,2 0,2	6,97 3,32 3,32	1,00 1,00 1,00	19 19 19	6 6 6	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 63	63 0 63	1,3 0,0 1,3	4,0 0,0 4,8	0,0 0,0 0,0	39,5 19,8 23,6	40,3 25,3 30,2	5,2 8,3 8,3	0,0 0,0 0,0	13 0 15	13 0 16	0,0 0,0 0,0	21 25 21	0 0 24	10 10 10
				4	47	2,5	0,2	3,32	1,00	19	6	5,1	5,														



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
					5	75	-3,3	-0,3	4,98	33	19	9	10,2	10,2	75	0,0	-6,9	0,0	16,4	28,9	5,1	0,0	22	24	0,0	21
55 56 1.89	1,33 1,33		27 30 60	1 2 56	-6,2 -6,2 -6,2	4,4 4,4 4,4	5,77 5,77 5,77	37 37 37	19 19 19	11 11 11	18,8 18,8 18,8	15,7 15,7 15,7	56 0 0	0,4 0,0 0,0	10,4 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 10,1 41,0	41,8 21,7 44,0	5,0 5,0 5,3	0,0 0,0 0,0	25 0 0	25 0 0	0,0 0,0 0,0	14 27 14	55 0 0	10 10 10
50 51 2.5	2,66 2,66		3 30 50	1 2 57	-3,4 -3,4 -3,4	-3,5 -3,5 -3,5	4,96 4,96 4,96	34 34 34	19 19 19	10 10 10	10,2 10,2 10,2	10,2 10,2 10,2	57 57 0	0,1 0,1 0,0	6,9 6,2 0,0	0,0 0,0 0,0	15,6 13,3 28,9	27,5 23,5 30,7	5,3 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0	23 21 0	25 27 0	0,0 0,0 0,0	23 24 9	46 9 10	10 10 10
35 51 2.5	2,66 2,66		3 30 50	1 2 68	-3,4 -3,4 4,2	-0,4 -0,4 -0,4	4,86 4,86 4,85	32 32 37	19 19 19	9 9 11	10,2 10,2 10,2	12,7 12,7 12,7	68 68 0	0,0 0,0 0,0	7,5 6,6 0,0	0,0 0,0 0,0	14,9 13,3 28,9	26,4 23,5 30,6	5,3 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0	25 22 0	28 28 0	0,0 0,0 0,0	24 25 11	46 11 10	10 10 10
61 48 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 66	-3,9 -3,9 2,1	0,0 0,0 0,0	4,21 4,21 6,04	35 35 31	19 19 19	10 10 8	10,2 10,2 7,6	7,6 7,6 7,6	66 0 66	-0,2 0,0 0,0	4,9 0,0 4,0	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	17 0 14	21 0 17	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 168	10 10 10
48 33 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 66	-2,2 -2,2 -2,2	0,0 0,0 0,0	5,74 5,74 5,74	31 31 31	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	66 0 56	1,8 0,0 2,6	4,6 0,0 -0,4	0,0 0,0 0,0	28,6 13,3 13,3	30,3 23,5 23,5	3,6 5,3 5,3	0,0 0,0 11	19 0 20	0,0 0 0	27 27 0	46 10 17	10 10 10	
33 34 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 59	-5,1 -4,8 -2,6	0,0 0,0 0,0	4,01 4,23 7,91	35 35 19	19 19 19	10 10 10	12,7 12,7 12,7	12,7 12,7 59	59 0 0	0,0 0,0 0,0	5,2 0,0 4,3	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 14	17 0 18	22 0 0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 187	10 10 10
61 62 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 56	-5,9 -5,9 -3,1	0,0 0,0 0,0	3,47 3,47 6,64	37 37 19	19 19 19	11 11 11	12,7 12,7 10,2	10,2 10,2 56	56 0 0	0,1 0,0 0,1	5,5 0,0 4,9	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 16	19 0 21	24 0 21	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 179	10 10 10
62 83 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 72	-1,3 -1,3 -1,3	0,0 0,0 0,0	6,30 6,30 6,30	26 26 19	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 72	72 0 0	0,0 0,0 0,0	2,1 0,0 1,5	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 5	7 0 6	9 0 6	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 43	10 10 10
83 63 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 72	0,3 -2,4 -3,3	0,0 0,0 0,0	24,96 5,11 3,77	25 32 32	19 19 19	6 9 9	7,6 7,6 7,6	5,1 5,1 5,1	68 0 68	-0,6 0,0 -0,6	-2,4 0,0 -2,9	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 12	10 0 12	10 0 12	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 33	10 10 10
34 82 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 59	-3,0 -3,0 -2,8	0,0 0,0 0,0	5,44 5,44 5,76	35 35 19	19 19 19	10 10 10	10,2 10,2 10,2	7,6 7,6 7,6	59 0 59	-0,5 0,0 -0,5	3,8 0,0 2,9	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 11	14 0 12	16 0 12	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 45	10 10 10
82 35 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 47	-1,5 -2,8 -3,1	0,0 0,0 0,0	10,90 5,89 5,23	35 35 19	19 19 19	10 10 10	10,2 10,2 10,2	7,6 7,6 7,6	47 0 47	-0,1 0,0 0,0	-2,7 0,0 -2,7	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 10	9 0 12	11 0 12	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 8	10 10 10
55 50 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 75	2,0 2,0 -1,3	0,0 0,0 0,0	6,09 6,09 6,37	32 32 25	19 19 19	9 9 6	5,1 5,1 5,1	7,6 7,6 7,6	75 0 75	-0,1 0,0 -0,1	-2,7 0,0 -3,2	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 11	9 0 13	11 0 13	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 47	10 10 10
63 56 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 63	-2,4 -2,4 -2,4	0,0 0,0 0,0	5,29 5,29 5,29	31 31 19	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	63 0 63	-0,7 0,0 -0,7	4,3 0,0 3,8	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 15	17 0 16	18 0 16	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 7	10 10 10
56 51 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 68	3,1 3,1 3,1	0,0 0,0 0,0	5,28 5,28 5,28	33 33 33	19 19 19	9 9 9	10,2 10,2 10,2	10,2 10,2 75	75 0 0	0,3 0,0 -4,3	-4,3 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 15	15 0 18	18 0 0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 8	10 10 10
51 35 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 68	1,9 -3,3 -4,4	0,0 0,0 0,0	4,38 3,74 2,80	25 32 32	19 19 19	6 9 9	7,6 7,6 7,6	5,1 5,1 5,1	68 68 68	-0,2 0,0 0,0	-5,1 0,0 -5,4	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	18 19 20	22 0 25	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 10	10 10 10
62 54 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 2 72	-3,2 -3,2 -3,2	0,0 0,0 0,0	3,94 3,94 3,94	31 31 19	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	72 0 0	-0,4 0,0 0,0	4,4 0,0 3,6	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	16 14 0	19 16 0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 37	10 10 10



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
					5 68	-3,0	0,0	4,12	31	19	8	7,6	7,6	68	0,4	-3,1	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	12	13	0,0	27	46	10		
49 34 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 59 2 59 3 75	2,3 2,3 -2,5	0,0 0,0 0,0	5,48 5,48 5,07	31 31 31	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	63 0 75	0,1 0,0 -0,3	4,5 0,0 -4,3	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	15 0 15	19 0 18	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 28	10 10 10			
				4 75 5 75	-2,5 -2,5	0,0 0,0	5,07 5,07	31 31	19 19	8 8	7,6 7,6	7,6 7,6	0 75	0,0 -0,3	0,0 -5,8	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	20 25	25	0,0	27 27	46 46	10 10			
54 49 2.5	3,40 3,40		4 30 50	1 50 2 50 3 78	-1,5 -1,5 -1,5	0,0 0,0 0,0	8,37 8,37 8,54	31 31 31	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	50 0 62	-0,1 0,0 0,1	2,6 0,0 -2,5	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	9 0 9	11 0 11	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 58	10 10 10			
				4 78 5 78	-1,8 -1,8	0,0 0,0	6,98 6,98	31 31	19 19	8 8	7,6 7,6	7,6 7,6	0 62	0,0 0,1	0,0 -3,4	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 11	0 14	0,0	27 27	0 46	10 10			
61 48 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 66 2 66 3 66	-2,1 -2,1 -1,2	0,0 0,0 0,0	3,92 3,92 7,07	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 66	66 0 66	0,0 0,0 0,0	1,9 0,0 1,7	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	6 0 6	8 0 7	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 168	10 10 10			
				4 66 5 66	1,5 1,5	0,0 0,0	5,53 5,53	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 66	0,0 0,0	0,0 1,0	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 3	0 4	0,0	27 27	0 46	10 10			
48 33 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 47 2 78 3 78	0,7 -0,8 -1,1	0,0 0,0 0,0	12,05 10,20 7,77	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 5,1	51 0 51	-1,5 0,0 -1,5	-0,7 0,0 -0,9	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	8 0 8	11 0 11	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 27	10 10 10			
				4 78 5 78	-1,1 -1,1	0,0 0,0	7,77 7,77	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 51	0,0 -1,5	0,0 -1,0	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 9	0 11	0,0	27 27	0 46	10 10			
55 56 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 56 2 56 3 56	-1,9 -1,9 -1,9	0,0 0,0 0,0	4,49 4,49 4,49	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 56	56 0 56	0,2 0,0 0,2	2,5 0,0 2,3	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	9 0 8	11 0 10	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 19	10 10 10			
				4 56 5 56	-1,5 0,7	0,0 0,0	5,74 12,83	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 56	0,0 0,2	0,0 2,2	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 8	0 9	0,0	27 27	0 46	10 10			
50 51 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 57 2 57 3 57	-1,8 -1,8 -1,8	0,0 0,0 0,0	4,58 4,58 4,58	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 59	59 0 59	-0,1 0,0 -0,1	2,4 0,0 2,2	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	8 0 8	10 0 9	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 18	10 10 10			
				4 57 5 69	-1,5 0,6	0,0 0,0	5,76 13,35	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 59	0,0 -0,1	0,0 2,1	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 8	0 9	0,0	27 27	0 46	10 10			
33 34 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 53 2 53 3 53	2,8 2,7 -2,1	0,0 0,0 0,0	4,41 4,57 5,83	31 31 31	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	53 0 53	0,0 0,0 0,0	-2,0 0,0 -2,8	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	7 0 9	9 0 12	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 187	10 10 10			
				4 53 5 53	-3,7 -3,9	0,0 0,0	4,37 4,21	35 35	19 19	10 10	10,2 10,2	7,6 7,6	0 53	0,0 0,0	0,0 -3,0	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 10	0 13	0,0	27 27	0 46	10 10			
61 62 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 56 2 56 3 56	-2,0 -2,0 1,7	0,0 0,0 0,0	6,39 6,39 7,43	31 31 31	19 19 19	8 8 8	7,6 7,6 7,6	7,6 7,6 7,6	56 0 56	0,0 0,0 0,0	2,1 0,0 1,9	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	7 0 6	9 0 8	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 179	10 10 10			
				4 56 5 56	2,3 2,3	0,0 0,0	5,39 5,39	31 31	19 19	8 8	7,6 7,6	7,6 7,6	0 52	0,0 0,1	0,0 -1,9	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 7	0 8	0,0	27 27	0 46	10 10			
62 83 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 59 2 59 3 59	0,5 0,5 0,5	0,0 0,0 0,0	16,15 16,06 16,08	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 63	63 0 63	0,1 0,0 0,1	0,8 0,0 0,6	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	3 0 2	3 0 3	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 53	10 10 10			
				4 59 5 59	0,5 0,5	0,0 0,0	16,06 17,74	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 68	0,0 -0,3	0,0 -0,2	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 2	0 3	0,0	27 27	0 46	10 10			
83 63 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 72 2 68 3 68	0,5 -0,5 -0,7	0,0 0,0 0,0	17,71 16,44 11,93	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 68	68 0 68	-0,4 0,0 -0,4	-0,5 0,0 -0,7	0,0 0,0 0,0	28,6 13,3 28,6	30,3 23,5 30,3	3,6 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0	3 0 3	3 0 3	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 33	10 10 10			
				4 68 5 68	-0,7 -0,7	0,0 0,0	11,93 11,93	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 68	0,0 -0,4	0,0 -0,8	0,0 0,0	13,3 28,6	23,5 30,3	5,3 3,6	0,0 0,0	0 4	0 4	0,0	27 27	0 46	10 10			
34 82 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 59 2 59 3 59	-1,4 -1,4 -1,4	0,0 0,0 0,0	5,86 5,86 6,19	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 59	59 0 59	-0,2 0,0 -0,2	1,6 0,0 1,4	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	6 0 5	7 0 6	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 45	10 10 10			
				4 59 5 59	-0,9 0,5	0,0 0,0	9,10 18,50	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 59	0,0 -0,2	0,0 1,3	0,0 0,0	13,3 13,3	23,5 23,5	5,3 5,3	0,0 0,0	0 5	0 5	0,0	27 27	0 46	10 10			
82 35 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 59 2 59 3 59	0,9 1,3 1,3	0,0 0,0 0,0	8,87 6,61 6,26	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 59	59 0 59	-0,2 0,0 -0,2	1,1 0,0 0,9	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 28,6	23,5 23,5 30,3	5,3 5,3 3,6	0,0 0,0 0,0	4 0 4	5 0 4	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 8	10 10 10			
				4 59 5 59	1,3 1,3	0,0 0,0	6,26 6,26	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 59	0,0 -0,2	0,0 0,9	0,0 0,0	13,3 28,6	23,5 30,3	5,3 3,6	0,0 0,0	0 4	0 4	0,0	27 27	0 46	10 10			
55 50 2.5	7,10 7,10		4 30 50	1 75 2 75 3 75	0,7 0,7 -0,9	0,0 0,0 0,0	11,32 11,32 9,59	26 26 26	19 19 19	7 7 7	5,1 5,1 5,1	5,1 5,1 75	63 0 75	0,0 0,0 0,0	1,1 0,0 -1,4	0,0 0,0 0,0	13,3 13,3 13,3	23,5 23,5 23,5	5,3 5,3 5,3	0,0 0,0 0,0	4 0 5	5 0 6	0,0 0,0 0,0	27 27 27	46 0 47	10 10 10			
				4 75 5 75	-1,0 -1,0	0,0 0,0	8,75 8,75	26 26	19 19	7 7	5,1 5,1	5,1 5,1	0 75																



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRLd (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
				5	68	-0,7	0,0	11,56	26	19	7	5,1	5,1	68	-0,3	-1,6	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	6	7	0,0	27	46	10
62	7,10		4	1	69	1,3	0,0	6,26	26	19	7	5,1	5,1	52	0,6	-2,8	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	11	12	0,0	27	46	10
54	7,10		30	2	52	-1,6	0,0	5,11	26	19	7	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10
2.5			50	3	52	-2,4	0,0	3,42	26	19	7	5,1	5,1	52	0,6	-3,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	12	13	0,0	27	37	10
		4		52	-2,4	0,0	3,42	26	19	7	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10	
		5		52	-2,4	0,0	3,42	26	19	7	5,1	5,1	52	0,6	-3,2	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	13	14	0,0	27	46	10	
49	7,10		4	1	59	1,5	0,0	5,60	26	19	7	5,1	5,1	59	0,3	-1,9	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	7	8	0,0	27	46	10
34	7,10		30	2	59	1,5	0,0	5,60	26	19	7	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10
2.5			50	3	59	1,5	0,0	5,60	26	19	7	5,1	5,1	59	0,3	-2,1	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	8	9	0,0	27	28	10
		4		59	1,1	0,0	7,28	26	19	7	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10	
		5		62	-1,0	0,0	8,48	26	19	7	5,1	5,1	59	0,3	-2,3	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	9	10	0,0	27	46	10	
54	7,10		4	1	52	-1,4	0,0	6,00	26	19	7	5,1	5,1	52	-0,1	1,6	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	5	7	0,0	27	46	10
49	7,10		30	2	52	-1,4	0,0	6,00	26	19	7	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10
2.5			50	3	52	-1,3	0,0	6,53	26	19	7	5,1	5,1	52	-0,1	1,1	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	4	5	0,0	27	58	10
		4		52	-1,0	0,0	8,44	26	19	7	5,1	5,1	0	0,0	0,0	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	0	0	0,0	27	0	10	
		5		69	-1,0	0,0	8,66	26	19	7	5,1	5,1	56	0,1	-1,3	0,0	13,3	23,5	5,3	0,0	5	6	0,0	27	46	10	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - PILASTRI																										
Filo Iniz Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRLd (t*m)	Coe Cis	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi		
33	0,00		3	1 47	1,8	2,6	-5,1	5,02	19	17	15,7	15,7	47	-1,8	1,3	0,0	29,8	31,6	3,6	0,0	10	8	0,0	24	51	10
33	3,40		30	2 47	1,0	1,6	-4,9	8,45	19	17	15,7	15,7	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 59	-0,9	-0,5	-9,0	19,54	19	18	15,7	15,7	47	-1,8	1,3	0,0	29,8	31,6	3,6	0,0	10	8	0,0	24	189	10
				4 47	-1,2	-1,6	-4,2	7,97	19	17	15,7	15,7	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 47	-2,0	-2,6	-4,0	4,83	19	17	15,7	15,7	47	-1,8	1,3	0,0	29,8	31,6	3,6	0,0	10	8	0,0	24	50	10
34	0,00		3	1 59	3,1	-1,9	-16,6	4,71	19	18	18,8	9,4	59	1,2	2,0	0,0	31,1	33,0	3,6	0,0	10	8	0,0	24	52	10
34	3,40		30	2 59	1,9	-1,3	-16,4	7,35	19	18	18,8	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 75	0,7	-0,6	-16,7	16,60	19	18	18,8	9,4	59	1,2	2,0	0,0	31,1	33,0	3,6	0,0	10	8	0,0	24	188	10
				4 59	-1,5	0,8	-15,7	10,60	19	18	18,8	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 59	-2,7	1,5	-15,5	5,83	19	18	18,8	9,4	59	1,2	2,0	0,0	31,1	33,0	3,6	0,0	10	8	0,0	24	50	10
35	0,00		3	1 68	-2,4	-2,9	-26,6	4,20	19	19	15,7	12,6	68	2,4	0,7	0,0	32,8	34,9	3,6	0,0	9	8	0,0	24	61	10
35	2,66		30	2 68	-2,1	-1,9	-26,4	5,98	19	19	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 68	-1,8	-0,8	-26,3	10,24	19	19	15,7	12,6	68	2,4	0,7	0,0	32,8	34,9	3,6	0,0	9	8	0,0	24	105	10
				4 68	-1,2	1,2	-25,9	9,53	19	19	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 75	-1,1	2,1	-24,0	6,15	19	18	15,7	12,6	68	2,4	0,7	0,0	32,8	34,9	3,6	0,0	9	8	0,0	24	50	10
48	0,00		3	1 50	3,3	1,0	-10,7	4,87	19	16	12,6	9,4	47	-1,0	1,9	0,0	30,6	32,5	3,6	0,0	9	7	0,0	24	52	10
48	3,40		30	2 73	1,6	-1,0	-11,8	7,12	19	17	12,6	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 73	0,8	-1,0	-11,6	8,57	19	16	12,6	9,4	47	-1,0	1,9	0,0	30,6	32,5	3,6	0,0	9	7	0,0	24	188	10
				4 78	1,9	-1,3	-9,6	5,65	19	16	12,6	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 50	-2,3	-2,0	-9,6	3,92	19	16	12,6	9,4	47	-1,0	1,9	0,0	30,6	32,5	3,6	0,0	9	7	0,0	24	50	10
49	0,00		29	1 75	-0,3	-1,3	-5,7	8,60	19	11	6,3	12,6	75	0,9	-0,2	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	3	3	0,0	24	70	10
49	3,40		30	2 75	-0,2	-0,8	-5,4	14,32	19	11	6,3	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			70	3 75	-0,1	-0,3	-5,1	40,16	19	11	6,3	12,6	75	0,9	-0,2	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	3	3	0,0	24	150	10
				4 75	0,2	0,7	-4,4	14,05	19	11	6,3	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 75	0,4	1,2	-4,1	8,42	19	11	6,3	12,6	75	0,9	-0,2	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	3	3	0,0	24	70	10
50	0,00		2	1 68	-1,1	0,2	-4,1	7,79	19	13	6,3	9,4	57	0,7	-0,1	0,0	23,5	24,5	2,7	0,0	4	3	0,0	24	47	10
50	2,66		30	2 75	-0,8	-0,1	-4,1	10,64	19	12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			40	3 75	-0,5	0,1	-4,0	16,41	19	12	6,3	9,4	57	0,7	-0,1	0,0	23,5	24,5	2,7	0,0	4	3	0,0	24	124	10
				4 57	-0,1	0,7	-4,2	12,43	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 57	0,1	1,0	-4,0	8,49	19	12	6,3	9,4	57	0,7	-0,1	0,0	23,5	24,5	2,7	0,0	4	3	0,0	24	45	10
51	0,00		3	1 68	-4,4	0,6	-1,0	5,34	19	15	15,7	12,6	68	-0,6	-3,6	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	14	14	0,0	24	50	10
51	2,66		30	2 68	-2,9	0,3	-0,8	8,43	19	14	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 68	-1,3	0,0	-0,6	20,02	19	13	15,7	12,6	68	-0,6	-3,6	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	14	14	0,0	24	116	10
				4 72	-1,6	0,6	-4,8	11,19	19	17	15,7	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 68	3,3	-0,7	-0,1	6,32	19	15	15,7	12,6	68	-0,6	-3,6	0,0	28,9	30,7	3,6	0,0	14	14	0,0	24	50	10
54	0,00		29	1 75	-0,3	-1,5	-4,0	8,05	19	12	9,4	12,6	75	0,9	-0,1	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	3	3	0,0	24	70	10
54	3,40		30	2 75	-0,3	-0,9	-3,7	12,44	19	12	9,4	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			70	3 75	-0,3	-0,4	-3,4	27,23	19	13	9,4	12,6	75	0,9	-0,1	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	3	3	0,0	24	150	10
				4 75	-0,3	0,7	-2,8	15,51	19	12	9,4	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	37,8	8,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 75	-0,3	1,3	-2,5	9,17	19	11	9,4	12,6	75	0,9	-0,1	0,0	29,8	37,8	8,7	0,0	3	3	0,0	24	70	10
55	0,00		2	1 56	0,9	-0,2	-4,2	9,52	19	13	6,3	9,4	56	0,2	3,7	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	16	18	0,0	24	37	10
55	1,33		30	2 75	-0,1	-0,7	-5,9	12,06	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			40	3 72	-0,6	0,3	-4,2	10,86	19	14	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	23,8	24,7	2,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				4 72	-1,1	0,3	-4,2	7,06	19	13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 56	-1,8	-0,1	-4,0	5,14	19	11	6,3	9,4	56	0,2	3,7	0,0	22,3	20,6	4,5	0,0	16	18	0,0	24	37	10
56	0,00		7	1 68	-3,2	1,1	-10,3	8,14	19	17	15,2	18,1	56	5,4	-0,2	-0,2	40,8	43,9	5,3	0,8	17	11	2,5	10	37	10
56	1,33		30	2 75	-3,1	0,2	-8,4	11,53	19	15	15,2	18,1	0	0,0	0,0	0,0	11,3	24,4	5,5	0,8	0	0	2,5	24	0	10
1.89			60	3 74	1,0	0,9	-0,8	14,49	19	16	15,2	18,1	0	0,0	0,0	0,0	40,8	43,9	5,3	0,8	0	0	2,5	24	0	10
				4 72	1,1	1,6	0,5	9,00	19	15	15,2	18,1	0	0,0	0,0	0,0	11,3	24,4	5,5	0,8	0	0	2,5	24	0	10
				5 56	0,2	2,7	-0,1	6,72	19	15	15,2	18,1	56	5,4	-0,2	-0,2	40,8	43,9	5,3	0,8	17	11	2,5	10	37	10
61	0,00		3	1 52	2,4	2,1	-11,2	5,55	19	18	15,7	15,7	50	-1,0	2,5	0,0	31,2	33,2	3,6	0,0	11	10	0,0	24	55	10
61	3,40		30	2 72	1,8	-1,2	-17,5	8,82	19	19	15,7	15,7	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 72	0,6	-0,6	-17,3	20,71	19	19	15,7	15,7	50	-1,0	2,5	0,0	31,2	33,2	3,6	0,0	11	10	0,0	24	185	10
				4 52	-1,6	-1,2	-10,3	8,94	19	18	15,7	15,7	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
				5 52	-2,5	-2,1	-10,1	5,40	19	18	15,7	15,7	50	-1,0	2,5	0,0	31,2	33,2	3,6	0,0	11	10	0,0	24	50	10
62	0,00		3	1 68	-3,0	-1,9	-9,0	4,20	19	17	15,7	9,4	68	1,4	-2,0	0,0	30,5	32,4	3,6	0,0	11	8	0,0	24	51	10
62	3,40		30	2 68	-1,9	-1,1	-8,8	7,07	19	17	15,7	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
2.5			50	3 68	-0,7	-0,3	-8,6	22,16	19	17	15,7	9,4	68	1,4	-2,0	0,0	30,5	32,4	3,6	0,0	11	8	0,0	24	189	10



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - PILASTRI																										
Filo Iniz Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cis	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi		
					4 68	1,6	1,3	-8,2	6,68	19 16	15,7	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10
					5 68	2,7	2,1	-7,9	4,04	19 16	15,7	9,4	68	1,4	-2,0	0,0	30,5	32,4	3,6	0,0	11	8	0,0	24	50	10
63	0,00		3	1 52	0,7	2,0	-15,4	5,39	19 16	9,0	11,8	63	0,2	3,4	-0,1	22,3	26,3	5,9	0,5	14	15	2,4	24	42	10	
63	1,33		30	2 52	0,5	1,8	-15,4	6,26	19 15	9,0	11,8	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,5	0	0	2,4	24	0	10	
2.5			50	3 52	0,3	1,5	-15,3	7,41	19 15	9,0	11,8	0	0,0	0,0	0,0	30,9	32,8	3,6	0,5	0	0	2,4	24	0	10	
				4 52	0,3	1,3	-15,2	8,58	19 15	9,0	11,8	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,5	0	0	2,4	24	0	10	
				5 52	-0,4	0,9	-15,1	12,04	19 16	9,0	11,8	63	0,2	3,4	-0,1	22,3	26,3	5,9	0,5	14	15	2,4	24	42	10	
55	1,33		2	1 72	0,7	0,2	-2,9	10,43	19 13	6,3	9,4	75	0,8	0,0	0,0	23,2	24,1	2,7	0,0	4	3	0,0	24	45	10	
55	3,40		30	2 56	0,6	0,0	-2,1	14,00	19 11	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
2.5			40	3 68	-0,2	0,3	-2,5	19,42	19 14	6,3	9,4	75	0,8	0,0	0,0	23,2	24,1	2,7	0,0	4	3	0,0	24	67	10	
				4 75	-0,2	0,6	-2,0	12,06	19 13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
				5 75	-0,3	0,8	-1,9	8,66	19 13	6,3	9,4	75	0,8	0,0	0,0	23,2	24,1	2,7	0,0	4	3	0,0	24	45	10	
56	1,33		7	1 72	2,1	-1,0	-6,0	7,66	19 15	12,6	12,6	75	0,0	-4,3	0,0	29,8	32,0	7,3	0,0	12	13	0,0	24	60	10	
56	3,40		30	2 72	1,1	-0,8	-5,9	11,67	19 15	12,6	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	32,0	7,3	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
2.5			60	3 75	1,3	0,1	-0,5	19,35	19 13	12,6	12,6	75	0,0	-4,3	0,0	29,8	32,0	7,3	0,0	12	13	0,0	24	37	10	
				4 75	2,6	0,1	-0,4	10,23	19 12	12,6	12,6	0	0,0	0,0	0,0	14,9	32,0	7,3	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
				5 75	4,0	0,1	-0,2	6,94	19 11	12,6	12,6	75	0,0	-4,3	0,0	29,8	32,0	7,3	0,0	12	13	0,0	24	60	10	
63	1,33		3	1 75	-2,0	0,2	-8,0	7,66	19 12	8,8	8,8	68	-0,7	-2,0	0,1	30,5	32,4	3,6	0,5	12	10	2,3	24	50	10	
63	3,40		30	2 63	1,2	0,3	-12,5	11,59	19 14	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,5	0	0	2,3	24	0	10	
2.5			50	3 56	0,3	0,6	-8,2	13,25	19 14	8,8	8,8	68	-0,7	-2,0	0,1	30,5	32,4	3,6	0,5	12	10	2,3	24	57	10	
				4 56	0,5	0,9	-8,1	8,60	19 14	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,5	0	0	2,3	24	0	10	
				5 59	1,9	0,7	-6,9	5,98	19 14	8,8	8,8	68	-0,7	-2,0	0,1	30,5	32,4	3,6	0,5	12	10	2,3	24	50	10	
35	2,66		3	1 68	0,8	-1,2	-18,4	7,65	19 16	11,6	8,9	72	-2,9	-0,3	-0,1	32,2	34,2	3,6	0,7	14	12	3,0	24	37	10	
35	3,40		30	2 57	-1,9	-0,6	-12,8	7,83	19 16	11,6	8,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,7	0	0	3,0	24	0	10	
2.5			50	3 56	-2,0	-0,9	-12,9	6,55	19 16	11,6	8,9	0	0,0	0,0	0,0	32,2	34,2	3,6	0,7	0	0	3,0	24	0	10	
				4 72	-1,9	-1,4	-13,3	5,11	19 16	11,6	8,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,7	0	0	3,0	24	0	10	
				5 72	-2,0	-1,9	-13,2	4,17	19 16	11,6	8,9	72	-2,9	-0,3	-0,1	32,2	34,2	3,6	0,7	14	12	3,0	24	37	10	
50	2,66		2	1 57	0,2	-1,3	-4,1	6,25	19 13	6,3	9,4	57	2,4	-0,2	0,0	23,3	24,2	2,7	0,0	11	11	0,0	24	37	10	
50	3,40		30	2 57	0,2	-0,9	-4,1	8,25	19 13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
2.5			40	3 75	0,9	-0,1	-5,5	9,98	19 12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	23,3	24,2	2,7	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
				4 75	1,0	-0,1	-5,4	9,01	19 12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
				5 75	1,1	-0,1	-5,4	8,21	19 12	6,3	9,4	57	2,4	-0,2	0,0	23,3	24,2	2,7	0,0	11	11	0,0	24	37	10	
51	2,66		3	1 59	-0,2	-1,6	-4,9	7,24	19 14	11,9	11,9	57	4,4	-1,0	0,1	28,9	30,7	3,6	0,6	22	19	2,5	21	37	10	
51	3,40		30	2 63	-0,5	1,1	1,2	9,51	19 14	11,9	11,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,6	0	0	2,5	24	0	10	
2.5			50	3 63	-0,5	1,1	1,3	8,99	19 14	11,9	11,9	0	0,0	0,0	0,0	28,9	30,7	3,6	0,6	0	0	2,5	24	0	10	
				4 72	-0,8	1,3	0,4	7,63	19 14	11,9	11,9	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,6	0	0	2,5	24	0	10	
				5 75	2,8	0,8	-5,4	5,96	19 15	11,9	11,9	57	4,4	-1,0	0,1	28,9	30,7	3,6	0,6	22	19	2,5	21	37	10	
33	3,40		3	1 50	0,6	1,8	-2,7	4,60	19 13	9,4	9,4	47	-1,2	0,1	0,0	22,3	26,3	5,9	0,0	4	5	0,0	24	50	10	
33	7,10		30	2 50	0,4	1,1	-2,5	7,53	19 13	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
2.5			50	3 47	0,0	0,4	-2,3	20,59	19 12	9,4	9,4	47	-1,2	0,1	0,0	22,3	26,3	5,9	0,0	4	5	0,0	24	213	10	
				4 50	-0,4	-1,0	-1,8	8,10	19 13	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
				5 50	-0,7	-1,7	-1,5	4,77	19 13	9,4	9,4	47	-1,2	0,1	0,0	22,3	26,3	5,9	0,0	4	5	0,0	24	57	10	
34	3,40		3	1 69	-2,3	-0,5	-4,8	5,94	19 14	9,4	9,4	53	-0,1	-1,7	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	6	7	0,0	24	50	10	
34	7,10		30	2 69	-1,3	-0,3	-4,6	10,20	19 14	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
2.5			50	3 53	0,7	-0,1	-3,1	21,35	19 12	9,4	9,4	53	-0,1	-1,7	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	6	7	0,0	24	213	10	
				4 53	1,8	-0,1	-2,9	8,50	19 12	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24	0	10	
				5 53	3,0	-0,2	-2,6	5,30	19 12	9,4	9,4	53	-0,1	-1,7	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	6	7	0,0	24	57	10	
35	3,40		3	1 59	1,8	0,3	-1,7	5,79	19 11	6,3	9,4	59	-0,1	1,1	0,0	29,8	26,3	5,9	0,0	4	4	0,0	24	50	10	
35	7,10		30	2 5																						



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - PILASTRI																									
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE										
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt. Ult.	ε% 100	εc	Area cmq h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi	
					4 72	-0,4	-0,1	-1,2	18,81	19 13	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
					5 72	-0,5	-0,2	-1,0	13,77	19 13	6,3	9,4	75	0,2	0,0	0,0	22,9	23,7	2,7	0,0	1	1	0,0	24 91 10	
56	3,40	3	1	75	-0,8	0,0	-0,1	14,35	19 9	6,3	9,4	75	0,0	-0,6	0,0	0,0	22,3	26,3	5,9	0,0	2	2	0,0	24 50 10	
56	7,10	30	2	75	-0,4	0,0	0,1	24,84	19 10	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
2.5		50	3	56	0,0	0,3	-0,3	23,99	19 10	6,3	9,4	75	0,0	-0,6	0,0	0,0	22,3	26,3	5,9	0,0	2	2	0,0	24 180 10	
			4	57	0,3	0,4	0,0	14,51	19 12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
			5	68	1,0	-0,4	0,5	8,95	19 12	6,3	9,4	75	0,0	-0,6	0,0	0,0	22,3	26,3	5,9	0,0	2	2	0,0	24 90 10	
61	3,40	3	1	52	1,4	1,5	-1,8	5,42	19 15	9,4	12,6	56	1,0	0,3	0,0	0,0	28,8	30,6	3,6	0,0	5	4	0,0	24 50 10	
61	7,10	30	2	52	0,9	0,9	-1,5	8,69	19 15	9,4	12,6	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
2.5		50	3	56	0,1	0,5	-3,4	21,01	19 14	9,4	12,6	56	1,0	0,3	0,0	0,0	28,8	30,6	3,6	0,0	5	4	0,0	24 211 10	
			4	72	-0,7	1,1	-3,3	8,83	19 15	9,4	12,6	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	26,3	5,9	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
			5	72	-1,2	1,6	-3,1	5,55	19 15	9,4	12,6	56	1,0	0,3	0,0	0,0	28,8	30,6	3,6	0,0	5	4	0,0	24 59 10	
62	3,40	2	1	68	-1,3	-1,2	-0,5	4,71	19 15	9,4	9,4	52	0,7	-0,9	0,0	0,0	22,8	23,6	2,7	0,0	7	4	0,0	24 50 10	
62	7,10	30	2	68	-0,7	-0,8	-0,3	7,80	19 15	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
2.5		40	3	52	0,4	0,2	-0,3	23,49	19 15	9,4	9,4	52	0,7	-0,9	0,0	0,0	22,8	23,6	2,7	0,0	7	4	0,0	24 213 10	
			4	68	0,9	0,6	0,3	7,91	19 15	9,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
			5	68	1,5	1,1	0,5	4,72	19 15	9,4	9,4	52	0,7	-0,9	0,0	0,0	22,8	23,6	2,7	0,0	7	4	0,0	24 57 10	
63	3,40	2	1	72	-0,4	-0,6	-0,9	9,69	19 14	6,3	9,4	52	-0,4	-0,1	0,0	0,0	23,0	23,8	2,7	0,0	2	2	0,0	24 53 10	
63	7,10	30	2	72	-0,2	-0,4	-0,7	15,45	19 14	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
2.5		40	3	52	0,0	-0,2	-1,7	35,24	19 12	6,3	9,4	52	-0,4	-0,1	0,0	0,0	23,0	23,8	2,7	0,0	2	2	0,0	24 210 10	
			4	52	0,0	-0,5	-1,5	16,92	19 12	6,3	9,4	0	0,0	0,0	0,0	0,0	14,9	20,6	4,5	0,0	0	0	0,0	24 0 10	
			5	56	0,3	0,6	-0,3	10,45	19 13	6,3	9,4	52	-0,4	-0,1	0,0	0,0	23,0	23,8	2,7	0,0	2	2	0,0	24 57 10	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 81	1	3,40		56	-2553	2777	450	238	-1657	0	294361	32949	11003	83332	33940	651	2616	13	
HEA300	qn=	0		52	-1306	766	89	-87	1286	0	294502	32964	11009	83332	33940	651	2617	4	
Asta: 87	1	0,00		56	-2853	-2859	-359	238	-1657	0	294361	32949	11003	83332	33940	651	2616	13	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-2853	1143	180	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft= 6							
Sez.N. 81	2	3,40		62	-6776	3415	759	426	-1687	0	294350	32947	11003	83332	33940	651	2616	20	
HEA300	qn=	0		52	-5339	1201	90	-114	662	0	294659	32982	11015	83332	33940	651	2619	6	
Asta: 88	2	0,00		56	-7378	-3162	-432	283	-2112	0	294141	32924	10995	83332	33940	651	2614	16	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-7378	1608	212	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 10	Rft= 10							
Sez.N. 81	3	3,40		62	-6896	3638	338	256	-1859	0	294272	32939	11000	83332	33940	651	2615	16	
HEA300	qn=	0		68	-6539	1847	-82	106	-899	0	294611	32977	11013	83332	33940	651	2618	9	
Asta: 89	3	0,00		62	-7197	-2026	-533	256	-1859	0	294272	32939	11000	83332	33940	651	2615	13	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-6953	1960	235	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 11	Rft= 11							
Sez.N. 81	4	3,40		59	-6342	3035	613	396	-1428	0	294454	32959	11007	83332	33940	651	2617	17	
HEA300	qn=	0		50	-5627	1062	22	-349	94	0	294713	32988	11017	83332	33940	651	2619	5	
Asta: 90	4	0,00		59	-6642	-1820	-735	396	-1428	0	294454	32959	11007	83332	33940	651	2617	14	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-6642	1214	294	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 9	Rft= 9							
Sez.N. 81	5	3,40		59	-8304	3559	785	471	-1542	0	294411	32954	11005	83332	33940	651	2616	21	
HEA300	qn=	0		47	-7828	1245	88	-298	-519	0	294681	32985	11015	83332	33940	651	2619	7	
Asta: 91	5	0,00		59	-8604	-1683	-816	471	-1542	0	294411	32954	11005	83332	33940	651	2616	15	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-8604	1462	326	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 11	Rft= 11							
Sez.N. 81	6	3,40		47	-12792	819	-859	-462	51	0	294712	32988	11017	83332	33940	651	2619	15	
HEA300	qn=	0		59	-14086	746	-193	263	-708	0	294652	32981	11014	83332	33940	651	2618	9	
Asta: 92	6	0,00		47	-13092	994	712	-462	51	0	294712	32988	11017	83332	33940	651	2619	14	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-13092	924	344	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 11	Rft= 12							
Sez.N. 81	7	3,40		47	-9079	-2819	-652	-424	1489	0	294431	32957	11006	83332	33940	651	2617	18	
HEA300	qn=	0		75	-9253	-595	-27	325	1008	0	294585	32974	11012	83332	33940	651	2618	5	
Asta: 93	7	0,00		63	-9376	2435	725	-389	1560	0	294403	32953	11005	83332	33940	651	2616	17	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-9379	1127	315	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 10	Rft= 10							
Sez.N. 81	8	3,40		63	-10291	-849	-550	-343	713	0	294650	32981	11014	83332	33940	651	2618	11	
HEA300	qn=	0		59	-11481	214	-53	430	123	0	294712	32988	11017	83332	33940	651	2619	5	
Asta: 94	8	0,00		63	-10591	1576	616	-343	713	0	294650	32981	11014	83332	33940	651	2618	14	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-10591	630	246	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 9	Rft= 9							
Sez.N. 81	9	3,40		59	-6366	-1305	758	466	462	0	294689	32985	11016	83332	33940	651	2619	13	
HEA300	qn=	0		75	-6671	-553	-31	440	409	0	294694	32986	11016	83332	33940	651	2619	4	
Asta: 95	9	0,00		59	-6666	266	-828	466	462	0	294689	32985	11016	83332	33940	651	2619	11	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-6666	676	331	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 8	Rft= 8							
Sez.N. 81	10	3,40		59	-8013	-1081	1293	731	577	0	294673	32984	11015	83332	33940	651	2619	18	
HEA300	qn=	0		52	-9087	-195	119	281	222	0	294709	32988	11016	83332	33940	651	2619	5	
Asta: 96	10	0,00		59	-8313	880	-1194	731	577	0	294673	32984	11015	83332	33940	651	2619	16	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-8313	432	517	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 9	Rft= 9							
Sez.N. 81	25	3,40		75	-7849	616	400	262	-462	0	294688	32985	11016	83332	33940	651	2619	8	
HEA300	qn=	0		68	-8154	-193	180	161	-590	0	294670	32983	11015	83332	33940	651	2619	5	
Asta: 97	25	0,00		72	-6790	1517	-457	14	796	0	294634	32979	11014	83332	33940	651	2618	11	
Instab.:l=	340,0	β*I=	340,0		-6790	607	269	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 7	Rft= 7							
Sez.N. 81	27	3,40		68	-2327	-2554	306	156	1484	0	294431	32957	11006	83332	33940	651	2617	11	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEA300	qn=	0	72	-867	-695	47	24	-1092	0	294562	32971	11011	83332	33940	651	2618	3		
Asta: 98	27	0,00	56	-952	-2865	-464	282	-1250	0	294514	32966	11009	83332	33940	651	2617	13		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-952	1165	198	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft= 6								
Sez.N. 81	28	3,40	56	-11923	3192	1019	489	-2070	0	294164	32927	10996	83332	33940	651	2614	23		
HEA300	qn=	0	52	-12801	272	229	45	1898	0	294251	32936	10999	83332	33940	651	2615	7		
Asta: 99	28	0,00	56	-12223	-3845	-643	489	-2070	0	294164	32927	10996	83332	33940	651	2614	22		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-12223	1538	408	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 13	Rft= 13								
Sez.N. 81	29	3,40	72	-18171	4166	-537	-272	-2256	0	294060	32915	10992	83332	33940	651	2613	24		
HEA300	qn=	0	68	-18280	719	-107	-22	540	0	294678	32984	11015	83332	33940	651	2619	9		
Asta: 100	29	0,00	72	-18471	-3506	388	-272	-2256	0	294060	32915	10992	83332	33940	651	2613	20		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-18471	1666	215	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft= 15								
Sez.N. 81	30	3,40	62	-14800	2520	636	366	-1523	0	294418	32955	11006	83332	33940	651	2616	18		
HEA300	qn=	0	50	-14981	263	89	-274	1027	0	294580	32973	11012	83332	33940	651	2618	7		
Asta: 101	30	0,00	62	-15100	-2657	-607	366	-1523	0	294418	32955	11006	83332	33940	651	2616	19		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-15100	1063	255	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 12	Rft= 12								
Sez.N. 81	31	3,40	50	-15838	-2295	-283	-238	1234	0	294520	32966	11009	83332	33940	651	2617	15		
HEA300	qn=	0	78	-16265	-423	59	327	-498	0	294684	32985	11015	83332	33940	651	2619	7		
Asta: 102	31	0,00	50	-16138	1902	525	-238	1234	0	294520	32966	11009	83332	33940	651	2617	16		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-16138	918	210	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 11	Rft= 11								
Sez.N. 81	32	3,40	47	-11961	-2224	-1305	-633	942	0	294602	32976	11012	83332	33940	651	2618	23		
HEA300	qn=	0	62	-15669	-783	-400	-77	-103	0	294715	32988	11017	83332	33940	651	2619	11		
Asta: 103	32	0,00	47	-12261	978	847	-633	942	0	294602	32976	11012	83332	33940	651	2618	15		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-15994	840	425	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 13	Rft= 13								
Sez.N. 81	36	3,40	68	-4847	1034	-629	-310	-685	0	294655	32982	11014	83332	33940	651	2619	10		
HEA300	qn=	0	72	-4197	167	-197	175	712	0	294650	32981	11014	83332	33940	651	2618	4		
Asta: 107	36	0,00	72	-4347	1377	-496	175	712	0	294650	32981	11014	83332	33940	651	2618	10		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5148	518	252	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft= 6								
Sez.N. 81	44	3,40	52	-6190	-4586	1055	295	2625	0	293828	32889	10983	83332	33940	651	2611	26		
HEA300	qn=	0	56	-7177	-970	443	796	-1068	0	294568	32972	11011	83332	33940	651	2618	9		
Asta: 108	44	0,00	56	-7327	-2786	-911	796	-1068	0	294568	32972	11011	83332	33940	651	2618	19		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6490	1835	655	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 14	Rft= 14								
Sez.N. 81	45	3,40	50	-14065	-5641	-498	-289	2471	0	293931	32901	10987	83332	33940	651	2612	26		
HEA300	qn=	0	72	-14398	-2389	-69	194	92	0	294715	32988	11017	83332	33940	651	2619	13		
Asta: 109	45	0,00	52	-14430	4305	672	-392	2925	0	293613	32865	10975	83332	33940	651	2609	24		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-14548	2647	160	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft= 15								
Sez.N. 81	46	3,40	50	-11700	-3610	-416	-255	1947	0	294228	32934	10998	83332	33940	651	2615	19		
HEA300	qn=	0	62	-11947	-763	-34	169	-475	0	294687	32985	11016	83332	33940	651	2619	7		
Asta: 110	46	0,00	50	-12000	3012	452	-255	1947	0	294228	32934	10998	83332	33940	651	2615	17		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-12015	1219	259	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 11	Rft= 11								
Sez.N. 81	47	3,40	73	-10908	-1648	570	315	842	0	294624	32978	11013	83332	33940	651	2618	14		
HEA300	qn=	0	78	-10890	-437	71	-56	-326	0	294702	32987	11016	83332	33940	651	2619	6		
Asta: 111	47	0,00	52	-10977	1563	569	-281	1027	0	294579	32973	11012	83332	33940	651	2618	14		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-10977	771	228	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 9	Rft= 9								
Sez.N. 81	52	3,40	72	-8653	-828	605	318	638	0	294663	32982	11015	83332	33940	651	2619	11		
HEA300	qn=	0	63	-9216	230	66	203	507	0	294683	32985	11015	83332	33940	651	2619	4		
Asta: 116	52	0,00	72	-8953	1341	-477	318	638	0	294663	32982	11015	83332	33940	651	2619	11		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8953	536	242	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 8	Rft= 8								
Sez.N. 81	57	3,40	56	-2843	2091	1504	691	-1502	0	294425	32956	11006	83332	33940	651	2616	21		
HEA300	qn=	0	52	-2670	464	448	153	1637	0	294370	32950	11004	83332	33940	651	2616	6		
Asta: 120	57	0,00	56	-3143	-3015	-845	691	-1502	0	294425	32956	11006	83332	33940	651	2616	18		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-3143	1206	602	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 10	Rft= 10								
Sez.N. 81	58	3,40	50	-6638	-1895	-418	-265	1361	0	294477	32962	11008	83332	33940	651	2617	12		
HEA300	qn=	0	50	-6788	419	33	-265	1361	0	294477	32962	11008	83332	33940	651	2617	4		
Asta: 121	58	0,00	50	-6938	2732	484	-265	1361	0	294477	32962	11008	83332	33940	651	2617	15		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6938	1093	193	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 8	Rft= 8								
Sez.N. 81	59	3,40	52	-6727	-1042	-559	-355	742	0	294644	32980	11014	83332	33940	651	2618	11		
HEA300	qn=	0	50	-6831	315	31	-249	1061	0	294571	32972	11011	83332	33940	651	2618	4		
Asta: 122	59	0,00	50	-6982	2119	455	-249	1061	0	294571	32972	11011	83332	33940	651	2618	13		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6982	847	182	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 7	Rft= 7								
Sez.N. 81	60	3,40	52	-7048	-715	-527	-341	493	0	294684	32985	11015	83332	33940	651	2619	9		
HEA300	qn=	0	50	-7167	198	40	-230	746	0	294644	32980	11014	83332	33940	651	2618	3		
Asta: 123	60	0,00	52	-7349	960	632	-341	493	0	294684	32985	11015	83332	33940	651	2619	11		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-7349	384	253	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft= 6								
Sez.N. 81	64	3,40	75	-8538	831	423	317	-652	0	294661	32982	11015	83332	33940	651	2619	9		
HEA300	qn=	0	75	-8688	-276	-116	317	-652	0	294661	32982	11015	83332	33940	651	2619	5		
Asta: 127	64	0,00	75	-8838	-1384	-654	317	-652	0	294661	32982	11015	83332	33940	651	2619	13		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8838	554	262	cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 8	Rft= 8								
Sez.N. 71	66	3,40	56	-240	526	403	192	-349	0	140955	10177	3497	39632	16898	225	2618	17		
HEA200	qn=	0	52	-2233	39	101	48	400	0	140946	10176	3497	39632	16898	225	2618	5		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 128	66	0,00		56	-384	-662	-249	192	-349	0	140955	10177	3497	39632	16898	225	2618	14	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-2304	287	117		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 9	Rft=	9						
Sez.N. 71	67	3,40		50	-3358	-518	-100	-62	331	0	140959	10177	3497	39632	16898	225	2619	10	
HEA200	qn=	0		52	-3690	30	8	-87	234	0	140972	10178	3497	39632	16898	225	2619	3	
Asta: 129	67	0,00		50	-3501	607	112	-62	331	0	140959	10177	3497	39632	16898	225	2619	12	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-3762	171	63		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 7	Rft=	7						
Sez.N. 71	68	3,40		50	-3279	-414	-96	-59	264	0	140969	10178	3497	39632	16898	225	2619	9	
HEA200	qn=	0		50	-3350	34	5	-59	264	0	140969	10178	3497	39632	16898	225	2619	3	
Asta: 130	68	0,00		50	-3422	482	106	-59	264	0	140969	10178	3497	39632	16898	225	2619	10	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-3422	193	42		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 7	Rft=	7						
Sez.N. 71	69	3,40		56	-2347	186	142	83	-122	0	140982	10179	3498	39632	16898	225	2619	8	
HEA200	qn=	0		50	-3202	24	12	-47	183	0	140978	10178	3498	39632	16898	225	2619	3	
Asta: 131	69	0,00		52	-3108	218	138	-73	120	0	140982	10179	3498	39632	16898	225	2619	8	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-3274	134	37		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 68	Rpf= 6	Rft=	6						
Sez.N. 81	70	3,40		72	-3863	-742	675	375	551	0	294676	32984	11015	83332	33940	651	2619	10	
HEA300	qn=	0		50	-3944	222	111	-123	713	0	294650	32981	11014	83332	33940	651	2618	3	
Asta: 132	70	0,00		72	-4163	1132	-600	375	551	0	294676	32984	11015	83332	33940	651	2619	10	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4163	453	270		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft=	6						
Sez.N. 81	72	3,40		68	-6489	918	-1152	-490	-644	0	294662	32982	11015	83332	33940	651	2619	15	
HEA300	qn=	0		72	-6762	69	-424	-35	656	0	294660	32982	11015	83332	33940	651	2619	6	
Asta: 133	72	0,00		68	-6789	-1272	515	-490	-644	0	294662	32982	11015	83332	33940	651	2619	11	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6742	620	469		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 9	Rft=	9						
Sez.N. 81	74	3,40		56	-2358	361	990	540	-263	0	294707	32987	11016	83332	33940	651	2619	11	
HEA300	qn=	0		75	-2069	-146	137	106	-516	0	294681	32985	11015	83332	33940	651	2619	2	
Asta: 134	74	0,00		56	-2658	-533	-846	540	-263	0	294707	32987	11016	83332	33940	651	2619	10	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-2658	213	396		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 5	Rft=	5						
Sez.N. 81	75	3,40		72	-8748	-1001	1293	639	340	0	294701	32987	11016	83332	33940	651	2619	18	
HEA300	qn=	0		47	-9057	-396	258	129	353	0	294700	32987	11016	83332	33940	651	2619	7	
Asta: 135	75	0,00		56	-9028	-43	-951	677	127	0	294706	32987	11016	83332	33940	651	2619	12	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-9049	539	517		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 10	Rft=	10						
Sez.N. 81	76	3,40		68	-6200	846	-1379	-598	-570	0	294673	32984	11015	83332	33940	651	2619	17	
HEA300	qn=	0		72	-6113	87	-475	-88	575	0	294673	32984	11015	83332	33940	651	2619	7	
Asta: 136	76	0,00		68	-6500	-1093	654	-598	-570	0	294673	32984	11015	83332	33940	651	2619	11	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6429	525	550		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 9	Rft=	9						
Sez.N. 81	78	3,40		56	-878	267	719	415	-224	0	294709	32988	11016	83332	33940	651	2619	8	
HEA300	qn=	0		50	-1149	75	105	-126	258	0	294707	32987	11016	83332	33940	651	2619	2	
Asta: 137	78	0,00		56	-1179	-495	-692	415	-224	0	294709	32988	11016	83332	33940	651	2619	8	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-1179	198	288		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 81	79	3,40		72	-3874	-396	906	483	143	0	294711	32988	11016	83332	33940	651	2619	11	
HEA300	qn=	0		55	-3565	-59	845	461	0	0	294711	32988	11017	83332	33940	651	2619	9	
Asta: 138	79	0,00		56	-3858	-53	-788	510	7	0	294710	32988	11016	83332	33940	651	2619	9	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4174	201	362		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft=	6						
Sez.N. 81	80	3,40		68	-2377	647	-1107	-526	-486	0	294685	32985	11016	83332	33940	651	2619	13	
HEA300	qn=	0		55	-2755	-304	-370	0	193	0	294711	32988	11016	83332	33940	651	2619	5	
Asta: 139	80	0,00		68	-2677	-1006	682	-526	-486	0	294685	32985	11016	83332	33940	651	2619	10	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-2677	403	443		cl= 2	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 6	Rft=	6						
Sez.N. 195	1	3,40		59	-393	-674	5	3	1225	0	140802	14576	2106	31206	28554	220	2617	5	
IPE300	qn=	-1048		47	278	554	2	3	-38	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	4	
Asta: 150	2	3,40		47	278	-1475	-4	3	-1805	0	140649	14560	2104	31206	28554	220	2614	11	
Instab.:l=	300,0	$\beta^*l=$	210,0	278	1475	4		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 62	Rpf= 5	Rft=	12						
Sez.N. 195	2	3,40		59	847	-1677	0	0	2049	0	140572	14552	2103	31206	28554	220	2612	12	
IPE300	qn=	-1070		77	908	-1503	0	0	1976	0	140598	14555	2103	31206	28554	220	2613	11	
Asta: 151	3	3,40		47	932	-1839	0	0	-2113	0	140549	14550	2103	31206	28554	220	2612	13	
Instab.:l=	479,0	$\beta^*l=$	335,3	932	1839	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 100	Rpf= 0	Rft=	21						
Sez.N. 195	3	3,40		59	-772	-1472	0	0	1800	0	140656	14561	2104	31206	28554	220	2614	11	
IPE300	qn=	-1090		77	-772	-1291	0	0	1709	0	140683	14564	2105	31206	28554	220	2614	9	
Asta: 152	4	3,40		47	-707	-1466	0	0	-1796	0	140657	14561	2104	31206	28554	220	2614	11	
Instab.:l=	388,0	$\beta^*l=$	271,6	-772	1104	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 81	Rpf= 8	Rft=	11						
Sez.N. 195	4	3,40		59	-692	-1405	1	1	1822	0	140647	14560	2104	31206	28554	220	2614	10	
IPE300	qn=	-1070		47	-849	663	0	0	-26	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	5	
Asta: 153	5	3,40		47	-849	-2174	-1	0	-2156	0	140532	14548	2102	31206	28554	220	2612	16	
Instab.:l=	450,0	$\beta^*l=$	315,0	-849	1631	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 94	Rpf= 12	Rft=	18						
Sez.N. 195	5	3,40		59	1311	-2608	0	0	2516	0	140386	14533	2100	31206	28554	220	2609	19	
IPE300	qn=	-1037		59	1311	-2481	0	0	2475	0	140404	14535	2100	31206	28554	220	2609	18	
Asta: 154	6	3,40		47	1152	-2653	1	0	-2526	0	140380	14532	2100	31206	28554	220	2609	19	
Instab.:l=	611,0	$\beta^*l=$	427,7	1161	2628	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 127	Rpf= 0	Rft=	41						
Sez.N. 195	6	3,40		59	-1165	-1652	-13	-9	2332	0	140441	14539	2101	31206	28554	220	2610	13	
IPE300	qn=	-1535		59	-1165	415	3	-9	-42	0	140935	14590	2108	31206	28554	220	2619	4	
Asta: 155	7	3,40		47	-788	-1503	13	-8	-2258	0	140473	14542	2101	31206	28554	220	2610	11	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	296,0	β*I=	207,2	-1165	1239	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 61	Rpf= 10	Rft= 11								
Sez.N. 195	7	3,40	59	-153	-1607	8	5	2455	0	140399	14535	2100	31206	28554	220	2609	12		
IPE300	qn=	-1644	59	-153	547	-2	5	-69	0	140935	14590	2108	31206	28554	220	2619	4		
Asta: 156	8	3,40	47	27	-1486	-6	4	-2384	0	140433	14538	2101	31206	28554	220	2610	11		
Instab.:l=	296,0	β*I=	207,2	27	1486	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 61	Rpf= 9	Rft= 12								
Sez.N. 195	8	3,40	59	-230	-977	-9	-9	1794	0	140648	14560	2104	31206	28554	220	2614	7		
IPE300	qn=	-1468	47	-282	367	-4	-9	-40	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	3		
Asta: 157	9	3,40	47	-282	-1199	10	-9	-1991	0	140582	14553	2103	31206	28554	220	2612	9		
Instab.:l=	219,0	β*I=	153,3	-282	900	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 7	Rft= 7								
Sez.N. 195	9	3,40	59	-2409	-892	5	4	1604	0	140709	14567	2105	31206	28554	220	2615	8		
IPE300	qn=	-1644	47	-3535	290	2	3	-61	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	5		
Asta: 158	10	3,40	47	-3535	-2042	-3	3	-2554	0	140367	14531	2100	31206	28554	220	2608	17		
Instab.:l=	218,0	β*I=	152,6	-3535	1532	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 13	Rft= 14								
Sez.N. 193	10	3,40	72	-6095	-2353	-21	-24	2556	0	119604	11164	1619	26718	23877	177	2603	27		
IPE270	qn=	-1055	66	-6112	-474	0	-20	1875	0	119938	11196	1624	26718	23877	177	2610	9		
Asta: 159	11	3,40	72	-6095	824	21	-24	1185	0	120167	11217	1627	26718	23877	177	2615	14		
Instab.:l=	170,0	β*I=	119,0	-6103	1767	8	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 22	Rft= 22								
Sez.N. 195	27	3,40	47	-1663	475	2	1	324	0	140927	14589	2108	31206	28554	220	2619	5		
IPE300	qn=	-1032	47	-1663	540	1	1	-33	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	5		
Asta: 160	28	3,40	47	-1663	-1938	-2	1	-1981	0	140594	14555	2103	31206	28554	220	2613	15		
Instab.:l=	291,3	β*I=	203,9	-1663	1454	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 60	Rpf= 12	Rft= 13								
Sez.N. 195	28	3,40	59	2261	-2674	2	1	3417	0	139914	14484	2093	31206	28554	220	2600	20		
IPE300	qn=	-1765	72	2316	1677	0	1	-32	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	13		
Asta: 161	29	3,40	47	2107	-3150	-2	1	-3605	0	139799	14472	2091	31206	28554	220	2598	23		
Instab.:l=	507,0	β*I=	354,9	2107	3150	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft= 39								
Sez.N. 195	29	3,40	59	-1233	-2369	-2	-1	2822	0	140240	14518	2098	31206	28554	220	2606	17		
IPE300	qn=	-1609	59	-1233	873	0	-1	-2	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	7		
Asta: 162	30	3,40	47	-1141	-2414	2	-1	-2842	0	140229	14517	2098	31206	28554	220	2606	18		
Instab.:l=	440,0	β*I=	308,0	-1141	1811	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 91	Rpf= 14	Rft= 22								
Sez.N. 195	30	3,40	59	-19	-2713	-2	-1	3401	0	139926	14486	2093	31206	28554	220	2600	19		
IPE300	qn=	-1905	63	53	1510	0	-1	-51	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	10		
Asta: 163	31	3,40	53	20	-3255	2	-1	-3668	0	139760	14468	2091	31206	28554	220	2597	23		
Instab.:l=	474,0	β*I=	331,8	20	3255	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 99	Rpf= 17	Rft= 38								
Sez.N. 195	31	3,40	59	2670	-3893	0	0	3693	0	139752	14468	2091	31206	28554	220	2597	29		
IPE300	qn=	-1533	59	2670	-3710	0	0	3635	0	139789	14471	2091	31206	28554	220	2598	28		
Asta: 164	32	3,40	47	2251	-2734	0	0	-3267	0	140009	14494	2095	31206	28554	220	2602	20		
Instab.:l=	573,0	β*I=	401,1	2670	3893	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 119	Rpf= 0	Rft= 51								
Sez.N. 195	44	3,40	56	3387	-2109	-1	0	3660	0	139768	14469	2091	31206	28554	220	2597	17		
IPE300	qn=	-2138	52	3885	2129	0	-1	-11	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	17		
Asta: 165	45	3,40	52	3885	-4264	2	-1	-4562	0	139113	14401	2081	31206	28554	220	2585	33		
Instab.:l=	489,3	β*I=	342,5	3885	4264	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 102	Rpf= 0	Rft= 46								
Sez.N. 195	45	3,40	56	90	-3433	2	1	4033	0	139512	14443	2087	31206	28554	220	2593	24		
IPE300	qn=	-2112	52	121	1628	0	1	-37	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	11		
Asta: 166	46	3,40	52	121	-3503	-1	1	-4062	0	139496	14441	2087	31206	28554	220	2592	24		
Instab.:l=	490,8	β*I=	343,5	118	3501	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 102	Rpf= 0	Rft= 45								
Sez.N. 195	46	3,40	56	-548	-3322	1	0	3938	0	139583	14450	2088	31206	28554	220	2594	23		
IPE300	qn=	-2103	67	-443	-2698	0	0	3683	0	139757	14468	2091	31206	28554	220	2597	19		
Asta: 167	47	3,40	53	-433	-3564	-1	0	-4043	0	139514	14443	2087	31206	28554	220	2593	25		
Instab.:l=	486,5	β*I=	340,5	-433	2673	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 101	Rpf= 19	Rft= 34								
Sez.N. 195	47	3,40	57	2117	-4188	2	1	4423	0	139226	14413	2083	31206	28554	220	2587	31		
IPE300	qn=	-2064	57	2117	2034	0	1	-72	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	15		
Asta: 168	48	3,40	53	816	-3584	-1	0	-4140	0	139443	14435	2086	31206	28554	220	2591	25		
Instab.:l=	521,9	β*I=	365,3	2113	4187	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 109	Rpf= 0	Rft= 52								
Sez.N. 195	57	3,40	56	2632	-1895	1	0	3205	0	140043	14498	2095	31206	28554	220	2602	15		
IPE300	qn=	-1888	52	3133	1799	0	0	-15	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	15		
Asta: 169	58	3,40	52	3133	-3686	1	0	-3972	0	139563	14448	2088	31206	28554	220	2594	28		
Instab.:l=	480,2	β*I=	336,2	3133	3686	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 100	Rpf= 0	Rft= 39								
Sez.N. 195	58	3,40	56	141	-3190	0	0	3652	0	139777	14470	2091	31206	28554	220	2598	22		
IPE300	qn=	-1870	62	104	-2924	0	0	3546	0	139844	14477	2092	31206	28554	220	2599	20		
Asta: 170	59	3,40	52	-105	-3248	0	0	-3674	0	139763	14469	2091	31206	28554	220	2597	23		
Instab.:l=	499,8	β*I=	349,9	104	3103	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 104	Rpf= 17	Rft= 42								
Sez.N. 195	59	3,40	56	-147	-3177	0	0	3636	0	139787	14471	2091	31206	28554	220	2598	22		
IPE300	qn=	-1867	60	-129	-2911	0	0	3531	0	139853	14478	2092	31206	28554	220	2599	20		
Asta: 171	60	3,40	52	-64	-3275	1	0	-3679	0	139759	14468	2091	31206	28554	220	2597	23		
Instab.:l=	500,6	β*I=	350,4	-82	2394	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 104	Rpf= 17	Rft= 32								
Sez.N. 195	60	3,40	56	293	-3400	0	0	3774	0	139699	14462	2090	31206	28554	220	2596	24		
IPE300	qn=	-1887	65	186	-2992	0	0	3610	0	139804	14473	2091	31206	28554	220	2598	21		
Asta: 172	61	3,40	52	226	-3216	1	0	-3696	0	139746	14467	2091	31206	28554	220	2597	22		
Instab.:l=	502,1	β*I=	351,4	293	3400	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 104	Rpf= 0	Rft= 43								



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 189	66	3,40	56	1454	-559	0	0	1102	0	87220	6586	974	19619	17329	117	2614	10		
IPE220	qn=	-681	52	1651	642	0	0	-13	0	87398	6600	976	19619	17329	117	2619	12		
Asta: 173	67	3,40	52	1651	-1298	0	0	-1422	0	87102	6577	972	19619	17329	117	2610	22		
Instab.:l=	470,4	$\beta^*l=$	329,3	1651	1298	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 132	Rpf= 0	Rft= 35								
Sez.N. 189	67	3,40	56	111	-1114	0	0	1304	0	87149	6581	973	19619	17329	117	2612	17		
IPE220	qn=	-672	56	111	539	0	0	-7	0	87398	6600	976	19619	17329	117	2619	8		
Asta: 174	68	3,40	52	-39	-1141	0	0	-1315	0	87145	6581	973	19619	17329	117	2611	17		
Instab.:l=	499,6	$\beta^*l=$	349,7	96	1111	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 141	Rpf= 13	Rft= 41								
Sez.N. 189	68	3,40	56	-133	-1114	0	0	1299	0	87151	6581	973	19619	17329	117	2612	17		
IPE220	qn=	-672	56	-133	-1049	0	0	1274	0	87161	6582	973	19619	17329	117	2612	16		
Asta: 175	69	3,40	52	-112	-1177	0	0	-1325	0	87141	6580	973	19619	17329	117	2611	18		
Instab.:l=	500,8	$\beta^*l=$	350,6	-112	883	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 141	Rpf= 14	Rft= 32								
Sez.N. 189	69	3,40	56	-81	-1210	0	0	1372	0	87123	6579	973	19619	17329	117	2611	18		
IPE220	qn=	-681	66	-220	589	0	0	-10	0	87398	6600	976	19619	17329	117	2619	9		
Asta: 176	70	3,40	52	-208	-1381	0	0	-1432	0	87098	6577	972	19619	17329	117	2610	21		
Instab.:l=	524,9	$\beta^*l=$	367,5	-208	1036	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 148	Rpf= 17	Rft= 38								
Sez.N. 193	78	3,40	78	255	470	2	2	-360	0	120318	11231	1629	26718	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36	78	255	32	0	2	-402	0	120314	11231	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 177	74	3,40	78	255	-454	-2	2	-443	0	120311	11230	1629	26718	23877	177	2619	4		
Instab.:l=	230,0	$\beta^*l=$	161,0	255	470	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 53	Rpf= 3	Rft= 4								
Sez.N. 193	74	3,40	66	-43	-542	-2	-1	449	0	120310	11230	1629	26718	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36	69	85	15	0	-2	-127	0	120330	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 178	70	3,40	66	-43	494	2	-1	356	0	120318	11231	1629	26718	23877	177	2619	5		
Instab.:l=	257,4	$\beta^*l=$	180,2	-43	406	1	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 59	Rpf= 4	Rft= 4								
Sez.N. 189	70	3,40	66	-333	-669	-6	-11	1209	0	87177	6583	973	19619	17329	117	2612	11		
IPE220	qn=	-26	53	-649	-58	0	-11	478	0	87361	6597	975	19619	17329	117	2618	2		
Asta: 179	61	3,40	66	-333	611	6	-11	1181	0	87187	6584	973	19619	17329	117	2613	10		
Instab.:l=	107,1	$\beta^*l=$	75,0	-333	502	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 30	Rpf= 8	Rft= 8								
Sez.N. 193	33	3,40	78	-7584	1465	-78	-219	-5947	-1	116400	10865	1576	26718	23877	177	2533	25		
IPE270	qn=	-625	47	-8273	-754	0	-157	-2989	-1	119336	11139	1616	26718	23877	177	2597	14		
Asta: 182	32	3,40	78	-7584	-2943	78	-219	-6394	-1	115787	10808	1568	26718	23877	177	2520	39		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	50,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 195	32	3,40	66	1379	-6918	16	14	6786	0	136833	14165	2047	31206	28554	220	2543	51		
IPE300	qn=	-631	78	3755	384	0	11	5504	0	138253	14312	2068	31206	28554	220	2569	5		
Asta: 183	23	3,40	66	1379	6677	-16	14	5374	0	138366	14324	2070	31206	28554	220	2571	48		
Instab.:l=	223,6	$\beta^*l=$	156,5	1379	6918	16	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft= 50								
Sez.N. 195	23	3,40	75	2488	6441	-7	-6	-4715	0	138981	14388	2079	31206	28554	220	2583	47		
IPE300	qn=	-631	66	5217	564	0	-2	-4940	0	138805	14369	2077	31206	28554	220	2579	8		
Asta: 184	6	3,40	78	2270	-6589	6	-5	-6253	0	137492	14233	2057	31206	28554	220	2555	48		
Instab.:l=	237,2	$\beta^*l=$	166,0	2270	6589	6	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 47								
Sez.N. 193	79	3,40	63	-1141	-346	5	5	254	0	120324	11232	1629	26718	23877	177	2619	4		
IPE270	qn=	-36	63	-1141	-100	0	5	216	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 185	75	3,40	75	-338	-337	-4	4	-317	0	120320	11231	1629	26718	23877	177	2619	4		
Instab.:l=	209,1	$\beta^*l=$	146,4	-1141	259	2	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 4	Rft= 4								
Sez.N. 193	75	3,40	63	2474	-1619	4	3	1629	0	120046	11206	1625	26718	23877	177	2613	17		
IPE270	qn=	-36	75	3607	335	0	1	1053	0	120213	11221	1627	26718	23877	177	2616	6		
Asta: 186	71	3,40	63	2474	2067	-4	3	1546	0	120074	11208	1626	26718	23877	177	2613	21		
Instab.:l=	232,2	$\beta^*l=$	162,5	2474	2067	4	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 53	Rpf= 0	Rft= 19								
Sez.N. 193	71	3,40	75	-4184	2580	-36	-61	-5041	-1	117531	10971	1591	26718	23877	177	2558	29		
IPE270	qn=	-36	75	-4184	-510	2	-61	-5063	-1	117507	10969	1591	26718	23877	177	2558	8		
Asta: 187	62	3,40	75	-4184	-3353	36	-61	-5083	-1	117484	10967	1591	26718	23877	177	2557	36		
Instab.:l=	116,9	$\beta^*l=$	81,9	-4184	2515	14	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 27	Rft= 27								
Sez.N. 193	80	3,40	63	-411	-628	-5	-6	627	0	120289	11228	1629	26718	23877	177	2618	6		
IPE270	qn=	-36	59	372	175	0	-6	13	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 188	76	3,40	72	-323	538	4	-5	672	0	120282	11228	1628	26718	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	166,0	$\beta^*l=$	116,2	539	526	7	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 38	Rpf= 5	Rft= 5								
Sez.N. 193	76	3,40	75	4	683	3	4	-763	0	120269	11227	1628	26718	23877	177	2618	6		
IPE270	qn=	-36	53	-185	-12	-1	3	-2	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 189	72	3,40	75	4	-702	-3	4	-825	0	120258	11226	1628	26718	23877	177	2617	6		
Instab.:l=	174,4	$\beta^*l=$	122,1	4	702	3	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 40	Rpf= 4	Rft= 6								
Sez.N. 193	72	3,40	75	-385	826	12	12	-872	0	120243	11224	1628	26718	23877	177	2617	8		
IPE270	qn=	-36	53	-49	16	10	12	-2	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 190	64	3,40	75	-385	-919	-12	12	-942	0	120230	11223	1628	26718	23877	177	2617	9		
Instab.:l=	192,4	$\beta^*l=$	134,7	-385	689	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 44	Rpf= 7	Rft= 7								
Sez.N. 193	52	3,40	68	-63	827	-14	-18	-766	0	120264	11226	1628	26718	23877	177	2618	8		
IPE270	qn=	-625	50	-266	180	-9	-15	-28	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 191	36	3,40	68	-63	-1080	14	-18	-1723	0	120003	11202	1625	26718	23877	177	2612	11		
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$	107,2	-63	810	5	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 35	Rpf= 8	Rft= 8								



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	64	3,40	72	303	-1038	2	1	1333	0	120141	11215	1627	26718	23877	177	2615	10		
IPE270	qn=	-625	72	303	383	-1	1	-1	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	4		
Asta: 192	52	3,40	68	280	-1032	-1	0	-1328	0	120144	11215	1627	26718	23877	177	2615	9		
Instab.:l=	317,7	$\beta^*l=$	222,4	303	1038	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 73	Rpf= 0	Rft=	11							
Sez.N. 193	36	3,40	72	-196	-1118	8	12	1824	0	119971	11199	1624	26718	23877	177	2611	11		
IPE270	qn=	-625	60	-324	137	-8	13	-10	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 193	25	3,40	72	-196	863	-8	12	923	0	120238	11224	1628	26718	23877	177	2617	8		
Instab.:l=	144,2	$\beta^*l=$	100,9	-196	838	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 33	Rpf= 8	Rft=	8							
Sez.N. 193	25	3,40	72	-517	-850	5	4	1172	0	120182	11218	1627	26718	23877	177	2616	8		
IPE270	qn=	-625	68	-1114	352	4	4	-14	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	4		
Asta: 194	10	3,40	68	-1114	-1127	-5	4	-1360	0	120130	11214	1626	26718	23877	177	2615	11		
Instab.:l=	235,2	$\beta^*l=$	164,6	-1114	845	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 54	Rpf= 9	Rft=	9							
Sez.N. 195	78	3,40	56	-785	-601	0	0	1140	0	140824	14578	2107	31206	28554	220	2617	5		
IPE300	qn=	-967	56	-785	-545	0	0	1103	0	140831	14579	2107	31206	28554	220	2617	4		
Asta: 195	79	3,40	52	-236	-1746	1	-1	-1855	0	140636	14559	2104	31206	28554	220	2613	12		
Instab.:l=	336,0	$\beta^*l=$	235,2	-236	1309	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 70	Rpf= 9	Rft=	11							
Sez.N. 195	79	3,40	72	2550	-2411	0	0	2225	0	140506	14546	2102	31206	28554	220	2611	18		
IPE300	qn=	-859	62	2453	-2184	0	0	2150	0	140535	14549	2102	31206	28554	220	2612	17		
Asta: 196	80	3,40	68	1945	-1966	0	0	-2061	0	140567	14552	2103	31206	28554	220	2612	15		
Instab.:l=	617,7	$\beta^*l=$	432,4	2550	2411	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 129	Rpf= 0	Rft=	34							
Sez.N. 193	80	3,40	56	-656	-480	-6	-7	805	0	120260	11226	1628	26718	23877	177	2617	5		
IPE270	qn=	-720	56	-656	106	4	-7	-2	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 197	81	3,40	56	-656	88	6	-7	-141	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	171,0	$\beta^*l=$	119,7	-699	371	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 39	Rpf= 4	Rft=	4							
Sez.N. 195	74	3,40	56	-1302	-795	-2	-1	2069	0	140563	14551	2103	31206	28554	220	2612	6		
IPE300	qn=	-2031	52	-693	859	-1	-2	-51	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	6		
Asta: 198	75	3,40	52	-693	-2862	3	-2	-3393	0	139930	14486	2093	31206	28554	220	2600	20		
Instab.:l=	321,6	$\beta^*l=$	225,1	-693	2146	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 67	Rpf= 15	Rft=	18							
Sez.N. 197	75	3,40	56	4771	-4480	1	0	4374	0	162530	18514	2558	35673	33183	270	2596	27		
IPE330	qn=	-1730	76	4326	-3797	0	0	4142	0	162683	18531	2560	35673	33183	270	2599	23		
Asta: 199	76	3,40	52	4134	-4046	0	0	-4214	0	162638	18526	2559	35673	33183	270	2598	24		
Instab.:l=	633,1	$\beta^*l=$	443,2	4771	4480	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 124	Rpf= 0	Rft=	53							
Sez.N. 193	76	3,40	47	-3094	-1513	-4	-5	2104	0	119858	11188	1623	26718	23877	177	2609	16		
IPE270	qn=	-1497	52	-3128	-190	0	-2	1193	0	120181	11218	1627	26718	23877	177	2616	4		
Asta: 200	77	3,40	63	-3019	399	8	-9	184	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	166,5	$\beta^*l=$	116,6	-3128	1143	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 13	Rft=	13							
Sez.N. 195	70	3,40	56	-4336	-1258	3	2	1868	0	140629	14558	2104	31206	28554	220	2613	12		
IPE300	qn=	-1720	52	-2702	287	1	2	-26	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	4		
Asta: 201	71	3,40	75	-3265	-1904	-5	3	-2354	0	140447	14539	2101	31206	28554	220	2610	16		
Instab.:l=	306,1	$\beta^*l=$	214,3	-4020	1333	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 63	Rpf= 13	Rft=	15							
Sez.N. 197	71	3,40	62	5261	-3295	-1	0	3774	0	162901	18556	2563	35673	33183	270	2602	21		
IPE330	qn=	-1548	56	5495	-3036	0	0	3690	0	162950	18562	2564	35673	33183	270	2603	20		
Asta: 202	72	3,40	52	4193	-4447	1	0	-4066	0	162726	18536	2561	35673	33183	270	2599	27		
Instab.:l=	653,4	$\beta^*l=$	457,4	4239	4382	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 128	Rpf= 0	Rft=	54							
Sez.N. 193	72	3,40	72	-4402	-1978	-13	-15	2554	0	119619	11166	1619	26718	23877	177	2604	22		
IPE270	qn=	-1612	72	-4402	-267	0	-15	1523	0	120074	11208	1626	26718	23877	177	2613	6		
Asta: 203	73	3,40	72	-4402	579	13	-15	492	0	120302	11230	1629	26718	23877	177	2618	10		
Instab.:l=	167,9	$\beta^*l=$	117,5	-4402	1484	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 18	Rft=	18							
Sez.N. 195	27	3,40	52	-2588	-2384	13	11	1833	0	140631	14558	2104	31206	28554	220	2613	19		
IPE300	qn=	-42	56	5605	590	-2	14	-2	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	8		
Asta: 204	18	3,40	52	-2588	1809	-13	11	1734	0	140662	14562	2104	31206	28554	220	2614	15		
Instab.:l=	235,1	$\beta^*l=$	164,5	-2588	1788	5	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 15	Rft=	15							
Sez.N. 195	18	3,40	56	-2627	1800	-16	-13	-1730	0	140660	14562	2104	31206	28554	220	2614	15		
IPE300	qn=	-42	52	5680	598	0	-11	-1	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	8		
Asta: 205	1	3,40	56	-2627	-2383	16	-13	-1829	0	140629	14558	2104	31206	28554	220	2613	19		
Instab.:l=	235,0	$\beta^*l=$	164,5	-2627	1787	6	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 15	Rft=	15							
Sez.N. 195	19	3,40	56	185	4048	-12	-10	-3396	0	139911	14484	2093	31206	28554	220	2600	29		
IPE300	qn=	-42	52	8446	837	0	-8	-1872	0	140622	14558	2104	31206	28554	220	2613	12		
Asta: 206	2	3,40	56	185	-4048	12	-10	-3495	0	139851	14478	2092	31206	28554	220	2599	29		
Instab.:l=	235,0	$\beta^*l=$	164,5	185	4048	12	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	28							
Sez.N. 195	28	3,40	52	-3444	-5584	4	3	4762	0	138952	14385	2079	31206	28554	220	2582	41		
IPE300	qn=	-42	52	-3444	-348	0	3	4716	0	138991	14389	2079	31206	28554	220	2583	5		
Asta: 207	19	3,40	52	-3444	4837	-4	3	4669	0	139029	14393	2080	31206	28554	220	2584	36		
Instab.:l=	221,0	$\beta^*l=$	154,7	-3444	4188	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 46	Rpf= 32	Rft=	32							
Sez.N. 195	20	3,40	72	1216	3858	4	3	-3138	0	140075	14501	2096	31206	28554	220	2603	28		
IPE300	qn=	-42	61	2200	3595	0	0	-2955	0	140179	14512	2097	31206	28554	220	2605	26		
Asta: 208	3	3,40	56	774	-3787	-1	1	-3319	0	139978	14491	2094	31206	28554	220	2601	27		
Instab.:l=	235,4	$\beta^*l=$	164,8	774	3908	1	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	27							
Sez.N. 195	29	3,40	52	-5927	-6407	-3	-3	5263	0	138512	14339	2072	31206	28554	220	2574	49		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE300	qn=	-42	68	-5629	-6023	0	0	5178	0	138599	14348	2073	31206	28554	220	2576	46		
Asta: 209	20	3,40	52	-5927	5145	3	-3	5170	0	138598	14348	2073	31206	28554	220	2576	40		
Instab.:l=	221,4	β*I=	155,0	-5927	4805	1	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	46	Rpf=	38	Rft=	38				
Sez.N. 195	30	3,40	50	-2768	-5280	1	1	4482	0	139187	14409	2082	31206	28554	220	2587	39		
IPE300	qn=	-42	52	-2253	-4848	0	0	4335	0	139303	14421	2084	31206	28554	220	2589	35		
Asta: 210	21	3,40	50	-2768	4672	-1	1	4387	0	139260	14417	2083	31206	28554	220	2588	34		
Instab.:l=	224,4	β*I=	157,1	-2768	3960	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	46	Rpf=	29	Rft=	29				
Sez.N. 195	21	3,40	59	2026	3759	-8	-6	-2942	0	140172	14511	2097	31206	28554	220	2605	28		
IPE300	qn=	-42	50	6788	713	0	-2	-2141	0	140536	14549	2102	31206	28554	220	2612	10		
Asta: 211	4	3,40	62	1555	-3528	7	-6	-3127	0	140075	14501	2096	31206	28554	220	2603	26		
Instab.:l=	238,5	β*I=	167,0	1555	3810	7	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	26				
Sez.N. 195	22	3,40	59	4108	4979	-13	-11	-3743	0	139689	14461	2090	31206	28554	220	2596	38		
IPE300	qn=	-42	50	7575	794	0	-6	-3173	0	140049	14498	2095	31206	28554	220	2603	11		
Asta: 212	5	3,40	62	3845	-4253	12	-10	-3891	0	139590	14451	2088	31206	28554	220	2594	33		
Instab.:l=	241,1	β*I=	168,8	3845	5008	12	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	50	Rpf=	0	Rft=	35				
Sez.N. 195	31	3,40	50	-54	-5778	8	7	5127	0	138621	14350	2074	31206	28554	220	2576	41		
IPE300	qn=	-42	62	2286	134	0	10	4432	0	139198	14410	2082	31206	28554	220	2587	3		
Asta: 213	22	3,40	50	-54	5730	-8	7	5031	0	138707	14359	2075	31206	28554	220	2578	40		
Instab.:l=	226,6	β*I=	158,6	6	5752	8	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	47	Rpf=	30	Rft=	40				
Sez.N. 195	18	3,40	50	924	-148	-1	-1	1695	0	140686	14564	2105	31206	28554	220	2614	2		
IPE300	qn=	-2037	47	927	778	0	-1	-16	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	6		
Asta: 214	19	3,40	75	804	-1966	1	-1	-2915	0	140198	14514	2097	31206	28554	220	2605	14		
Instab.:l=	296,0	β*I=	207,2	791	1971	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	61	Rpf=	0	Rft=	16				
Sez.N. 195	19	3,40	59	3192	-2334	0	0	3592	0	139816	14474	2092	31206	28554	220	2598	18		
IPE300	qn=	-2007	47	3302	1901	0	0	-1	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	15		
Asta: 215	20	3,40	47	3302	-3225	0	0	-3958	0	139575	14449	2088	31206	28554	220	2594	25		
Instab.:l=	493,0	β*I=	345,1	3302	3225	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	103	Rpf=	0	Rft=	39				
Sez.N. 195	20	3,40	47	-1933	-2454	0	0	3197	0	140049	14498	2095	31206	28554	220	2603	18		
IPE300	qn=	-2003	47	-1933	895	0	0	-7	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	8		
Asta: 216	21	3,40	62	-1913	-2329	0	0	-3137	0	140081	14502	2096	31206	28554	220	2603	17		
Instab.:l=	415,0	β*I=	290,5	-1933	1840	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	86	Rpf=	15	Rft=	23				
Sez.N. 195	21	3,40	63	-1327	-2425	-1	0	3344	0	139963	14489	2094	31206	28554	220	2601	18		
IPE300	qn=	-2005	59	-1416	1230	0	0	-9	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	9		
Asta: 217	22	3,40	62	-1416	-3334	1	0	-3733	0	139724	14465	2090	31206	28554	220	2597	24		
Instab.:l=	463,0	β*I=	324,1	-1416	2500	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	96	Rpf=	19	Rft=	31				
Sez.N. 197	22	3,40	62	2351	-3920	1	0	4447	0	162485	18509	2557	35673	33183	270	2595	23		
IPE330	qn=	-2020	72	2374	-3662	1	0	4355	0	162547	18516	2558	35673	33183	270	2596	21		
Asta: 218	23	3,40	50	2279	-4531	0	0	-4650	0	162348	18493	2555	35673	33183	270	2593	26		
Instab.:l=	589,0	β*I=	412,3	2279	4531	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	116	Rpf=	0	Rft=	53				
Sez.N. 197	23	3,40	68	4067	-4934	1	0	4922	0	162146	18470	2552	35673	33183	270	2590	29		
IPE330	qn=	-2052	73	3957	-4617	0	0	4817	0	162228	18480	2553	35673	33183	270	2591	27		
Asta: 219	24	3,40	56	4016	-3565	0	0	-4464	0	162476	18508	2557	35673	33183	270	2595	22		
Instab.:l=	598,0	β*I=	418,6	3957	4859	1	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	117	Rpf=	0	Rft=	55				
Sez.N. 195	24	3,40	72	-5305	-2784	1	0	2958	0	140176	14511	2097	31206	28554	220	2605	23		
IPE300	qn=	-1752	74	-5133	-2653	0	0	2908	0	140203	14514	2097	31206	28554	220	2605	22		
Asta: 220	25	3,40	53	-5533	-2462	2	-1	-2731	0	140285	14523	2099	31206	28554	220	2607	21		
Instab.:l=	409,0	β*I=	286,3	-5532	2035	0	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	85	Rpf=	21	Rft=	28				
Sez.N. 193	25	3,40	72	-4792	-2389	-9	-11	3244	0	119195	11126	1614	26718	23877	177	2594	26		
IPE270	qn=	-2264	68	-4678	-2192	0	0	3127	0	119296	11136	1615	26718	23877	177	2596	24		
Asta: 221	26	3,40	72	-4792	645	9	-11	284	0	120322	11231	1629	26718	23877	177	2619	10		
Instab.:l=	172,0	β*I=	120,4	-4808	1795	3	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	39	Rpf=	21	Rft=	21				
Sez.N. 195	35	3,40	56	1075	-1956	2	1	2460	0	140408	14535	2101	31206	28554	220	2609	14		
IPE300	qn=	-1434	52	1686	793	0	0	-36	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	7		
Asta: 222	36	3,40	53	1629	-1565	0	0	-2270	0	140490	14544	2102	31206	28554	220	2611	12		
Instab.:l=	352,9	β*I=	247,0	1075	1956	2	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	73	Rpf=	0	Rft=	16				
Sez.N. 195	51	3,40	56	-1093	-2060	1	1	2973	0	140167	14510	2097	31206	28554	220	2605	15		
IPE300	qn=	-2129	59	-846	-1552	0	0	2685	0	140311	14525	2099	31206	28554	220	2607	11		
Asta: 223	52	3,40	52	250	-2921	1	-1	-3569	0	139828	14475	2092	31206	28554	220	2598	20		
Instab.:l=	335,1	β*I=	234,6	250	2921	1	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	70	Rpf=	12	Rft=	24				
Sez.N. 193	52	3,40	68	-3745	-2218	5	5	3307	0	119162	11123	1613	26718	23877	177	2594	23		
IPE270	qn=	-2621	50	-3581	-2011	0	0	3170	0	119267	11133	1615	26718	23877	177	2596	21		
Asta: 224	53	3,40	68	-3745	523	-5	5	-143	0	120330	11232	1629	26718	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	173,3	β*I=	121,3	-3745	1664	2	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	40	Rpf=	18	Rft=	19				
Sez.N. 195	63	3,40	59	-92	-2827	0	0	4211	0	139395	14431	2085	31206	28554	220	2590	20		
IPE300	qn=	-2819	59	-92	-2619	0	0	4097	0	139478	14439	2087	31206	28554	220	2592	18		
Asta: 225	64	3,40	50	653	-3051	1	-1	-4394	0	139252	14416	2083	31206	28554	220	2588	22		
Instab.:l=	324,8	β*I=	227,3	653	3051	1	cl=	1 ε=	0,92	lmd=	67	Rpf=	15	Rft=	26				
Sez.N. 193	64	3,40	72	-2658	-1714	-13	-15	2652	0	119562	11161	1619	26718	23877	177	2602	18		
IPE270	qn=	-2195	72	-2658	393	11	-15	-7	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	6		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 226	65	3,40	72	-2658	373	13	-15	-256	0	120323	11232	1629	26718	23877	177	2619	6		
Instab.:l=	174,3	$\beta^*l=$	122,0	-2658	1286	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	40	Rpf= 14	Rft=	15						
Sez.N. 195	28	3,40	56	-8730	-4690	-33	-33	3759	-1	139642	14456	2089	31206	28554	220	2595	40		
IPE300 qn=	-42	56	-8730	-988	-1	-33	3717	-1	139670	14459	2089	31206	28554	220	2596	13			
Asta: 227	37	3,40	56	-8730	2853	33	-33	3673	-1	139699	14462	2090	31206	28554	220	2596	28		
Instab.:l=	203,0	$\beta^*l=$	142,1	-8730	3517	13	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 32	Rft=	32						
Sez.N. 195	37	3,40	52	9393	1076	-4	-4	-71	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	14		
IPE300 qn=	-42	50	9435	998	3	-4	-1	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	14			
Asta: 228	40	3,40	56	9686	1884	3	-2	822	0	140877	14584	2108	31206	28554	220	2618	20		
Instab.:l=	207,0	$\beta^*l=$	144,9	9686	1884	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	43	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 195	40	3,40	52	-4236	2882	13	13	-3086	0	140088	14502	2096	31206	28554	220	2603	24		
IPE300 qn=	-42	52	-4236	-508	0	13	-3132	0	140062	14500	2095	31206	28554	220	2603	7			
Asta: 229	44	3,40	52	-4236	-3791	-13	13	-3176	0	140038	14497	2095	31206	28554	220	2602	30		
Instab.:l=	213,1	$\beta^*l=$	149,2	-4236	2843	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	44	Rpf= 23	Rft=	23						
Sez.N. 193	44	3,40	56	-1571	-1866	2	2	1274	0	120158	11216	1627	26718	23877	177	2615	18		
IPE270 qn=	-36	52	-2390	-225	0	2	-537	0	120300	11229	1629	26718	23877	177	2618	4			
Asta: 230	57	3,40	56	-1571	1527	-2	2	1174	0	120184	11219	1627	26718	23877	177	2616	15		
Instab.:l=	277,2	$\beta^*l=$	194,0	-1571	1400	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	64	Rpf= 14	Rft=	14						
Sez.N. 189	57	3,40	52	1022	899	-1	-2	-1070	0	87229	6587	974	19619	17329	117	2614	15		
IPE220 qn=	-26	52	1022	80	0	-2	-1090	0	87223	6586	974	19619	17329	117	2614	2			
Asta: 231	66	3,40	52	1022	-754	1	-2	-1110	0	87216	6586	974	19619	17329	117	2614	13		
Instab.:l=	151,6	$\beta^*l=$	106,1	1022	899	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 9	Rft=	14						
Sez.N. 195	29	3,40	56	-11490	-7582	4	4	7805	0	135557	14033	2028	31206	28554	220	2519	63		
IPE300 qn=	-42	56	-11490	-1378	0	4	7771	0	135604	14038	2029	31206	28554	220	2520	18			
Asta: 232	38	3,40	56	-11490	5184	-4	4	7735	0	135654	14043	2029	31206	28554	220	2521	46		
Instab.:l=	164,3	$\beta^*l=$	115,0	-11490	5687	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	34	Rpf= 48	Rft=	48						
Sez.N. 195	38	3,40	52	19324	1463	-2	-3	690	0	140894	14586	2108	31206	28554	220	2618	24		
IPE300 qn=	-42	52	19324	1996	0	-3	656	0	140898	14586	2108	31206	28554	220	2618	27			
Asta: 233	41	3,40	56	19008	3288	0	0	1602	0	140714	14567	2105	31206	28554	220	2615	36		
Instab.:l=	163,4	$\beta^*l=$	114,4	19008	3288	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	34	Rpf= 0	Rft=	23						
Sez.N. 195	41	3,40	72	4310	5600	-5	-4	-4734	0	138974	14387	2079	31206	28554	220	2583	42		
IPE300 qn=	-42	56	4763	525	0	-4	-4713	0	138993	14389	2079	31206	28554	220	2583	7			
Asta: 234	45	3,40	52	-1980	-6181	10	-10	-5734	0	138033	14290	2065	31206	28554	220	2565	45		
Instab.:l=	209,5	$\beta^*l=$	146,7	1833	5719	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	43	Rpf= 34	Rft=	40						
Sez.N. 193	45	3,40	56	-3486	-2180	0	0	1380	0	120130	11214	1626	26718	23877	177	2615	22		
IPE270 qn=	-36	56	-3486	-2110	0	0	1379	0	120131	11214	1626	26718	23877	177	2615	22			
Asta: 235	58	3,40	56	-3486	1502	0	0	1281	0	120159	11216	1627	26718	23877	177	2615	16		
Instab.:l=	276,8	$\beta^*l=$	193,7	-3486	1635	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	64	Rpf= 18	Rft=	18						
Sez.N. 189	58	3,40	52	868	750	0	0	-904	0	87278	6591	974	19619	17329	117	2615	12		
IPE220 qn=	-26	68	764	353	0	0	-806	0	87303	6592	975	19619	17329	117	2616	6			
Asta: 236	67	3,40	50	641	-629	0	0	-685	0	87329	6594	975	19619	17329	117	2617	10		
Instab.:l=	149,3	$\beta^*l=$	104,5	868	750	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 8	Rft=	11						
Sez.N. 189	59	3,40	50	643	570	0	0	-681	0	87330	6595	975	19619	17329	117	2617	9		
IPE220 qn=	-26	50	643	51	0	0	-701	0	87326	6594	975	19619	17329	117	2617	2			
Asta: 237	68	3,40	50	643	-483	0	0	-720	0	87322	6594	975	19619	17329	117	2617	8		
Instab.:l=	150,3	$\beta^*l=$	105,2	643	570	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 7	Rft=	9						
Sez.N. 189	60	3,40	62	-419	-396	-1	-1	501	0	87361	6597	975	19619	17329	117	2618	7		
IPE220 qn=	-26	62	-419	-29	0	-1	482	0	87363	6597	975	19619	17329	117	2618	1			
Asta: 238	69	3,40	50	386	-330	0	0	-494	0	87362	6597	975	19619	17329	117	2618	5		
Instab.:l=	149,3	$\beta^*l=$	104,5	386	378	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 5	Rft=	6						
Sez.N. 193	46	3,40	62	-1587	-1375	0	0	918	0	120243	11224	1628	26718	23877	177	2617	14		
IPE270 qn=	-36	78	-1636	-1237	0	0	844	0	120257	11225	1628	26718	23877	177	2617	12			
Asta: 239	59	3,40	62	-1587	1032	0	0	818	0	120261	11226	1628	26718	23877	177	2618	11		
Instab.:l=	277,2	$\beta^*l=$	194,0	-1587	1031	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	64	Rpf= 11	Rft=	11						
Sez.N. 193	47	3,40	62	-813	-895	1	1	622	0	120291	11229	1629	26718	23877	177	2618	9		
IPE270 qn=	-36	50	-1357	-115	0	0	-192	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	2			
Asta: 240	60	3,40	62	-813	696	-1	1	522	0	120303	11230	1629	26718	23877	177	2618	7		
Instab.:l=	278,0	$\beta^*l=$	194,6	-813	671	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	64	Rpf= 7	Rft=	7						
Sez.N. 195	46	3,40	50	799	-3992	-7	-7	4062	0	139487	14440	2087	31206	28554	220	2592	29		
IPE300 qn=	-42	62	6039	632	0	-3	3039	0	140131	14507	2096	31206	28554	220	2604	9			
Asta: 241	42	3,40	78	5691	3710	6	-6	3061	0	140114	14505	2096	31206	28554	220	2604	30		
Instab.:l=	202,1	$\beta^*l=$	141,4	799	4129	7	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	42	Rpf= 0	Rft=	29						
Sez.N. 195	39	3,40	78	-11083	2205	100	154	-5137	2	138456	14333	2071	31206	28554	220	2573	28		
IPE300 qn=	-42	62	-11471	-1185	0	141	-5229	1	138385	14326	2070	31206	28554	220	2572	17			
Asta: 242	30	3,40	62	-11471	-4593	-92	141	-5256	1	138359	14323	2070	31206	28554	220	2571	45		
Instab.:l=	130,0	$\beta^*l=$	91,0	-11471	3445	37	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf= 34	Rft=	34						
Sez.N. 195	42	3,40	62	10006	3080	-82	-132	-3281	-1	139914	14484	2093	31206	28554	220	2600	32		
IPE300 qn=	-42	50	11063	1206	-3	-134	-2329	-1	140402	14535	2100	31206	28554	220	2609	16			
Asta: 243	39	3,40	62	10006	-1019	82	-132	-3333	-1	139882	14481	2093	31206	28554	220	2599	18		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	124,0	$\beta^*l=$	86,8	10006	3080	82	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 25							
Sez.N. 195	47	3,40	50	768	-2635	-11	-11	2795	0	140244	14518	2098	31206	28554	220	2606	19		
IPE300	qn=	-42	62	4103	479	0	-6	1893	0	140620	14557	2104	31206	28554	220	2613	6		
Asta: 244	43	3,40	50	768	2768	11	-11	2712	0	140284	14523	2099	31206	28554	220	2607	20		
Instab.:l=	196,2	$\beta^*l=$	137,4	768	2768	11	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 41	Rpf= 0	Rft= 19							
Sez.N. 195	43	3,40	62	-4036	3542	9	10	-4435	0	139207	14411	2083	31206	28554	220	2587	28		
IPE300	qn=	-42	62	-4036	-412	0	10	-4472	0	139178	14408	2082	31206	28554	220	2586	6		
Asta: 245	31	3,40	62	-4036	-4399	-9	10	-4510	0	139148	14405	2082	31206	28554	220	2586	34		
Instab.:l=	177,6	$\beta^*l=$	124,3	-4036	3299	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 37	Rpf= 26	Rft= 26							
Sez.N. 195	40	3,40	52	7077	-1080	-1	0	2927	0	140190	14513	2097	31206	28554	220	2605	13		
IPE300	qn=	-1743	52	7077	2143	0	0	-1	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	20		
Asta: 246	41	3,40	56	7006	-2914	1	0	-3664	0	139765	14469	2091	31206	28554	220	2597	25		
Instab.:l=	495,7	$\beta^*l=$	347,0	7006	2914	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 103	Rpf= 0	Rft= 32							
Sez.N. 195	41	3,40	56	-361	-1797	3	1	2607	0	140337	14528	2099	31206	28554	220	2608	13		
IPE300	qn=	-1555	66	-314	1073	0	1	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	8		
Asta: 247	42	3,40	62	-344	-2635	-3	1	-2963	0	140164	14510	2097	31206	28554	220	2605	19		
Instab.:l=	469,4	$\beta^*l=$	328,6	-361	1975	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 98	Rpf= 14	Rft= 23							
Sez.N. 195	42	3,40	63	-106	-2663	0	0	3324	0	139976	14491	2094	31206	28554	220	2601	18		
IPE300	qn=	-1829	63	-106	-2498	0	0	3254	0	140016	14495	2095	31206	28554	220	2602	17		
Asta: 248	43	3,40	62	-280	-2667	0	0	-3318	0	139981	14491	2094	31206	28554	220	2601	19		
Instab.:l=	475,3	$\beta^*l=$	332,7	-280	2000	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 99	Rpf= 14	Rft= 27							
Sez.N. 195	43	3,40	59	215	-2770	-1	0	3007	0	140149	14509	2097	31206	28554	220	2604	19		
IPE300	qn=	-1456	57	381	-2582	0	0	2972	0	140169	14511	2097	31206	28554	220	2605	18		
Asta: 249	33	3,40	53	-611	-2843	0	0	-3016	0	140147	14508	2097	31206	28554	220	2604	20		
Instab.:l=	532,2	$\beta^*l=$	372,5	209	2770	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 111	Rpf= 16	Rft= 39							
Sez.N. 195	37	3,40	52	6831	-1025	3	1	2765	0	140263	14520	2098	31206	28554	220	2607	12		
IPE300	qn=	-1634	52	6831	2043	0	1	-29	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	19		
Asta: 250	38	3,40	56	6808	-2727	-3	1	-3447	0	139893	14482	2093	31206	28554	220	2600	24		
Instab.:l=	498,5	$\beta^*l=$	348,9	6808	2727	3	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 104	Rpf= 0	Rft= 30							
Sez.N. 195	38	3,40	56	3167	-2223	-2	-1	2618	0	140336	14528	2099	31206	28554	220	2608	18		
IPE300	qn=	-1291	57	3168	1248	0	-1	-44	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	11		
Asta: 251	39	3,40	78	3168	-520	2	-1	-1868	0	140630	14558	2104	31206	28554	220	2613	6		
Instab.:l=	454,4	$\beta^*l=$	318,1	3160	2224	2	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 94	Rpf= 0	Rft= 22							
Sez.N. 195	35	3,40	63	-2321	-4749	-34	-35	4661	-1	138964	14386	2079	31206	28554	220	2582	36		
IPE300	qn=	-42	63	-2321	-104	1	-35	4618	-1	138999	14390	2079	31206	28554	220	2583	2		
Asta: 265	24	3,40	72	-2160	4323	30	-31	4618	-1	139008	14390	2080	31206	28554	220	2583	33		
Instab.:l=	195,1	$\beta^*l=$	136,6	52	3990	39	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 40	Rpf= 27	Rft= 29							
Sez.N. 195	24	3,40	75	-824	3997	24	20	-3386	1	139890	14482	2093	31206	28554	220	2600	29		
IPE300	qn=	-42	72	2217	227	0	18	-2792	1	140223	14516	2098	31206	28554	220	2606	3		
Asta: 266	8	3,40	75	-824	-4188	-24	20	-3487	1	139828	14475	2092	31206	28554	220	2598	31		
Instab.:l=	238,1	$\beta^*l=$	166,6	340	3906	22	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 49	Rpf= 23	Rft= 28							
Sez.N. 193	6	3,40	75	-3588	-1934	20	19	2177	1	119791	11182	1622	26718	23877	177	2607	22		
IPE270	qn=	-1286	75	-3588	-139	0	19	1102	1	120183	11219	1627	26718	23877	177	2616	4		
Asta: 267	12	3,40	75	-3588	480	-20	19	28	1	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	219,0	$\beta^*l=$	153,3	-3588	1451	8	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 50	Rpf= 17	Rft= 18							
Sez.N. 193	7	3,40	59	-6237	-3457	6	6	4112	0	118511	11062	1604	26718	23877	177	2579	37		
IPE270	qn=	-2585	59	-6237	849	-6	6	-12	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	13		
Asta: 268	13	3,40	59	-6237	849	-6	6	-12	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	13		
Instab.:l=	210,0	$\beta^*l=$	147,0	-6244	2594	2	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 48	Rpf= 29	Rft= 31							
Sez.N. 193	8	3,40	47	-5306	-2855	-6	-6	3511	0	119008	11109	1611	26718	23877	177	2590	31		
IPE270	qn=	-2271	75	-5332	-210	0	-1	1790	0	119993	11201	1625	26718	23877	177	2612	6		
Asta: 269	14	3,40	47	-5306	713	6	-6	58	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	11		
Instab.:l=	200,0	$\beta^*l=$	140,0	-5315	2143	2	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 46	Rpf= 24	Rft= 25							
Sez.N. 193	9	3,40	75	-3844	-2145	2	2	2791	0	119503	11155	1618	26718	23877	177	2601	23		
IPE270	qn=	-1920	47	-3837	519	3	-3	-30	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	8		
Asta: 270	15	3,40	47	-3837	519	3	-3	-30	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	193,0	$\beta^*l=$	135,1	-3844	1609	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 44	Rpf= 18	Rft= 19							
Sez.N. 193	10	3,40	72	-3751	-1947	10	11	2517	0	119643	11168	1620	26718	23877	177	2604	21		
IPE270	qn=	-1695	72	-3751	-199	0	11	1349	0	120130	11214	1626	26718	23877	177	2615	5		
Asta: 271	16	3,40	72	-3751	501	-10	11	117	0	120330	11232	1629	26718	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	186,0	$\beta^*l=$	130,2	-3751	1460	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 43	Rpf= 17	Rft= 17							
Sez.N. 843	12	3,40	75	342	-20	0	0	28	-5	25114	630	417	4457	8211	456	2238	5		
TUBOQ100*5	qn=	-9	78	343	12	0	0	15	-4	25114	630	417	4457	8211	456	2238	3		
Asta: 272	13	3,40	75	342	24	0	0	2	-5	25115	630	417	4457	8211	456	2238	5		
Instab.:l=	296,1	$\beta^*l=$	207,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 843	13	3,40	78	152	33	0	0	-11	3	25115	630	417	4457	8211	456	2238	6		
TUBOQ100*5	qn=	-9	56	161	7	0	0	-22	3	25115	630	417	4457	8211	456	2238	2		
Asta: 273	14	3,40	68	146	-38	0	0	-37	2	25115	630	417	4457	8211	456	2238	7		
Instab.:l=	296,2	$\beta^*l=$	207,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 843 TUBOQ100*5 Asta: 274 Instab.:l=	14 qn=-9 15 219,1	3,40 -9 3,40 β*I=	68 68 75 153,4	-119 -119 -111 -119	-24 -23 12 18	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	26 26 7 ε= 1,00	-1 -1 -1 lmd= 75	25116 25116 25116 Rpf= 4	630 630 630 Rft= 0	417 417 417 0	4457 4457 4457 0	8211 8211 8211 0	456 456 456 0	2238 2238 2238 0	4 4 2 0	
Sez.N. 843 TUBOQ100*5 Asta: 275 Instab.:l=	15 qn=-9 16 218,1	3,40 -9 3,40 β*I=	72 63 72 152,7	-510 -541 -510 -510	29 -11 -63 47	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-32 -41 -52 ε= 1,00	1 1 1 lmd= 74	25116 25115 25115 Rpf= 11	630 630 630 Rft= 0	417 417 417 0	4457 4457 4457 0	8211 8211 8211 0	456 456 456 0	2238 2238 2238 0	7 4 12 0	
Sez.N. 843 TUBOQ100*5 Asta: 276 Instab.:l=	16 qn=-9 17 160,1	3,40 -9 3,40 β*I=	63 47 72 112,1	-570 -547 -545 -570	-63 -15 30 47	-1 0 1 0	-1 0 -1 0	65 56 49 cl= 1	-3 -2 -3 ε= 1,00	25113 25114 25114 lmd= 55	630 630 630 Rpf= 10	417 417 417 Rft= 0	4457 4457 4457 0	8211 8211 8211 0	456 456 456 0	2238 2238 2238 0	12 5 7 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 277 Instab.:l=	81 qn=-36 77 155,7	3,40 -36 3,40 β*I=	63 63 63 109,0	-628 -628 -628 -628	84 -60 -215 161	4 0 -4 2	5 5 5 cl= 1	-164 -193 -220 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 36	120329 120328 120326 Rpf= 2	11232 11232 11232 Rft= 2	1629 1629 1629 2	26718 26718 26718 2	23877 23877 23877 2	177 177 177 2	2619 2619 2619 2	2 1 3 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 278 Instab.:l=	73 qn=-36 65 183,0	3,40 -36 3,40 β*I=	72 72 75 128,1	-252 -252 175 1	-368 -27 336 342	10 0 -9 10	11 11 10 cl= 1	399 367 326 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 42	120312 120315 120319 Rpf= 3	11231 11231 11231 Rft= 4	1629 1629 1629 4	26718 26718 26718 4	23877 23877 23877 4	177 177 177 4	2619 2619 2619 4	4 0 4 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 279 Instab.:l=	77 qn=-36 73 176,1	3,40 -36 3,40 β*I=	63 63 72 123,3	-1489 -1489 -1459 -1489	-92 -132 -201 176	7 0 -7 3	8 8 8 cl= 1	-27 -59 -94 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 40	120332 120331 120331 Rpf= 3	11232 11232 11232 Rft= 3	1629 1629 1629 3	26718 26718 26718 3	23877 23877 23877 3	177 177 177 3	2619 2619 2619 3	2 2 3 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 280 Instab.:l=	65 qn=-36 53 317,8	3,40 -36 3,40 β*I=	68 68 72 222,5	1368 1368 1422 1421	176 177 132 148	2 2 -3 3	1 1 2 cl= 1	8 -1 -39 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 73	120332 120332 120332 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft= 2	1629 1629 1629 2	26718 26718 26718 2	23877 23877 23877 2	177 177 177 2	2619 2619 2619 2	3 3 3 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 281 Instab.:l=	53 qn=-36 26 269,4	3,40 -36 3,40 β*I=	72 56 75 188,6	-350 -441 -749 -749	374 349 -511 383	1 0 1 0	1 0 0 cl= 1	-274 -275 -349 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 62	120324 120324 120319 Rpf= 4	11232 11232 11231 Rft= 4	1629 1629 1629 4	26718 26718 26718 4	23877 23877 23877 4	177 177 177 4	2619 2619 2619 4	4 3 5 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 282 Instab.:l=	11 qn=-756 17 181,3	3,40 -756 3,40 β*I=	72 68 72 126,9	-1175 -1270 -1175 -1258	-699 -676 163 543	10 0 -10 1	11 0 11 cl= 1	1003 990 -49 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 41	120218 120229 120331 Rpf= 6	11222 11223 11232 Rft= 6	1628 1628 1629 6	26718 26718 26718 6	23877 23877 23877 6	177 177 177 6	2617 2617 2619 6	8 7 3 0		
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 283 Instab.:l=	26 qn=-36 11 235,3	3,40 -36 3,40 β*I=	75 75 75 164,7	-3232 -3232 -3232 -3232	-177 -297 -461 393	8 0 -8 3	7 7 7 cl= 1	-78 -121 -162 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 54	120331 120330 120328 Rpf= 7	11232 11232 11232 Rft= 7	1629 1629 1629 7	26718 26718 26718 7	23877 23877 23877 7	177 177 177 7	2619 2619 2619 7	5 5 7 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 284 Instab.:l=	6 qn=0 6 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	47 62 47 370,0	-261 -846 -588 -588	176 -608 643 821	-453 113 643 257	-296 -18 -296 cl= 2	-452 -664 -452 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294690 294659 294690 Rpf= 5	32985 32982 32985 Rft= 5	11016 11015 11016 5	83332 83332 83332 5	33940 33940 33940 5	651 651 651 5	2619 2619 2619 5	11 3 11 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 285 Instab.:l=	7 qn=0 7 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	47 75 59 370,0	-647 -802 -954 -954	-344 821 1933 1022	-479 11 -372 159	-245 188 208 cl= 2	495 629 615 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294685 294665 294668 Rpf= 5	32985 32983 32983 Rft= 5	11016 11015 11015 5	83332 83332 83332 5	33940 33940 33940 5	651 651 651 5	2619 2619 2619 5	6 3 10 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 286 Instab.:l=	8 qn=0 8 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	75 63 75 370,0	-773 -568 -1100 -1100	459 -108 -378 183	432 -13 -401 173	225 -215 225 cl= 2	-226 57 -226 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294709 294715 294709 Rpf= 3	32988 32988 32988 Rft= 3	11016 11017 11016 3	83332 83332 83332 3	33940 33940 33940 3	651 651 651 3	2619 2619 2619 3	6 1 5 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 287 Instab.:l=	9 qn=0 9 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	59 75 75 370,0	-677 -897 -1060 -1060	-211 567 1344 723	536 6 -497 204	286 272 272 cl= 2	391 423 423 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294697 294693 294693 Rpf= 4	32986 32986 32986 Rft= 4	11016 11016 11016 4	83332 83332 83332 4	33940 33940 33940 4	651 651 651 4	2619 2619 2619 4	6 2 9 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 288 Instab.:l=	10 qn=0 10 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	59 52 59 370,0	-25 -457 -352 -552	-247 267 575 309	692 -148 -923 365	436 228 436 cl= 2	220 248 220 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294710 294708 294710 Rpf= 4	32988 32988 32988 Rft= 4	11016 11016 11016 4	83332 83332 83332 4	33940 33940 33940 4	651 651 651 4	2619 2619 2619 4	7 2 10 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 289 Instab.:l=	25 qn=0 25 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	72 68 72 370,0	-94 -728 -421 -421	-786 77 610 314	167 -32 -155 67	87 -54 87 cl= 2	373 -133 373 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294698 294714 294698 Rpf= 2	32986 32988 32986 Rft= 2	11016 11017 11016 2	83332 83332 83332 2	33940 33940 33940 2	651 651 651 2	2619 2619 2619 2	4 1 3 0		
Sez.N. 81 HEA300 Asta: 290 Instab.:l=	32 qn=0 32 370,0	7,10 0 3,40 β*I=	66 50 66 370,0	1807 1646 1480 1480	-1177 437 2046 2046	-57 367 773 773	-224 -231 -224 cl= 2	871 821 871 ε= 0,92	0 0 0 lmd= 49	294619 294629 294619 Rpf= 6	32978 32979 32978 Rft= 13	11013 11013 11013 13	83332 83332 83332 13	33940 33940 33940 13	651 651 651 13	2618 2618 2618 13	5 5 14 0		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 81	36	7,10	68	-897	606	-428	-267	-292	0	294705	32987	11016	83332	33940	651	2619	6		
HEA300	qn=	0	72	-805	-73	112	-9	284	0	294705	32987	11016	83332	33940	651	2619	2		
Asta: 294	36	3,40	68	-1223	-481	559	-267	-292	0	294705	32987	11016	83332	33940	651	2619	7		
Instab.:l=	370,0	β*I=	370,0	-1223	243	224	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 81	52	7,10	72	-371	-411	418	253	151	0	294713	32988	11017	83332	33940	651	2619	5		
HEA300	qn=	0	68	-288	74	-88	-71	-348	0	294700	32987	11016	83332	33940	651	2619	1		
Asta: 299	52	3,40	57	-398	-202	-564	278	-94	0	294715	32988	11017	83332	33940	651	2619	6		
Instab.:l=	370,0	β*I=	370,0	-698	180	207	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 81	64	7,10	47	-805	-129	-415	-214	98	0	294715	32988	11017	83332	33940	651	2619	4		
HEA300	qn=	0	47	-968	70	-18	-214	98	0	294715	32988	11017	83332	33940	651	2619	1		
Asta: 306	64	3,40	47	-1132	269	379	-214	98	0	294715	32988	11017	83332	33940	651	2619	5		
Instab.:l=	370,0	β*I=	370,0	-1132	109	166	cl= 2	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 2	Rft=	2							
Sez.N. 193	6	7,10	47	439	420	3	2	-191	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	4		
IPE270	qn=	-212	70	122	106	2	2	-3	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 307	7	7,10	47	439	-433	-3	2	-385	0	120315	11231	1629	26718	23877	177	2619	4		
Instab.:l=	296,0	β*I=	207,2	439	433	3	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 68	Rpf= 1	Rft=	4							
Sez.N. 193	7	7,10	59	-175	-359	-1	-1	300	0	120322	11231	1629	26718	23877	177	2619	3		
IPE270	qn=	-233	64	-92	87	-1	-1	-1	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 308	8	7,10	47	-109	-242	1	-1	-225	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	296,0	β*I=	207,2	-175	269	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 68	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 193	8	7,10	53	-323	281	1	1	-238	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
IPE270	qn=	-199	64	-205	20	2	3	-2	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 309	9	7,10	53	-323	-391	-1	1	-376	0	120317	11231	1629	26718	23877	177	2619	4		
Instab.:l=	219,0	β*I=	153,3	-323	294	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 193	9	7,10	59	197	-480	-1	-1	514	0	120304	11230	1629	26718	23877	177	2618	5		
IPE270	qn=	-233	72	150	41	2	-2	-3	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 310	10	7,10	59	197	477	1	-1	364	0	120318	11231	1629	26718	23877	177	2619	4		
Instab.:l=	218,0	β*I=	152,6	197	480	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 3	Rft=	5							
Sez.N. 193	10	7,10	72	-268	-125	-6	-7	164	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-313	68	-286	-17	0	-4	99	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 311	11	7,10	72	-268	35	6	-7	24	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	170,0	β*I=	119,0	-277	96	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 1	Rft=	1							
Sez.N. 193	33	7,10	50	372	-694	71	197	2033	1	119852	11188	1623	26718	23877	177	2609	11		
IPE270	qn=	-36	78	1367	127	0	67	220	0	120325	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 314	32	7,10	50	372	763	-71	197	2007	1	119863	11189	1623	26718	23877	177	2609	12		
Instab.:l=	72,1	β*I=	50,5	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	32	7,10	66	-639	-310	1	1	251	0	120325	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
IPE270	qn=	-36	78	805	84	0	-2	-70	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 315	23	7,10	66	-639	161	-1	1	171	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	223,6	β*I=	156,5	-639	233	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 51	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 193	23	7,10	78	-1745	325	-4	-3	-382	0	120315	11231	1629	26718	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36	78	-1745	-165	0	-3	-426	0	120312	11230	1629	26718	23877	177	2619	3		
Asta: 316	6	7,10	78	-1745	-683	4	-3	-468	0	120307	11230	1629	26718	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	237,2	β*I=	166,0	-1745	512	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 54	Rpf= 6	Rft=	6							
Sez.N. 193	52	7,10	68	-241	468	0	0	-620	0	120291	11229	1629	26718	23877	177	2618	4		
IPE270	qn=	-36	68	-241	-34	0	0	-649	0	120288	11228	1628	26718	23877	177	2618	1		
Asta: 319	36	7,10	68	-241	-525	0	0	-675	0	120284	11228	1628	26718	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	153,2	β*I=	107,2	-241	394	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 35	Rpf= 4	Rft=	4							
Sez.N. 193	64	7,10	72	-143	-396	1	0	279	0	120324	11232	1629	26718	23877	177	2619	4		
IPE270	qn=	-36	56	-18	-223	0	0	179	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 320	52	7,10	68	221	-328	1	0	-258	0	120325	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
Instab.:l=	317,7	β*I=	222,4	221	328	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 73	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 193	36	7,10	72	-266	-523	-2	-2	707	0	120279	11227	1628	26718	23877	177	2618	5		
IPE270	qn=	-36	53	-396	-38	0	2	199	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 321	25	7,10	72	-266	459	2	-2	655	0	120286	11228	1628	26718	23877	177	2618	4		
Instab.:l=	144,2	β*I=	100,9	-266	392	1	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 33	Rpf= 4	Rft=	4							
Sez.N. 193	25	7,10	72	412	-431	0	0	425	0	120313	11231	1629	26718	23877	177	2619	4		
IPE270	qn=	-36	72	412	53	0	0	381	0	120317	11231	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 322	10	7,10	72	412	468	0	0	340	0	120320	11231	1629	26718	23877	177	2619	5		
Instab.:l=	235,2	β*I=	164,6	412	468	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 54	Rpf= 0	Rft=	4							
Sez.N. 843	12	7,10	73	-40	2	0	0	7	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
TUBOQ100*5	qn=	-9	73	-40	5	0	0	0	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
Asta: 323	13	7,10	73	-40	-17	0	0	-20	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	3		
Instab.:l=	296,1	β*I=	207,3	-40	13	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 101	Rpf= 2	Rft=	0							
Sez.N. 843	13	7,10	73	-14	-18	0	0	21	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	3		
TUBOQ100*5	qn=	-9	73	-14	6	0	0	0	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
Asta: 324	14	7,10	73	-14	5	0	0	-5	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
Instab.:l=	296,2	β*I=	207,3	-14	14	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 101	Rpf= 2	Rft=	0							
Sez.N. 193	23	7,10	68	955	-131	0	0	275	0	120324	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-426	68	955	243	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
Asta: 325	24	7,10	72	791	-346	0	0	0	-342	0	120320	11231	1629	26718	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	598,0	β*I=	418,6	791	346	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	138	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 193	24	7,10	72	-579	-262	0	0	0	246	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-369	65	-649	-220	0	0	0	224	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
Asta: 326	25	7,10	53	-708	-314	1	0	0	-240	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	409,0	β*I=	286,3	-708	235	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	94	Rpf=	3	Rft=	4			
Sez.N. 193	25	7,10	63	-323	-157	-2	-2	210	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-470	60	-319	-145	0	0	0	203	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	2	
Asta: 327	26	7,10	63	-323	44	2	-2	23	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	172,0	β*I=	120,4	-325	118	1	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	39	Rpf=	1	Rft=	1			
Sez.N. 193	35	7,10	56	-429	-450	0	0	0	329	0	120321	11231	1629	26718	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-310	69	328	384	0	0	0	-112	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	4	
Asta: 328	36	7,10	53	364	-546	0	0	0	-425	0	120313	11231	1629	26718	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	353,0	β*I=	247,1	364	546	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	81	Rpf=	4	Rft=	6			
Sez.N. 193	51	7,10	56	-87	-472	0	0	0	393	0	120316	11231	1629	26718	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-444	57	0	-422	0	0	0	374	0	120317	11231	1629	26718	23877	177	2619	4	
Asta: 329	52	7,10	52	388	-539	0	0	0	-458	0	120310	11230	1629	26718	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	335,7	β*I=	235,0	388	539	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	77	Rpf=	3	Rft=	5			
Sez.N. 193	52	7,10	75	-379	-181	3	3	237	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-540	58	-363	-165	0	0	0	228	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	2	
Asta: 330	53	7,10	75	-379	50	-3	3	29	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	173,3	β*I=	121,3	-379	136	1	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	40	Rpf=	2	Rft=	2			
Sez.N. 193	63	7,10	59	-701	-614	0	0	0	427	0	120313	11231	1629	26718	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-318	59	-701	-592	0	0	0	423	0	120313	11231	1629	26718	23877	177	2619	6	
Asta: 331	64	7,10	50	311	-626	0	0	0	-492	0	120306	11230	1629	26718	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	325,8	β*I=	228,1	311	626	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	75	Rpf=	5	Rft=	6			
Sez.N. 193	64	7,10	63	-231	-115	-8	-9	154	0	120329	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-302	72	-231	-9	0	-9	82	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 332	65	7,10	63	-231	31	8	-9	13	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	174,3	β*I=	122,0	-231	86	3	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	40	Rpf=	1	Rft=	1			
Sez.N. 193	35	7,10	63	-1007	-587	-1	-1	537	0	120301	11230	1629	26718	23877	177	2618	6		
IPE270	qn=	-36	59	384	-277	0	0	0	356	0	120319	11231	1629	26718	23877	177	2619	3	
Asta: 346	24	7,10	72	-891	425	-1	1	488	0	120307	11230	1629	26718	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	195,1	β*I=	136,5	-1007	440	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	45	Rpf=	5	Rft=	5			
Sez.N. 193	24	7,10	75	-752	442	2	2	-394	0	120315	11231	1629	26718	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36	68	-892	-64	0	2	-424	0	120312	11231	1629	26718	23877	177	2619	1		
Asta: 347	8	7,10	68	-892	-595	-2	2	-467	0	120308	11230	1629	26718	23877	177	2619	6		
Instab.:l=	238,1	β*I=	166,6	-892	446	1	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	55	Rpf=	5	Rft=	5			
Sez.N. 193	6	7,10	47	-298	-158	-5	-4	175	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-280	69	-301	-13	0	-2	91	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 348	12	7,10	47	-298	41	5	-4	7	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	219,0	β*I=	153,3	-298	119	2	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	50	Rpf=	1	Rft=	2			
Sez.N. 193	7	7,10	63	-570	-270	-3	-2	289	0	120323	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
IPE270	qn=	-533	57	-571	-256	0	0	283	0	120324	11232	1629	26718	23877	177	2619	3		
Asta: 349	13	7,10	63	-570	76	3	-2	40	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	210,0	β*I=	147,0	-570	202	1	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	48	Rpf=	2	Rft=	3			
Sez.N. 193	8	7,10	53	-357	-188	-2	-2	227	0	120326	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-472	62	-349	-175	0	0	220	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 350	14	7,10	47	-348	48	2	-2	8	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	200,0	β*I=	140,0	-366	143	0	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	46	Rpf=	2	Rft=	2			
Sez.N. 193	9	7,10	63	-409	-190	-1	-1	220	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-403	74	-405	-179	0	0	215	0	120327	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
Asta: 351	15	7,10	63	-409	54	1	-1	33	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	193,0	β*I=	135,1	-409	143	1	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	44	Rpf=	2	Rft=	2			
Sez.N. 193	10	7,10	57	-287	-137	6	7	167	0	120328	11232	1629	26718	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-294	69	-298	-19	0	4	99	0	120331	11232	1629	26718	23877	177	2619	0		
Asta: 352	16	7,10	57	-287	38	-6	7	20	0	120332	11232	1629	26718	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	186,0	β*I=	130,2	-293	104	2	cl=	1	ε=	0,92	lmd=	43	Rpf=	1	Rft=	1			
Sez.N. 843	14	7,10	72	-40	7	0	0	-1	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
TUBOQ100*5	qn=	-9	72	-40	7	0	0	-1	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
Asta: 353	15	7,10	63	-48	-16	0	0	-20	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	3		
Instab.:l=	219,1	β*I=	153,4	-48	12	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	75	Rpf=	2	Rft=	0			
Sez.N. 843	15	7,10	63	-166	-11	0	0	13	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
TUBOQ100*5	qn=	-9	63	-166	-2	0	0	3	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
Asta: 354	16	7,10	47	-157	-5	0	0	-7	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		
Instab.:l=	218,1	β*I=	152,7	-166	8	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	74	Rpf=	2	Rft=	0			
Sez.N. 843	16	7,10	63	-56	-11	0	0	16	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2		
TUBOQ100*5	qn=	-9	57	-26	3	0	0	0	-2	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1		



## STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 355	17	7,10		63	-56	4	0	0	2	-1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
Instab.:l=	160,1	β¹=		112,1	-56	8	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	55	Rpf= 2	Rft=	0				
Sez.N. 843	65	7,10		72	70	-5	0	0	14	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
TUBOQ100*5	qn=	-9		72	70	5	0	0	0	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
Asta: 356	53	7,10		68	31	-12	0	0	-17	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2
Instab.:l=	317,8	β¹=		222,5	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 843	11	7,10		75	-55	-12	0	0	17	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2
TUBOQ100*5	qn=	-9		60	-42	4	0	0	0	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
Asta: 357	17	7,10		75	-55	4	0	0	1	1	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
Instab.:l=	181,3	β¹=		126,9	-55	9	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	62	Rpf= 2	Rft=	0				
Sez.N. 843	26	7,10		56	-72	-5	0	0	10	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
TUBOQ100*5	qn=	-9		75	-99	0	0	0	-2	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	0
Asta: 358	11	7,10		68	-93	-9	0	0	-13	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	2
Instab.:l=	235,3	β¹=		164,7	-99	7	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	80	Rpf= 2	Rft=	0				
Sez.N. 843	53	7,10		68	-53	-7	0	0	12	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
TUBOQ100*5	qn=	-9		56	-24	2	0	0	0	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	0
Asta: 359	26	7,10		57	-32	-8	0	0	-13	0	25116	630	417	4457	8211	456	2238	1
Instab.:l=	269,4	β¹=		188,6	-53	6	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	92	Rpf= 1	Rft=	0				

## STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

			FESSURAZIONE									FRECCHE			TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	dist cal	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)			
1	0,00		Rara										Rara cls	150,0	30,8	5	30	2,6	0,1	0,0			
2	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	2,0	0,1	0,0		Rara fer	3600	1167	5	30	2,6	0,1	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,6	0,1	0,0		Perm cls	112,0	19,7	5	1	1,6	0,1	0,0			
2	0,00		Rara										Rara cls	150,0	32,2	1	43	2,7	0,0	0,0			
3	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	2,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	1223	1	43	2,7	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,6	0,0	0,0		Perm cls	112,0	19,0	5	1	1,6	0,0	0,0			
3	0,00		Rara										Rara cls	150,0	27,1	1	31	2,2	0,0	0,0			
4	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	1,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	1024	1	31	2,2	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,6	0,0	0,0		Perm cls	112,0	19,8	1	1	1,6	0,0	0,0			
4	0,00		Rara										Rara cls	150,0	41,5	5	21	3,5	0,0	0,0			
5	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	2,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	1587	5	21	3,5	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,6	0,0	0,0		Perm cls	112,0	30,8	5	1	2,6	0,0	0,0			
5	0,00		Rara										Rara cls	150,0	55,7	5	21	4,7	0,0	0,0			
6	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	3,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	2156	5	21	4,7	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,7	0,0	0,0		Perm cls	112,0	44,1	5	1	3,7	0,0	0,0			
6	0,00		Rara										Rara cls	150,0	57,8	1	24	4,9	0,3	0,0			
7	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	3,9	0,3	0,0		Rara fer	3600	2243	1	24	4,9	0,3	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,7	0,2	0,0		Perm cls	112,0	44,0	1	1	3,7	0,2	0,0			
7	0,00		Rara										Rara cls	150,0	36,4	5	37	3,0	0,0	0,0			
8	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	2,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	1386	5	37	3,0	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	0,1	0,0		Perm cls	112,0	24,3	5	1	2,0	0,1	0,0			
8	0,00		Rara										Rara cls	150,0	24,2	5	45	2,0	-1,0	0,0			
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	1,3	-0,8	0,0		Rara fer	3600	911	5	45	2,0	-1,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,9	0,7	0,0		Perm cls	112,0	11,2	1	1	0,9	0,7	0,0			
9	0,00		Rara										Rara cls	150,0	30,6	3	30	-2,5	0,1	0,0			
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	7	-1,8	0,1	0,0		Rara fer	3600	1159	3	30	-2,5	0,1	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-1,4	0,0	0,0		Perm cls	112,0	16,9	3	1	-1,4	0,0	0,0			
44	0,00		Rara										Rara cls	150,0	51,6	5	21	4,4	0,0	0,0			
45	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	3,5	0,0	0,0		Rara fer	3600	1990	5	21	4,4	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	38,1	5	1	3,2	0,0	0,0			
45	0,00		Rara										Rara cls	150,0	50,6	1	31	4,3	0,0	0,0			
46	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	3,4	0,0	0,0		Rara fer	3600	1948	1	31	4,3	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,0	0,0	0,0		Perm cls	112,0	36,0	1	1	3,0	0,0	0,0			
46	0,00		Rara										Rara cls	150,0	39,7	1	31	3,3	0,0	0,0			
47	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	2,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	1515	1	31	3,3	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,5	0,0	0,0		Perm cls	112,0	30,0	5	1	2,5	0,0	0,0			
47	0,00		Rara										Rara cls	150,0	39,9	1	31	3,3	-0,1	0,0			
48	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	2,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	1525	1	31	3,3	-0,1	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,5	0,0	0,0		Perm cls	112,0	30,0	1	1	2,5	0,0	0,0			
57	0,00		Rara										Rara cls	150,0	37,4	5	29	3,1	0,0	0,0			
58	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	2,5	0,0	0,0		Rara fer	3600	1425	5	29	3,1	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,1	0,0	0,0		Perm cls	112,0	25,6	5	1	2,1	0,0	0,0			
58	0,00		Rara										Rara cls	150,0	38,4	1	43	3,2	0,0	0,0			
59	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	2,5	0,0	0,0		Rara fer	3600	1465	1	43	3,2	0,0	0,0			
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,1	0,0	0,0		Perm cls	112,0	25,6	1	1	2,1	0,0	0,0			



STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																						
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	
59	0,00		Rara												Rara cls	150,0	31,9	1	31	2,7	0,0	0,0
60	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	2,1	0,0	0,0				Rara fer	3600	1208	1	31	2,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,9	0,0	0,0				Perm cls	112,0	22,8	1	1	1,9	0,0	0,0
60	0,00		Rara												Rara cls	150,0	34,1	5	37	2,8	0,0	0,0
61	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,4	0,0	0,0				Rara fer	3600	1297	5	37	2,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,3	0,0	0,0				Perm cls	112,0	28,2	5	1	2,3	0,0	0,0
33	0,00		Rara												Rara cls	150,0	45,5	1	15	5,3	0,2	0,0
34	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,3	0,1	0,0				Rara fer	3600	1244	1	15	5,3	0,2	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,1	0,1	0,0				Perm cls	112,0	35,5	1	1	4,1	0,1	0,0
34	0,00		Rara												Rara cls	150,0	12,1	4	37	-1,3	0,4	0,0
82	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	8	-1,0	0,3	0,0				Rara fer	3600	391	4	37	-1,3	0,4	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	4	1	-1,0	0,2	0,0				Perm cls	112,0	9,2	4	1	-1,0	0,2	0,0
82	0,00		Rara												Rara cls	150,0	45,7	5	40	5,4	-1,0	0,0
35	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	4,2	-0,7	0,0				Rara fer	3600	1251	5	40	5,4	-1,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,7	-0,5	0,0				Perm cls	112,0	32,1	5	1	3,7	-0,5	0,0
35	0,00		Rara												Rara cls	150,0	42,1	1	27	5,8	-0,2	0,0
36	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	4,3	-0,2	0,0				Rara fer	3600	1355	4	15	-3,0	0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,6	-0,1	0,0				Perm cls	112,0	26,6	1	1	3,6	-0,1	0,0
62	0,00		Rara												Rara cls	150,0	8,3	1	46	1,0	0,7	0,0
54	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	0,4	0,3	0,0				Rara fer	3600	227	1	46	1,0	0,7	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,2	0,0	0,0				Perm cls	112,0	1,7	1	1	0,2	0,0	0,0
54	0,00	1	Rara												Rara cls	150,0	11,7	5	15	-1,4	-0,1	0,0
49	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	7	-1,1	0,0	0,0				Rara fer	3600	321	5	15	-1,4	-0,1	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	0,2	0,0				Perm cls	112,0	8,8	5	1	-1,0	0,2	0,0
27	0,00		Rara												Rara cls	150,0	41,3	5	21	3,5	0,3	0,0
28	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	2,8	0,2	0,0				Rara fer	3600	1579	5	21	3,5	0,3	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,5	0,1	0,0				Perm cls	112,0	30,4	5	1	2,5	0,1	0,0
28	0,00		Rara												Rara cls	150,0	54,6	5	21	4,6	0,0	0,0
29	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	3,7	0,0	0,0				Rara fer	3600	2110	5	21	4,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,5	0,0	0,0				Perm cls	112,0	41,3	5	1	3,5	0,0	0,0
29	0,00		Rara												Rara cls	150,0	56,7	1	31	4,8	0,0	0,0
30	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	3,9	0,0	0,0				Rara fer	3600	2195	1	31	4,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,6	0,0	0,0				Perm cls	112,0	42,5	1	1	3,6	0,0	0,0
30	0,00		Rara												Rara cls	150,0	50,1	5	21	4,2	0,0	0,0
31	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	3,5	0,0	0,0				Rara fer	3600	1930	5	21	4,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,4	0,0	0,0				Perm cls	112,0	40,1	5	1	3,4	0,0	0,0
31	0,00		Rara												Rara cls	150,0	50,5	1	31	4,3	0,1	0,0
32	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,5	0,0	0,0				Rara fer	3600	1945	1	31	4,3	0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,3	0,0	0,0				Perm cls	112,0	39,8	1	1	3,3	0,0	0,0
49	0,00		Rara												Rara cls	150,0	23,7	5	40	3,1	0,5	0,0
34	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	2,3	0,4	0,0				Rara fer	3600	572	5	40	3,1	0,5	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,2	0,1	0,0				Perm cls	112,0	17,2	5	1	2,2	0,1	0,0
83	0,00		Rara												Rara cls	150,0	25,6	5	43	2,1	0,6	0,0
55	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	1,6	0,3	0,0				Rara fer	3600	968	5	43	2,1	0,6	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	112,0	12,9	5	1	1,1	0,0	0,0
55	0,00	1	Rara												Rara cls	150,0	29,2	1	46	2,4	0,4	0,0
50	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	8	1,7	0,1	0,0				Rara fer	3600	1107	1	46	2,4	0,4	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,2	-0,1	0,0				Perm cls	112,0	14,3	1	1	1,2	-0,1	0,0
61	0,00		Rara												Rara cls	150,0	25,8	5	39	3,5	-0,1	0,0
62	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	5	2,8	-0,1	0,0				Rara fer	3600	654	1	31	2,1	0,2	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,7	-0,1	0,0				Perm cls	112,0	19,5	5	1	2,7	-0,1	0,0
62	0,00		Rara												Rara cls	150,0	35,9	1	18	3,0	-0,1	0,0
83	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,7	-0,3	0,0				Rara fer	3600	1368	1	18	3,0	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,6	-0,2	0,0				Perm cls	112,0	31,4	1	1	2,6	-0,2	0,0
83	0,00		Rara												Rara cls	150,0	30,2	5	33	3,9	0,6	0,0
63	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	3,2	0,5	0,0				Rara fer	3600	732	5	33	3,9	0,6	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,1	0,3	0,0				Perm cls	112,0	23,7	5	1	3,1	0,3	0,0
63	0,00		Rara												Rara cls	150,0	41,5	1	27	6,7	0,0	0,0
64	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	4,7	0,0	0,0				Rara fer	3600	788	1	27	6,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,6	0,1	0,0				Perm cls	112,0	22,8	1	1	3,6	0,1	0,0
70	0,00		Rara												Rara cls	150,0	37,8	1	34	3,2	0,1	0,0
71	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,6	0,1	0,0				Rara fer	3600	1439	1	34	3,2	0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,6	0,1	0,0				Perm cls	112,0	30,8	1	1	2,6	0,1	0,0
71	0,00		Rara												Rara cls	150,0	22,5	4	15	-1,9	0,0	0,0
72	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	7	-1,5	0,0	0,0				Rara fer	3600	847	4	15	-1,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	4	1	-1,4	0,0	0,0				Perm cls	112,0	17,2	4	1	-1,4	0,0	0,0



STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
74	0,00		Rara										Rara cls	150,0	61,9	5	37	5,3	0,1	0,0
75	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	4,3	-0,1	0,0		Rara fer	3600	2410	5	37	5,3	0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,1	-0,1	0,0		Perm cls	112,0	49,1	5	1	4,1	-0,1	0,0
75	0,00		Rara										Rara cls	150,0	58,0	1	31	4,9	0,0	0,0
76	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	2249	1	31	4,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,9	0,0	0,0		Perm cls	112,0	45,8	1	1	3,9	0,0	0,0
78	0,00		Rara										Rara cls	150,0	27,2	5	21	2,3	-0,1	0,0
79	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,9	0,0	0,0		Rara fer	3600	1027	5	21	2,3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,8	0,0	0,0		Perm cls	112,0	22,0	5	1	1,8	0,0	0,0
79	0,00		Rara										Rara cls	150,0	26,3	1	31	2,2	0,0	0,0
80	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	994	1	31	2,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,7	0,0	0,0		Perm cls	112,0	20,6	1	1	1,7	0,0	0,0
1	0,00		Rara										Rara cls	150,0	15,7	3	29	-1,8	0,0	0,0
27	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	7	-1,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	419	3	29	-1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,9	0,0	0,0		Perm cls	112,0	7,9	3	1	-0,9	0,0	0,0
2	0,00		Rara										Rara cls	150,0	31,9	5	24	3,7	0,0	0,0
28	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	3,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	863	5	24	3,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,9	0,0	0,0		Perm cls	112,0	24,9	5	1	2,9	0,0	0,0
3	0,00		Rara										Rara cls	150,0	50,2	5	24	5,9	0,0	0,0
29	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	4,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	1377	5	24	5,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,4	0,0	0,0		Perm cls	112,0	38,0	5	1	4,4	0,0	0,0
4	0,00		Rara										Rara cls	150,0	42,4	5	24	4,4	0,0	0,0
30	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	3,5	0,0	0,0		Rara fer	3600	1366	5	24	4,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,3	0,0	0,0		Perm cls	112,0	31,7	5	1	3,3	0,0	0,0
5	0,00		Rara										Rara cls	150,0	48,4	5	24	4,1	-0,1	0,0
31	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	3,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	1861	5	24	4,1	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,0	0,0	0,0		Perm cls	112,0	36,1	5	1	3,0	0,0	0,0
6	0,00		Rara										Rara cls	150,0	51,3	5	30	5,4	0,0	0,0
32	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	4,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	1715	2	24	-3,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	34,5	3	1	-2,9	0,0	0,0
32	0,00		Rara										Rara cls	150,0	49,0	1	24	5,2	5,5	0,0
33	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	4,1	4,5	0,0		Rara fer	3600	1587	1	24	5,2	5,5	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,6	4,2	0,0		Perm cls	112,0	34,6	1	1	3,6	4,2	0,0
7	0,00		Rara										Rara cls	150,0	34,8	5	24	4,0	0,0	0,0
34	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	6	3,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	1220	3	40	-2,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,0	0,0	0,0		Perm cls	112,0	26,3	3	1	-2,2	0,0	0,0
8	0,00		Rara										Rara cls	150,0	41,5	5	24	4,9	-0,1	0,0
35	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	3,6	-0,1	0,0		Rara fer	3600	1547	2	24	-3,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,3	-0,1	0,0		Perm cls	112,0	30,2	3	1	-2,5	0,0	0,0
10	0,00		Rara										Rara cls	150,0	31,2	1	44	2,6	0,4	0,0
25	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	7	-1,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	1183	1	44	2,6	0,4	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-1,3	0,0	0,0		Perm cls	112,0	16,2	3	1	-1,3	0,0	0,0
25	0,00		Rara										Rara cls	150,0	27,7	1	44	2,3	-1,7	0,0
36	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	1,7	-1,0	0,0		Rara fer	3600	1046	1	44	2,3	-1,7	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,3	-0,3	0,0		Perm cls	112,0	16,3	1	1	1,3	-0,3	0,0
36	0,00		Rara										Rara cls	150,0	34,9	5	15	2,9	-0,4	0,0
52	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	2,3	-0,7	0,0		Rara fer	3600	1328	5	15	2,9	-0,4	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,2	-0,7	0,0		Perm cls	112,0	26,4	5	1	2,2	-0,7	0,0
52	0,00		Rara										Rara cls	150,0	28,8	1	34	3,0	-0,3	0,0
64	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	2,2	-0,2	0,0		Rara fer	3600	917	1	34	3,0	-0,3	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,1	-0,1	0,0		Perm cls	112,0	20,8	1	1	2,1	-0,1	0,0
64	0,00		Rara										Rara cls	150,0	22,5	1	28	1,9	-1,0	0,0
72	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	1,4	-0,8	0,0		Rara fer	3600	848	1	28	1,9	-1,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	-0,7	0,0		Perm cls	112,0	13,7	1	1	1,1	-0,7	0,0
72	0,00		Rara										Rara cls	150,0	24,6	5	46	2,0	-0,1	0,0
76	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	1,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	926	5	46	2,0	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,8	0,0	0,0		Perm cls	112,0	9,9	1	1	0,8	0,0	0,0
76	0,00		Rara										Rara cls	150,0	17,5	4	28	-1,4	0,0	0,0
80	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	7	-0,8	-0,1	0,0		Rara fer	3600	656	4	28	-1,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	0,3	0,0		Perm cls	112,0	6,4	1	1	0,5	0,3	0,0
78	0,00		Rara										Rara cls	150,0	18,1	1	46	1,5	-0,1	0,0
74	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	680	1	46	1,5	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	2,7	3	1	-0,2	0,0	0,0
74	0,00		Rara										Rara cls	150,0	17,7	5	46	-1,5	0,2	0,0
70	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	8	-0,9	0,1	0,0		Rara fer	3600	663	5	46	-1,5	0,2	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	4	1	-0,8	0,0	0,0		Perm cls	112,0	9,4	4	1	-0,8	0,0	0,0
70	0,00		Rara										Rara cls	150,0	34,9	5	20	3,6	-1,1	0,0



STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																					
			FESSURAZIONE									FRECCE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	
61	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	4 1	2,9 2,7	-1,1 -1,1	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1116 26,5	5 5	20 1	3,6 2,7	-1,1 -1,1	0,0 0,0
61	0,00		Rara										Rara cls	150,0	24,5	5	36	2,5	-0,4	0,0	
48	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	1,9 1,7	-0,4 -0,4	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	780 17,0	5 5	36 1	2,5 1,7	-0,4 -0,4	0,0 0,0
48	0,00		Rara										Rara cls	150,0	34,5	5	44	3,6	3,5	0,0	
33	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	8 1	2,4 2,3	3,1 -2,9	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1116 22,7	5 1	44 1	3,6 2,3	3,5 -2,9	0,0 0,0
66	0,00		Rara										Rara cls	150,0	18,6	5	28	1,5	0,0	0,0	
67	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	1,1 0,8	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	700 10,1	5 5	28 1	1,5 0,8	0,0 0,0	0,0 0,0
67	0,00		Rara										Rara cls	150,0	16,7	5	28	1,4	0,0	0,0	
68	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	7 1	1,0 0,8	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	627 10,3	5 1	28 1	1,4 0,8	0,0 0,0	0,0 0,0
68	0,00		Rara										Rara cls	150,0	15,9	5	28	1,3	0,0	0,0	
69	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	7 1	1,0 0,8	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	594 9,8	5 1	28 1	1,3 0,8	0,0 0,0	0,0 0,0
69	0,00		Rara										Rara cls	150,0	30,2	5	18	2,5	0,1	0,0	
70	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	2,0 2,0	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1142 24,0	5 5	18 1	2,5 2,0	0,1 0,0	0,0 0,0
69	0,00		Rara										Rara cls	150,0	10,1	5	28	0,8	0,1	0,0	
60	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	0,5 0,4	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	375 4,6	5 5	28 1	0,8 0,4	0,1 0,0	0,0 0,0
60	0,00		Rara										Rara cls	150,0	24,8	5	18	2,1	0,0	0,0	
47	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	1,6 1,4	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	934 17,2	5 5	18 1	2,1 1,4	0,0 0,0	0,0 0,0
47	0,00		Rara										Rara cls	150,0	50,3	5	34	4,3	0,0	0,0	
31	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	3,4 3,2	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1938 38,6	5 5	34 1	4,3 3,2	0,0 0,0	0,0 0,0
68	0,00		Rara										Rara cls	150,0	8,6	5	28	0,7	0,1	0,0	
59	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	0,4 0,3	0,1 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	321 3,1	5 5	28 1	0,7 0,3	0,1 0,0	0,0 0,0
59	0,00		Rara										Rara cls	150,0	30,0	5	18	3,1	0,0	0,0	
46	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	2,4 2,3	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	956 21,9	5 5	18 1	3,1 2,3	0,0 0,0	0,0 0,0
46	0,00		Rara										Rara cls	150,0	38,0	5	34	4,0	0,0	0,0	
30	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	3,1 3,0	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1220 28,6	5 5	34 1	4,0 3,0	0,0 0,0	0,0 0,0
67	0,00		Rara										Rara cls	150,0	6,1	5	28	0,5	0,2	0,0	
58	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 3	7 1	-0,4 -0,3	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	226 3,8	5 3	28 1	0,5 -0,3	0,2 0,0	0,0 0,0
58	0,00		Rara										Rara cls	150,0	42,8	5	18	4,5	0,0	0,0	
45	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	3,5 3,4	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1381 32,5	5 5	18 1	4,5 3,4	0,0 0,0	0,0 0,0
45	0,00		Rara										Rara cls	150,0	44,6	5	34	4,7	0,0	0,0	
29	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	3,7 3,5	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1440 33,9	5 5	34 1	4,7 3,5	0,0 0,0	0,0 0,0
66	0,00		Rara										Rara cls	150,0	6,1	2	28	-0,5	-0,3	0,0	
57	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	-0,2 0,0	-0,5 -0,4	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	227 3,4	2 3	28 1	-0,5 -0,3	-0,3 0,0	0,0 0,0
57	0,00		Rara										Rara cls	150,0	31,3	5	18	3,2	0,1	0,0	
44	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	2,5 2,3	0,1 0,1	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	999 22,1	5 5	18 1	3,2 2,3	0,1 0,1	0,0 0,0
44	0,00		Rara										Rara cls	150,0	20,0	1	24	2,1	0,4	0,0	
40	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	1,6 1,5	0,3 0,2	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	632 14,6	1 1	24 1	2,1 1,5	0,4 0,2	0,0 0,0
40	0,00		Rara										Rara cls	150,0	14,7	2	21	-1,2	0,1	0,0	
37	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 2	1 1	-1,0 -1,0	0,0 0,0	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	551 11,6	2 2	21 1	-1,2 -1,0	0,1 0,0	0,0 0,0
37	0,00		Rara										Rara cls	150,0	35,2	5	34	3,7	-0,1	0,0	
28	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	2,8 2,6	-0,1 -0,1	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1128 25,3	5 5	34 1	3,7 2,6	-0,1 -0,1	0,0 0,0
50	0,00		Rara										Rara cls	150,0	31,3	1	30	3,2	-0,8	0,0	
82	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	2,4 1,8	-0,3 0,2	0,0 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	999 17,4	1 1	30 1	3,2 1,8	-0,8 0,2	0,0 0,0
63	0,00		Rara										Rara cls	150,0	25,1	5	43	2,1	1,7	0,0	
56	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	-0,6	1,8	0,0			Rara fer	3600	949	5	43	2,1	1,7	0,0



STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																					
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	-0,5	0,0			Perm cls	112,0	10,7	5	1	0,9	-0,5	0,0
56	0,00		Rara										Rara cls	150,0	17,4	1	42	2,1	0,5	0,0	
51	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	1,3	0,4	0,0		Rara fer	3600	481	1	42	2,1	0,5	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,2	0,0	0,0		Perm cls	112,0	10,2	1	1	1,2	0,0	0,0	
51	0,00		Rara										Rara cls	150,0	20,1	5	40	2,3	-0,5	0,0	
35	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	1,6	1,1	0,0		Rara fer	3600	539	5	40	2,3	-0,5	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,7	0,3	0,0		Perm cls	112,0	14,5	5	1	1,7	0,3	0,0	
54	0,00	1	Rara										Rara cls	150,0	20,8	1	43	1,7	-0,3	0,0	
55	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	8	1,1	-0,2	0,0		Rara fer	3600	780	1	43	1,7	-0,3	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	-0,2	0,0		Perm cls	112,0	6,2	1	1	0,5	-0,2	0,0	
49	0,00	1	Rara										Rara cls	150,0	21,3	5	45	1,8	-0,1	0,0	
50	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	8	1,0	0,1	0,0		Rara fer	3600	800	5	45	1,8	-0,1	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	0,0	0,0		Perm cls	112,0	6,0	1	1	0,5	0,0	0,0	
54	0,00	2	Rara										Rara cls	150,0	14,3	5	45	1,7	-0,2	0,0	
49	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	8	1,2	-0,2	0,0		Rara fer	3600	394	5	45	1,7	-0,2	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,1	0,2	0,0		Perm cls	112,0	9,4	1	1	-1,1	0,2	0,0	
55	0,00	2	Rara										Rara cls	150,0	23,6	5	27	2,0	-1,1	0,0	
50	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	7	1,4	-0,7	0,0		Rara fer	3600	891	5	27	2,0	-1,1	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	-0,2	0,0		Perm cls	112,0	13,1	5	1	1,1	-0,2	0,0	
54	0,00	2	Rara										Rara cls	150,0	54,8	5	45	4,7	-0,3	0,0	
55	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	8	2,5	-0,1	0,0		Rara fer	3600	2121	5	45	4,7	-0,3	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	0,0	0,0		Perm cls	112,0	3,9	5	1	0,3	0,0	0,0	
49	0,00	2	Rara										Rara cls	150,0	31,6	5	45	2,6	-0,2	0,0	
50	0,00	/	Freq	0,4	0,000	0	4	7	-1,3	-0,1	0,0		Rara fer	3600	1196	5	45	2,6	-0,2	0,0	
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,4	0,2	0,0		Perm cls	112,0	5,4	1	1	0,4	0,2	0,0	

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																					
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
63	1,33		Rara											Rara cls	150,0	22,4	1	28	-2,1	-0,2	-4,9
56	1,33		Freq	0,4	0,000	0	1	7	-1,0	-0,1	-2,8			Rara fer	3600	658	1	46	2,2	0,1	3,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	0,2	-0,8			Perm cls	112,0	1,6	2	1	0,1	0,0	-0,8
55	1,33		Rara											Rara cls	150,0	25,9	5	27	-4,2	-0,3	-8,9
56	1,33		Freq	0,4	0,000	0	5	8	2,7	-0,1	4,1			Rara fer	3600	946	5	45	5,5	-0,1	8,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,8	0,1	0,0			Perm cls	112,0	4,6	1	1	-0,8	0,1	0,0
50	2,66		Rara											Rara cls	150,0	17,7	5	39	1,7	-0,1	-2,0
51	2,66		Freq	0,4	0,000	0	5	8	0,9	-0,1	-1,4			Rara fer	3600	319	5	45	1,7	-0,2	-1,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,6	0,0	-1,6			Perm cls	112,0	5,9	5	1	0,6	0,0	-1,6
35	2,66		Rara											Rara cls	150,0	20,8	5	26	2,2	-0,2	-1,7
51	2,66		Freq	0,4	0,000	0	5	7	1,2	-0,2	-1,7			Rara fer	3600	382	1	26	-2,0	0,0	-1,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,0	-0,1	-1,3			Perm cls	112,0	9,8	5	1	1,0	-0,1	-1,3
61	3,40		Rara											Rara cls	150,0	24,5	1	20	-2,3	-0,5	-1,6
48	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	4	-1,5	-0,2	0,0			Rara fer	3600	609	4	44	1,4	-0,6	2,7
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,3	-0,2	0,0			Perm cls	112,0	13,6	1	1	-1,3	-0,2	0,0
48	3,40		Rara											Rara cls	150,0	17,5	1	36	-1,6	0,6	1,3
33	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	7	-0,9	1,1	-1,1			Rara fer	3600	609	1	44	-1,5	0,4	2,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,0	0,8	0,0			Perm cls	112,0	11,2	1	1	-1,0	0,8	0,0
33	3,40		Rara											Rara cls	150,0	25,0	1	23	-2,7	-0,1	-2,3
34	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	5	-1,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	592	1	39	-2,7	0,1	2,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,7	0,0	0,0			Perm cls	112,0	14,8	1	1	-1,7	0,0	0,0
61	3,40		Rara											Rara cls	150,0	32,3	1	23	-3,5	0,4	-2,2
62	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	5	-2,8	0,2	0,0			Rara fer	3600	726	1	45	-3,1	-0,2	3,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,6	0,2	0,0			Perm cls	112,0	23,9	1	1	-2,6	0,2	0,0
62	3,40		Rara											Rara cls	150,0	9,0	2	40	0,7	0,2	0,8
83	3,40		Freq	0,4	0,000	0	3	8	0,5	0,2	0,7			Rara fer	3600	467	2	46	0,7	0,4	1,3
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	0,4	0,0	0,0			Perm cls	112,0	5,9	3	1	0,4	0,0	0,0
83	3,40		Rara											Rara cls	150,0	29,1	5	40	-2,5	0,1	0,8
63	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	8	-2,0	0,0	0,7			Rara fer	3600	857	5	46	-2,5	-0,1	1,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,9	0,2	0,0			Perm cls	112,0	21,9	5	1	-1,9	0,2	0,0
34	3,40		Rara											Rara cls	150,0	19,6	1	39	-2,0	-0,6	1,1
82	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-1,4	-0,5	0,9			Rara fer	3600	548	1	45	-2,0	-0,8	1,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,1	-0,2	0,0			Perm cls	112,0	11,7	1	1	-1,1	-0,2	0,0
82	3,40		Rara											Rara cls	150,0	22,0	5	27	-2,1	-0,2	-1,8
35	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	7	-1,3	0,0	-0,9			Rara fer	3600	425	5	17	-2,0	-0,1	-1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	0,2	0,0			Perm cls	112,0	9,7	5	1	-1,0	0,2	0,0
55	3,40		Rara											Rara cls	150,0	15,0	5	26	-1,1	0,1	-0,6



STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																					
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)
50	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	6 1	-0,6 -0,5	0,0 0,0	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	525 6,4	5 5	42 1	-1,0 -0,5	-0,1 0,0	0,6 0,0
63	3,40		Rara											Rara cls	150,0	11,2	5	45	-1,0	0,3	0,4
56	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	-0,4 -0,4	-0,1 -0,1	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	339 4,0	5 1	45 1	-1,0 -0,4	0,3 -0,1	0,4 0,0
56	3,40		Rara											Rara cls	150,0	12,1	1	26	1,2	0,3	-1,3
51	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	7 1	-0,4 0,3	-0,5 0,4	-1,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	310 3,1	1 2	42 1	1,1 0,3	0,5 0,2	1,3 0,0
51	3,40		Rara											Rara cls	150,0	51,5	5	40	-4,6	-0,1	0,9
35	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	-3,7 -3,6	0,1 0,1	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1470 41,0	5 5	40 1	-4,6 -3,6	-0,1 0,1	0,9 0,0
62	3,40		Rara											Rara cls	150,0	27,4	1	34	-2,5	-0,5	0,2
54	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	-1,8 -1,7	-0,4 0,0	0,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	777 19,4	1 1	34 1	-2,5 -1,7	-0,5 0,0	0,2 0,0
49	3,40		Rara											Rara cls	150,0	13,4	5	26	-1,2	0,5	-0,1
34	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	-0,7 -0,7	0,4 0,1	-0,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	364 7,9	5 5	42 1	-1,2 -0,7	-0,4 0,1	0,1 0,0
54	3,40		Rara											Rara cls	150,0	12,9	5	26	-1,1	0,0	-0,1
49	3,40		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	-0,7 -0,6	0,0 0,0	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	351 6,4	5 5	26 1	-1,1 -0,6	0,0 0,0	-0,1 0,0
61	7,10		Rara											Rara cls	150,0	17,7	1	36	-1,3	0,1	-0,1
48	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	-0,9 -0,8	0,0 0,0	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	585 10,8	1 1	36 1	-1,3 -0,8	0,1 0,0	-0,1 0,0
48	7,10		Rara											Rara cls	150,0	19,6	5	46	-1,4	0,5	0,0
33	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	8 1	-0,7 0,4	0,4 -0,4	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	652 5,6	5 1	46 1	-1,4 0,4	0,5 -0,4	0,0 0,0
55	7,10		Rara											Rara cls	150,0	20,1	1	29	-1,5	0,1	0,4
56	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	-0,8 -0,3	0,1 0,0	0,2 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	714 4,4	1 1	29 1	-1,5 -0,3	0,1 0,0	0,4 0,0
50	7,10		Rara											Rara cls	150,0	16,0	1	23	-1,2	-0,1	-0,2
51	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	-0,5 -0,3	0,0 0,0	-0,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	515 4,6	1 1	23 1	-1,2 -0,3	-0,1 0,0	-0,2 0,0
33	7,10		Rara											Rara cls	150,0	24,2	5	17	-2,4	-0,1	0,0
34	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	3 1	-1,5 -1,4	0,0 0,0	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	558 13,8	5 5	17 1	-2,4 -1,4	-0,1 0,0	0,0 0,0
61	7,10		Rara											Rara cls	150,0	7,6	5	17	-0,7	-0,1	0,0
62	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	4 3	8 1	0,4 0,3	-0,1 0,0	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	208 3,4	5 3	17 1	-0,7 0,3	-0,1 0,0	0,0 0,0
62	7,10		Rara											Rara cls	150,0	11,1	1	45	0,8	0,2	-0,1
83	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 4	8 1	0,4 0,3	0,1 0,0	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	365 3,6	1 4	27 1	-0,8 0,3	-0,3 0,0	0,1 0,0
83	7,10		Rara											Rara cls	150,0	12,5	5	46	-0,9	0,0	-0,1
63	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	8 1	-0,5 0,2	0,0 -0,1	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	406 3,4	5 1	46 1	-0,9 0,2	0,0 -0,1	-0,1 0,0
34	7,10		Rara											Rara cls	150,0	20,0	1	21	-1,5	0,0	0,3
82	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	-1,0 -0,9	0,1 0,0	0,3 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	699 12,4	1 1	21 1	-1,5 -0,9	0,0 0,0	0,3 0,0
82	7,10		Rara											Rara cls	150,0	11,9	5	23	0,9	0,1	0,3
35	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	0,4 0,3	0,0 0,0	0,3 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	426 4,1	5 5	29 1	0,8 0,3	0,0 0,0	0,5 0,0
55	7,10		Rara											Rara cls	150,0	10,2	5	42	-0,7	0,0	0,1
50	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	-0,4 -0,3	0,0 0,0	0,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	353 4,2	5 5	42 1	-0,7 -0,3	0,0 0,0	0,1 0,0
63	7,10		Rara											Rara cls	150,0	6,0	5	21	-0,4	-0,2	-0,1
56	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 5	7 1	0,2 -0,2	0,2 -0,2	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	194 2,2	5 5	21 1	-0,4 -0,2	-0,2 -0,2	-0,1 0,0
56	7,10		Rara											Rara cls	150,0	9,8	1	26	0,7	0,0	0,2
51	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	-0,4 -0,2	0,0 0,0	0,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	344 2,6	5 5	29 1	-0,7 -0,2	0,0 0,0	0,3 0,0
51	7,10		Rara											Rara cls	150,0	11,4	5	40	-0,8	0,1	-0,1
35	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	2 1	-0,3 -0,2	0,1 0,1	0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	379 3,0	5 5	24 1	-0,8 -0,2	0,1 0,1	-0,1 0,0
62	7,10		Rara											Rara cls	150,0	29,0	5	30	-2,1	-0,4	0,3
54	7,10		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	-1,4 -1,0	-0,2 0,0	0,1 0,0			Rara fer Perm cls	3600 112,0	1002 14,3	5 5	30 1	-2,1 -1,0	-0,4 0,0	0,3 0,0
49	7,10		Rara											Rara cls	150,0	13,6	1	45	1,0	0,4	-0,2
34	7,10		Freq	0,4	0,000	0	1	8	0,4	0,1	-0,1			Rara fer	3600	435	1	27	-0,9	-0,6	0,2



STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																							
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI										
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	Frecce mm	limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	0,1	0,0					Perm cls	112,0	2,4	5	1	-0,2	0,1	0,0
54	7,10		Rara													Rara cls	150,0	13,9	1	28	-1,0	-0,1	0,6
49	7,10		Freq	0,4	0,000	0	1	7	-0,7	-0,1	0,3					Rara fer	3600	520	1	28	-1,0	-0,1	0,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,0					Perm cls	112,0	5,9	1	1	-0,4	0,0	0,0

PILASTRI																					
			FESSURAZIONE									FRECCHE			TENSIONI						
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t°m)	Mf Y (t°m)	N (t)	
33	3,40		Rara										Rara cls	150,0	35,6	1	43	-1,1	-1,6	-10,7	
33	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-0,5	-1,1	-8,4		Rara fer	3600	265	1	30	1,7	-0,7	-2,5	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,1	-0,9	-6,2		Perm cls	112,0	15,3	1	1	0,1	-0,9	-6,2	
34	3,40		Rara										Rara cls	150,0	35,7	5	30	-1,4	-1,4	-13,6	
34	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	-0,7	-0,9	-12,6		Rara fer	3600	247	5	30	-1,4	-1,4	-13,6	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	-0,7	-13,3		Perm cls	112,0	16,7	5	1	-0,3	-0,7	-13,3	
35	2,66		Rara										Rara cls	150,0	57,8	5	30	-2,4	-2,3	-22,8	
35	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	-1,2	-1,4	-19,8		Rara fer	3600	414	5	30	-2,4	-2,3	-22,8	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	-1,0	-19,9		Perm cls	112,0	22,2	5	1	-0,2	-1,0	-19,9	
48	3,40		Rara										Rara cls	150,0	50,7	1	24	1,2	-2,0	-11,7	
48	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,2	-1,6	-10,2		Rara fer	3600	427	1	24	1,2	-2,0	-11,7	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,2	-1,6	-10,0		Perm cls	112,0	31,9	1	1	0,2	-1,6	-10,0	
49	3,40		Rara										Rara cls	150,0	20,3	5	30	-1,3	-0,5	7,0	
49	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	-0,7	-0,2	0,7		Rara fer	3600	714	5	30	-1,3	-0,5	7,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,1	0,1	-4,1		Perm cls	112,0	3,5	5	1	-0,1	-0,1	-5,6	
50	2,66		Rara										Rara cls	150,0	20,7	1	44	-0,2	0,6	-15,2	
50	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-0,1	0,4	-9,4		Rara fer	3600	682	5	30	-0,4	-0,3	6,4	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,0	0,2	-3,9		Perm cls	112,0	7,0	5	1	-0,2	-0,1	-4,5	
51	2,66		Rara										Rara cls	150,0	21,6	1	44	-0,6	0,9	-1,9	
51	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	6	-0,9	0,0	-3,1		Rara fer	3600	236	1	45	-0,1	1,0	-1,2	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	-3,2		Perm cls	112,0	6,6	5	1	-0,7	0,0	-3,2	
54	3,40		Rara										Rara cls	150,0	18,6	5	46	1,2	-0,8	-19,7	
54	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	-0,6	-0,3	1,9		Rara fer	3600	656	5	30	-1,2	-0,5	9,4	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,3	-5,4		Perm cls	112,0	5,3	5	1	0,0	-0,3	-5,4	
55	1,33		Rara										Rara cls	150,0	51,4	1	45	-2,2	-0,4	-32,7	
55	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-1,2	-0,2	-18,9		Rara fer	3600	1840	1	27	1,2	0,2	22,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	-0,1	-5,2		Perm cls	112,0	9,9	1	1	-0,4	-0,1	-5,2	
56	1,33		Rara										Rara cls	150,0	58,3	1	45	-1,0	4,0	-4,4	
56	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-0,4	2,0	-4,6		Rara fer	3600	770	1	45	-1,0	4,0	-4,4	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	0,3	-4,7		Perm cls	112,0	6,2	1	1	0,3	0,3	-4,7	
61	3,40		Rara										Rara cls	150,0	32,5	5	28	2,8	-0,5	-14,4	
61	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	-2,1	-0,1	-12,6		Rara fer	3600	237	5	28	2,8	-0,5	-14,4	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,6	-0,3	-13,2		Perm cls	112,0	19,1	1	1	-1,6	-0,3	-13,2	
62	3,40		Rara										Rara cls	150,0	35,9	1	46	-0,1	1,8	-10,3	
62	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-0,2	1,3	-10,0		Rara fer	3600	300	1	42	0,2	1,8	-9,8	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,1	1,0	-9,7		Perm cls	112,0	20,1	1	1	0,1	1,0	-9,7	
63	1,33		Rara										Rara cls	150,0	54,2	5	27	2,0	1,8	-15,4	
63	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	1,1	0,9	-13,0		Rara fer	3600	377	5	27	2,0	1,8	-15,4	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	0,3	-12,2		Perm cls	112,0	12,0	5	1	0,3	0,3	-12,2	
55	3,40		Rara										Rara cls	150,0	19,2	1	46	-0,3	0,5	-12,6	
55	1,33		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-0,2	0,2	-7,4		Rara fer	3600	662	5	28	0,4	0,2	7,3	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,2	-0,1	-2,8		Perm cls	112,0	5,2	5	1	0,2	-0,1	-2,8	
56	3,40		Rara										Rara cls	150,0	24,9	5	28	2,1	-0,5	-0,5	
56	1,33		Freq	0,4	0,000	0	5	7	0,9	-0,3	-1,6		Rara fer	3600	345	5	28	2,1	-0,5	-0,5	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,2	0,1	-2,5		Perm cls	112,0	3,6	1	1	0,2	0,1	-2,5	
63	3,40		Rara										Rara cls	150,0	28,2	1	45	1,0	0,9	-10,5	
63	1,33		Freq	0,4	0,000	0	1	8	0,6	0,5	-10,0		Rara fer	3600	197	1	45	1,0	0,9	-10,5	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,4	0,1	-9,7		Perm cls	112,0	10,2	1	1	0,4	0,1	-9,7	
35	3,40		Rara										Rara cls	150,0	50,8	1	44	-2,7	-1,3	-18,2	
35	2,66		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-1,4	-0,9	-16,2		Rara fer	3600	366	1	44	-2,7	-1,3	-18,2	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,9	-15,7		Perm cls	112,0	21,0	1	1	-0,3	-0,9	-15,7	
50	3,40		Rara										Rara cls	150,0	17,7	5	39	0,2	-0,6	-4,7	
50	2,66		Freq	0,4	0,000	0	5	5	0,1	-0,3	-2,9		Rara fer	3600	242	1	30	0,6	0,1	-0,2	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,1	-0,3	-2,9		Perm cls	112,0	8,7	5	1	0,1	-0,3	-2,9	
51	3,40		Rara										Rara cls	150,0	39,7	1	40	1,1	1,5	-2,1	
51	2,66		Freq	0,4	0,000	0	1	7	1,4	0,8	-2,6		Rara fer	3600	504	1	37	0,9	1,6	-2,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,0	1,0	-2,0		Perm cls	112,0	30,0	1	1	1,0	1,0	-2,0	
33	7,10		Rara										Rara cls	150,0	31,3	5	17	-0,4	1,3	-1,2	



PILASTRI																					
			FESSURAZIONE									FRECCHE			TENSIONI						
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
33	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	3	-0,1	0,7	-3,1		Rara fer	3600	502	5	27	-0,3	1,1	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	0,7	-3,2		Perm cls	112,0	13,3	5	1	0,0	0,7	-3,2	
34	7,10		Rara										Rara cls	150,0	23,1	1	43	1,2	0,5	-4,1	
34	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	8	0,5	0,4	-3,4		Rara fer	3600	231	1	33	1,4	0,3	-3,7	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,4	0,2	-3,1		Perm cls	112,0	7,9	5	1	-0,4	-0,2	-4,3	
35	7,10		Rara										Rara cls	150,0	32,3	5	18	1,1	0,7	-3,4	
35	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	7	0,8	0,4	-2,1		Rara fer	3600	421	5	29	1,4	0,5	-2,4	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,6	0,4	-2,4		Perm cls	112,0	15,3	5	1	0,6	0,4	-2,4	
48	7,10		Rara										Rara cls	150,0	46,0	5	40	-0,7	1,3	-0,5	
48	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	8	-0,3	1,0	-0,4		Rara fer	3600	718	5	43	-0,6	1,3	0,1	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,9	-0,9		Perm cls	112,0	28,1	5	1	-0,3	0,9	-0,9	
49	7,10		Rara										Rara cls	150,0	12,1	1	46	-0,5	0,7	-7,2	
49	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	8	-0,3	0,4	-3,8		Rara fer	3600	424	1	28	0,5	-0,2	5,8	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,2	-2,3		Perm cls	112,0	3,3	5	1	0,0	-0,2	-2,3	
50	7,10		Rara										Rara cls	150,0	17,5	1	23	0,4	0,3	2,3	
50	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	7	0,3	0,2	1,8		Rara fer	3600	545	1	30	0,4	0,3	4,3	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	0,1	-0,7		Perm cls	112,0	7,9	1	1	0,3	0,1	-0,7	
51	7,10		Rara										Rara cls	150,0	25,9	5	26	-0,8	-0,4	-1,6	
51	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	6	-0,4	-0,4	-1,5		Rara fer	3600	345	1	23	0,4	0,6	-0,4	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	-0,4	-1,5		Perm cls	112,0	15,5	5	1	-0,3	-0,4	-1,5	
54	7,10		Rara										Rara cls	150,0	16,9	5	30	-0,6	-0,7	3,8	
54	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	7	0,2	0,5	2,1		Rara fer	3600	575	1	30	0,4	0,9	5,5	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	0,4	-1,5		Perm cls	112,0	6,5	1	1	-0,1	0,4	-1,5	
55	7,10		Rara										Rara cls	150,0	13,0	1	24	-0,4	0,2	2,4	
55	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	7	-0,3	0,1	2,0		Rara fer	3600	524	1	29	-0,5	0,1	4,4	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	0,1	-0,5		Perm cls	112,0	5,2	1	1	-0,2	0,1	-0,5	
56	7,10		Rara										Rara cls	150,0	31,5	1	29	0,8	0,8	1,3	
56	3,40		Freq	0,4	0,000	0	1	7	0,5	0,4	0,5		Rara fer	3600	589	1	29	0,8	0,8	1,3	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	0,1	-0,4		Perm cls	112,0	7,8	1	1	0,3	0,1	-0,4	
61	7,10		Rara										Rara cls	150,0	22,2	1	36	-1,3	0,4	-2,5	
61	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	8	1,2	0,0	-3,1		Rara fer	3600	242	1	36	-1,3	0,4	-2,5	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	0,1	-2,9		Perm cls	112,0	13,3	5	1	1,1	0,1	-2,9	
62	7,10		Rara										Rara cls	150,0	35,2	5	29	0,6	-1,0	-0,7	
62	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	7	0,3	-0,8	-0,9		Rara fer	3600	515	5	30	0,4	-1,2	-0,6	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,7	-1,0		Perm cls	112,0	17,8	5	1	0,0	-0,7	-1,0	
63	7,10		Rara										Rara cls	150,0	17,8	5	29	-0,3	-0,4	-1,1	
63	3,40		Freq	0,4	0,000	0	5	7	-0,2	-0,2	-1,4		Rara fer	3600	213	1	29	0,3	0,3	-0,2	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	0,0	-1,8		Perm cls	112,0	5,8	1	1	0,2	-0,1	-0,8	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d Direz. Y	Molt Direz. Y	x/d Direz. X	Ax s -----	Ay s cmg/m-----	Ax i -----	Ay i -----	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	27	0	0	0	979	1835	-284	4,2	0,1	2,2	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,8	-2,3			
0	1	28	0	0	0	1352	-1421	569	3,0	0,1	2,9	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,9	-2,4			
0	1	36	0	0	0	2305	1827	-292	1,8	0,1	2,3	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,6	-2,0			
0	1	37	0	0	0	1922	-1373	-521	2,1	0,1	3,0	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,5	-1,9			
0	1	191	0	0	0	1253	-1307	-379	3,3	0,1	3,2	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,0	-1,3			
0	1	192	0	0	0	888	1227	470	4,6	0,1	3,4	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,9	-2,4			
0	1	193	0	0	0	1084	-976	-580	3,8	0,1	4,2	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,8	-1,0			
0	1	194	0	0	0	2046	-961	454	2,0	0,1	4,3	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,5	-1,9			
0	1	195	0	0	0	1113	1768	256	3,7	0,1	2,3	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	1,0	-1,3			

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d Direz. Y	Molt Direz. Y	x/d Direz. X	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σ kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	27	0	0	0	965	584	-197	4,3	0,1	7,0	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,9	-1,1			
0	1	28	0	0	0	1064	601	-81	3,9	0,1	6,9	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,9	-1,1			
0	1	36	0	0	0	2305	1105	-189	1,8	0,1	3,7	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,9	-1,1			
0	1	37	0	0	0	1922	929	-502	2,1	0,1	4,4	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,8	-1,1			
0	1	191	0	0	0	1253	753	-288	3,3	0,1	5,5	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,8	-1,0			
0	1	192	0	0	0	888	-825	-262	4,6	0,1	5,0	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,9	-1,1			
0	1	193	0	0	0	1084	-906	-324	3,8	0,1	4,5	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,7	-0,9			
0	1	194	0	0	0	2046	-913	-421	2,0	0,1	4,5	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,8	-1,0			
0	1	195	0	0	0	1113	764	-142	3,7	0,1	5,4	0,09	3,9	3,9	3,9	3,9	0,0	0,8	-0,9			

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	27	Rara											RaraCls	120,0	10,6	45	0,7	0,0	6,8	45	0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	8	0,4	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	627	45	0,7	0,0	399	45	0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,2	1	0,1	0,0	1,8	1	0,1	0,0
0	1	28	Rara											RaraCls	120,0	11,5	44	0,7	0,0	6,6	44	0,4	0,0



S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
Quo N.r.	Per N.r.	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	36	Freq	0,4	0,00	0	8	0,4	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	681	44	0,7	0,0	389	44	0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	0,1	0,0	2,2	1	0,1	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	24,8	45	1,5	0,0	12,1	46	0,7	0,0
0	1	37	Freq	0,4	0,00	0	8	0,8	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1481	45	1,5	0,0	715	46	0,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	4,2	1	0,3	0,0	3,8	1	0,2	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	20,9	43	1,3	0,0	10,5	43	0,6	0,0
0	1	191	Freq	0,4	0,00	0	8	0,7	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1243	43	1,3	0,0	622	43	0,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,5	1	0,2	0,0	3,8	1	0,2	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	14,9	29	-0,9	0,0	8,4	44	0,5	0,0
0	1	192	Freq	0,4	0,00	0	7	-0,5	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	882	29	-0,9	0,0	494	44	0,5	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,8	1	-0,1	0,0	1,5	1	0,1	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	9,6	45	0,6	0,0	9,2	27	-0,6	0,0
0	1	193	Freq	0,4	0,00	0	7	-0,3	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	567	45	0,6	0,0	545	27	-0,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,4	1	-0,1	0,0	5,4	1	-0,3	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	14,2	27	-0,9	0,0	10,1	27	-0,6	0,0
0	1	194	Freq	0,4	0,00	0	7	-0,5	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	844	27	-0,9	0,0	596	27	-0,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	-0,2	0,0	4,3	1	-0,3	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	22,2	46	1,4	0,0	10,0	28	-0,6	0,0
0	1	195	Freq	0,4	0,00	0	8	0,8	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1322	46	1,4	0,0	589	28	-0,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,1	1	0,1	0,0	3,0	1	-0,2	0,0
			Rara											RaraCls	120,0	15,1	27	-0,9	0,0	8,4	45	0,5	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	7	-0,5	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	896	27	-0,9	0,0	498	45	0,5	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,6	1	-0,1	0,0	2,9	1	0,2	0,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	28	56626	74441	26759	-160	-7065	-1152	1,53	1,55	11,3	25,4	11,3	25,4	3,4	1,92	-2,4
1	1	37	53151	24863	23903	337	-7187	816	1,59	2,50	11,3	25,4	11,3	25,4	3,1	1,50	-1,9
1	1	85	760	663	3617	1169	1917	991	9,20	13,01	11,3	25,4	11,3	25,4	0,5		-2,6
1	1	86	312	-1075	4824	1207	-2043	-1229	9,35	13,61	11,3	25,4	11,3	25,4	0,6		-2,0
1	1	112	3172	41639	5074	-783	-2283	-1038	9,72	3,36	11,3	25,4	11,3	25,4	0,6		-2,5
1	1	113	18229	28170	24136	1395	2953	-572	3,06	3,92	11,3	25,4	11,3	25,4	3,1		-1,9
1	1	119	5946	29476	8997	-2165	-3332	1747	3,96	3,62	11,3	25,4	11,3	25,4	1,1		-2,4
1	1	120	7193	15263	31056	-1489	-2198	-1312	4,79	6,21	11,3	25,4	11,3	25,4	4,0		-1,9
1	1	166	4399	1319	16479	-1515	-5819	952	5,57	4,35	11,3	25,4	11,3	25,4	2,1		-2,4
1	1	167	17946	20784	11589	520	1926	169	4,03	5,60	11,3	25,4	11,3	25,4	1,5		-2,0
1	1	191	56047	-7556	30239	123	3515	-243	1,55	9,84	11,3	25,4	11,3	25,4	3,9	1,05	-1,3
1	1	196	7809	48360	12595	-354	-2647	569	8,41	2,90	11,3	25,4	11,3	25,4	1,6		-2,5
1	1	197	-666	-10212	29671	1239	3375	495	10,14	10,99	11,3	25,4	11,3	25,4	3,8		-1,4
1	1	198	1660	11768	6824	-701	-3396	-871	12,69	5,28	11,3	25,4	11,3	25,4	0,9		-1,9
1	1	199	-233	-503	34876	1191	-1698	1018	10,06	15,90	11,3	25,4	11,3	25,4	4,5		-1,4
1	1	208	1101	21214	6057	-1189	-1456	-1199	8,75	6,14	11,3	25,4	11,3	25,4	0,8		-2,6
1	1	209	6166	-3180	24065	-822	1351	-975	7,13	26,02	11,3	25,4	11,3	25,4	3,1		-1,4
1	1	210	16319	52422	37417	-927	-313	-985	3,77	3,63	11,3	25,4	11,3	25,4	4,8		-2,0
1	1	211	7929	-6692	9252	-983	-2636	465	5,74	13,54	11,3	25,4	11,3	25,4	1,2		-1,4
1	1	213	2017	1599	18900	-545	1499	-377	14,40	15,27	11,3	25,4	11,3	25,4	2,4		-1,4
1	1	221	569	17034	8228	1043	-740	885	10,45	8,76	11,3	25,4	11,3	25,4	1,1		-2,5
1	1	222	-170	-1517	5999	-974	1028	727	12,26	30,85	11,3	25,4	11,3	25,4	0,8		-1,6
1	1	223	3370	20960	2526	929	-1696	1017	8,50	5,86	11,3	25,4	11,3	25,4	0,3		-1,9
1	1	224	-6	8192	11193	908	-1045	-790	12,86	12,31	11,3	25,4	11,3	25,4	1,4		-2,4
1	1	225	909	-1292	7919	-788	-1602	491	12,86	18,01	11,3	25,4	11,3	25,4	1,0		-1,8
1	1	226	3166	14630	17718	-772	1278	843	9,81	8,15	11,3	25,4	11,3	25,4	2,3		-1,8
1	1	227	10535	3163	18825	-342	856	446	6,72	20,53	11,3	25,4	11,3	25,4	2,4		-2,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	27	58112	53258	26923	481	5772	1279	1,43	1,24	11,3	15,4	11,3	15,4	3,4	1,80	-2,3
1	2	36	53925	-17714	23564	335	9650	-735	1,57	2,11	11,3	15,4	11,3	15,4	3,0	1,60	-2,0
1	2	89	629	26504	4889	-1074	1925	941	10,09	2,92	11,3	15,4	11,3	15,4	0,6		-2,4
1	2	90	41206	36352	26124	1589	-1083	-874	1,66	2,70	11,3	15,4	11,3	15,4	3,3		-2,0
1	2	114	7023	31838	14179	-573	-969	-501	7,76	3,07	11,3	15,4	11,3	15,4	1,8		-2,4
1	2	115	1412	12977	4975	-1063	-1288	631	9,34	5,28	11,3	15,4	11,3	15,4	0,6		-2,1
1	2	122	5499	32272	22006	1554	1649	-1058	5,12	2,68	11,3	15,4	11,3	15,4	2,8		-2,3
1	2	123	8504	29166	8582	-849	-1451	-698	5,91	2,99	11,3	15,4	11,3	15,4	1,1		-2,1
1	2	170	2782	-405	15631	1025	3928	-683	8,39	4,09	11,3	15,4	11,3	15,4	2,0		-2,3
1	2	171	22061	29977	10508	-838	-3079	-277	3,11	2,25	11,3	15,4	11,3	15,4	1,3		-2,0
1	2	195	56272	-2663	14035	199	3907	323	1,53	4,45	11,3	15,4	11,3	15,4	1,8	1,04	-1,3
1	2	200	8293	43492	8318	-995	3187	857	5,58	1,77	11,3	15,4	11,3	15,4	1,1		-2,3
1	2	201	3138	-2174	11096	1444	3470	725	6,28	4,97	11,3	15,4	11,3	15,4	1,4		-1,3
1	2	202	11158	-1598	12262	-1049	3408	990	4,62	4,95	11,3	15,4	11,3	15,4	1,6		-2,1
1	2	203	19694	-3136	12214	-920	1522	873	3,31	13,86	11,3	15,4	11,3	15,4	1,6		-1,4
1	2	204	3812	5843	1732	-1147	-684	-1137	7,08	10,89	11,3	15,4	11,3	15,4	0,2		-2,4
1	2	205	7055	-835	31038	1079	-1267	865	5,81	13,68	11,3	15,4	11,3	15,4	4,0		-1,4
1	2	206	19011	50849	33193	-1189	-1083	-1156	3,14	2,04	11,3	15,4	11,3	15,4	4,2		-2,1
1	2	207	2394	-1298	37504	-987	-2328	425	8,96	7,34	11,3	15,4	11,3	15,4	4,8		-1,4
1	2	212	-385	-1825	25651	-540	-1074	238	23,86	18,59	11,3	15,4	11,3	15,4	3,3		-1,4
1	2	214	-296	19113	3051	-991	-308	-878	12,25	5,61	11,3	15,4	11,3	15,4	0,4		-2,3
1	2	215	-1073	-2244	5596	923	1026	-701	14,92	20,99	11,3	15,4	11,3	15,4	0,7		-1,6
1	2	216	4301	22980	4860	-1066	-704	265	7,15	4,24	11,3	15,4	11,3	15,4	0,6		-2,0
1	2	217	-119	12155	7616	833	817	-753	14,27	6,53	11,3	15,4	11,3	15,4	1,0		-2,3
1	2	218	1065	-1096	9028	-706	-1593	653	13,80	10,91	11,3	15,4	11,3	15,4	1,2		-1,8
1	2	219	3104	20063	16153	-749	-1441	813	10,08	3,87	11,3	15,4	11,3	15,4	2,1		-2,0
1	2	220	8987	3963	24002	621	-610	-432	6,43	13,99	11,3	15,4	11,3	15,4	3,1		-2,0



S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	28	56626	13353	26759	-160	-1466	-272	1,53	8,10	11,3	25,4	11,3	25,4	3,4	0,91	-1,1
1	1	37	53151	-5159	23903	337	-2160	191	1,59	16,32	11,3	25,4	11,3	25,4	3,1	0,85	-1,1
1	1	85	3775	-3198	1352	43	-525	-226	21,57	66,02	11,3	25,4	11,3	25,4	0,5		-1,2
1	1	86	3123	-8995	1314	-37	825	467	25,96	33,00	11,3	25,4	11,3	25,4	0,6		-1,1
1	1	112	-83	4234	3091	373	-523	-307	32,21	24,19	11,3	25,4	11,3	25,4	0,6		-1,4
1	1	113	1851	-477	6302	448	944	-216	16,88	29,39	11,3	25,4	11,3	25,4	3,1		-1,3
1	1	119	-231	4643	4290	-664	318	295	18,42	28,09	11,3	25,4	11,3	25,4	1,1		-1,5
1	1	120	2473	5611	8725	314	-670	-366	18,21	18,55	11,3	25,4	11,3	25,4	4,0		-1,5
1	1	166	1256	2044	5057	384	1465	-143	21,26	15,06	11,3	25,4	11,3	25,4	2,1		-2,0
1	1	167	4920	5802	5250	183	657	-64	13,99	18,39	11,3	25,4	11,3	25,4	1,5		-2,0
1	1	191	56047	4375	6575	123	-273	-84	1,55	30,76	11,3	25,4	11,3	25,4	3,9	0,77	-1,0
1	1	196	1798	6792	7958	-202	-890	-216	26,54	14,65	11,3	25,4	11,3	25,4	1,6		-1,2
1	1	197	3587	-17	6868	-51	241	9	22,24	99,90	11,3	25,4	11,3	25,4	3,8		-1,1
1	1	198	-542	-6752	6824	-405	-1063	-307	34,82	32,12	11,3	25,4	11,3	25,4	0,9		-1,1
1	1	199	-78	2113	8059	420	141	368	28,51	62,31	11,3	25,4	11,3	25,4	4,5		-1,2
1	1	208	305	1587	2172	337	-384	-337	30,96	44,04	11,3	25,4	11,3	25,4	0,8		-1,3
1	1	209	1039	-14822	6018	-314	4	-244	25,91	36,23	11,3	25,4	11,3	25,4	3,1		-1,2
1	1	210	3305	3066	10360	-366	539	-387	14,52	27,72	11,3	25,4	11,3	25,4	4,8		-1,2
1	1	211	559	-5127	5195	-299	-930	239	31,31	38,50	11,3	25,4	11,3	25,4	1,2		-1,3
1	1	213	102	-2800	4829	-155	587	-116	69,39	63,66	11,3	25,4	11,3	25,4	2,4		-1,4
1	1	221	467	3804	2615	-522	-282	-463	20,00	33,34	11,3	25,4	11,3	25,4	1,1		-1,7
1	1	222	324	-2447	3263	481	509	-408	22,28	73,31	11,3	25,4	11,3	25,4	0,8		-1,6
1	1	223	1086	4895	1208	466	-746	521	19,17	18,79	11,3	25,4	11,3	25,4	0,3		-1,6
1	1	224	-127	2719	3198	516	-412	-460	23,37	33,96	11,3	25,4	11,3	25,4	1,4		-1,9
1	1	225	8	-1105	2864	-426	-654	361	27,33	50,01	11,3	25,4	11,3	25,4	1,0		-1,8
1	1	226	281	2379	5758	500	490	460	21,74	32,52	11,3	25,4	11,3	25,4	2,3		-1,8
1	1	227	2508	1584	4255	123	126	-37	25,63	77,98	11,3	25,4	11,3	25,4	2,4		-2,0

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																	
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt.Ult. Direz. X	Molt.Ult. Direz. Y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	27	58112	11576	26923	481	1762	407	1,43	4,82	11,3	15,4	11,3	15,4	3,4	0,91	-1,1
1	2	36	53925	-6539	23564	335	-2561	218	1,57	8,90	11,3	15,4	11,3	15,4	3,0	0,85	-1,1
1	2	89	3478	5209	1584	-72	664	315	21,94	11,73	11,3	15,4	11,3	15,4	0,6		-1,2
1	2	90	10093	5873	6411	855	-350	-341	5,32	14,06	11,3	15,4	11,3	15,4	3,3		-1,1
1	2	114	702	3258	4131	379	-253	-317	24,76	23,19	11,3	15,4	11,3	15,4	1,8		-1,3
1	2	115	465	-195	1237	-404	751	-344	25,10	21,84	11,3	15,4	11,3	15,4	0,6		-1,3
1	2	122	10	7478	6644	639	-442	-8	18,23	11,08	11,3	15,4	11,3	15,4	2,8		-1,4
1	2	123	2341	8286	2907	-182	-236	-168	23,70	11,93	11,3	15,4	11,3	15,4	1,1		-1,4
1	2	170	-43	1301	5500	-804	-2366	319	14,62	6,24	11,3	15,4	11,3	15,4	2,0		-2,0
1	2	171	7245	10465	5548	-297	-1297	-47	9,29	5,92	11,3	15,4	11,3	15,4	1,3		-1,9
1	2	195	56272	6537	3699	199	670	81	1,53	10,33	11,3	15,4	11,3	15,4	1,8	0,75	-0,9
1	2	200	2140	9343	8318	-348	1106	319	18,53	6,78	11,3	15,4	11,3	15,4	1,1		-1,2
1	2	201	4671	1975	3733	197	612	95	14,30	18,18	11,3	15,4	11,3	15,4	1,4		-1,1
1	2	202	2164	-8278	3605	-422	1290	399	16,50	21,28	11,3	15,4	11,3	15,4	1,6		-1,1
1	2	203	4742	5794	4246	-409	213	-318	11,25	16,21	11,3	15,4	11,3	15,4	1,6		-1,1
1	2	204	859	125	1710	-350	-122	27	25,23	99,90	11,3	15,4	11,3	15,4	0,2		-1,2
1	2	205	1838	2078	7723	358	49	-308	19,44	49,06	11,3	15,4	11,3	15,4	4,0		-1,2
1	2	206	4870	11108	8733	-503	-311	-466	10,16	8,93	11,3	15,4	11,3	15,4	4,2		-1,2
1	2	207	521	-3976	8986	328	-802	195	29,41	34,44	11,3	15,4	11,3	15,4	4,8		-1,3
1	2	212	-633	-663	6904	-195	136	143	97,16	99,90	11,3	15,4	11,3	15,4	3,3		-1,4
1	2	214	-25	4869	2039	-509	-280	-462	23,06	17,16	11,3	15,4	11,3	15,4	0,4		-1,6
1	2	215	447	-45	3391	-449	170	375	22,97	96,39	11,3	15,4	11,3	15,4	0,7		-1,6
1	2	216	1194	6000	1457	-530	-207	-209	16,99	15,87	11,3	15,4	11,3	15,4	0,6		-1,6
1	2	217	-438	2656	2553	521	500	-466	25,18	18,65	11,3	15,4	11,3	15,4	1,0		-1,8
1	2	218	198	-1428	3501	-383	-664	373	28,52	32,25	11,3	15,4	11,3	15,4	1,2		-1,8
1	2	219	459	4794	6024	468	-606	435	22,10	12,80	11,3	15,4	11,3	15,4	2,1		-1,8
1	2	220	3294	1462	5684	151	308	129	19,87	31,69	11,3	15,4	11,3	15,4	3,1		-2,0

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)
1	1	28	Rara											RaraCis	120,0	12,8	29	0,1	-40,3	4,9	29	0,2	-13,4
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-1,3	0,1	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1697	43	-0,1	37,6	89	43	-0,3	2,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,1	-5,3	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,5	1	0,0	-1,3	1,8	1	0,1	-5,3
1	1	37	Rara											RaraCis	120,0	13,6	30	0,2	-39,9	8,5	26	0,9	-15,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,2	-2,2	0,5	-11,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1637	46	0,2	35,2	85	26	0,9	-15,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,1	0,4	-10,9	0,000	0,000	PermCis	90,0	1,5	1	0,1	-2,1	5,0	1	0,4	-10,9
1	1	85	Rara											RaraCis	120,0	0,7	44	0,0	-1,8	1,9	36	-0,1	-4,6
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,1	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	123	30	0,0	2,5	19	36	-0,1	-4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-4,0
1	1	86	Rara											RaraCis	120,0	1,0	46	0,0	-2,4	3,9	42	0,2	-10,5
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,1	0,1	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	101	29	0,0	2,1	39	42	0,2	-10,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-8,8	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,2	1	0,0	-0,1	2,8	1	0,1	-8,8
1	1	112	Rara											RaraCis	120,0	1,2	30	-0,1	-1,3	4,4	30	-0,2	-12,5
			Freq	0,4	0,00	0	7	-0,1	-1,1	-0,1	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	19	44	0,1	-0,5	4,5	30	-0,2	-12,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-6,2	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,3	1	0,0	-0,8	1,9	1	0,0	-6,2
1	1	113	Rara											RaraCis	120,0	2,3	21	-0,2	-3,8	3,2	26	-0,3	-7,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-2,5	-0,1	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	21	-0,2	-3,8	3,2	26	-0,3	-7,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,5	-0,1	-6,4	0,000	0,000	PermCis	90,0	1,4	1	-0,1	-2,5	2,2	1	-0,1	-6,4
1	1	119	Rara											RaraCis	120,0	4,9	46	-0,5	-0,7	3,9	26	-0,3	-8,8
			Freq	0,4	0,00	0	8	-0,2	-0,8	-0,1	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	140	46	-0,5	-0,7	3,9	26	-0,3	-8,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,0	0,1	-5,2	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,8	1	0,1	-1,0	1,9	1	0,1	-5,2
1	1	120	Rara											RaraCis	120,0	2,1	46	0,2	-0,2	2,0	17	-0,2	-4,4
			Freq	0,4	0,00	0	7	-0,1	0,3	-0,1	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	109	29	-0,2	1,1	2,0	17	-0,2	-4,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,1	-0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,7	1	-0,1	0,1	1,2	1	-0,1	-2,6
1	1	166	Rara											RaraCis	120,0	4,1	46	-0,4	-1,5	4,6	14	-0,7	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	8	-0,2	-1,1	-0,5	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	87	42	-0,4	-1,0	19,4	46	-0,8	3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,7	-0,3	-1,2	0,000	0,000	PermCis	90,0	1,1	1	-0,1	-0,7	2,4	1	-0,3	-1,2



S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t°m)	NX (t)	MfY (t°m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)
1	2	27	Rara											RaraCis	120,0	14,0	30	0,3	-39,6	10,3	26	1,2	-6,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,2	-0,7	0,7	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1818	46	0,3	38,6	390	46	1,0	4,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,7	0,5	-3,5	0,000	0,000	PermCis	90,0	1,9	1	0,2	-0,7	4,8	1	0,5	-3,5
1	2	36	Rara											RaraCis	120,0	13,3	30	0,1	-40,7	9,4	30	0,6	-21,5
			Freq	0,4	0,00	0	8	0,1	16,7	0,5	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1656	46	0,2	35,7	274	46	1,0	0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,4	0,4	-9,9	0,000	0,000	PermCis	90,0	1,2	1	0,1	-2,4	5,2	1	0,4	-9,9
1	2	89	Rara											RaraCis	120,0	0,7	46	0,0	-1,7	3,3	46	0,2	-6,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,3	0,1	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	120	30	0,0	2,3	33	45	0,2	-8,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-4,6	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	0,1	-4,6
1	2	90	Rara											RaraCis	120,0	1,9	28	0,2	-0,7	4,0	27	-0,1	-11,5
			Freq	0,4	0,00	0	7	0,1	-0,2	0,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	208	45	-0,1	4,1	42	27	-0,1	-11,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-5,9	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,0	0	0,0	0,0	2,1	1	-0,1	-5,9
1	2	114	Rara											RaraCis	120,0	1,4	42	0,1	-0,3	4,0	27	0,0	-12,4
			Freq	0,4	0,00	0	8	-0,1	-0,2	-0,1	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	39	45	-0,1	0,1	42	27	0,0	-12,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-6,3	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,5	1	0,0	-0,4	2,2	1	-0,1	-6,3
1	2	115	Rara											RaraCis	120,0	0,5	27	0,0	-0,1	2,8	28	0,1	-7,5
			Freq	0,4	0,00	0	7	0,0	0,0	0,0	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	38	45	0,1	0,4	61	46	-0,1	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-3,2
1	2	122	Rara											RaraCis	120,0	5,0	30	-0,5	-1,7	3,8	26	-0,3	-6,2
			Freq	0,4	0,00	0	7	-0,2	-1,3	-0,1	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	143	46	0,4	-0,1	38	30	-0,2	-8,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,9	-0,1	-4,8	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,8	1	-0,1	-0,9	2,0	1	-0,1	-4,8
1	2	123	Rara											RaraCis	120,0	1,8	42	-0,2	-0,7	3,2	29	0,2	-7,4
			Freq	0,4	0,00	0	8	-0,1	-0,6	-0,1	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	42	-0,2	-0,7	81	43	-0,2	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,5	1	0,0	-0,6	1,2	1	0,0	-3,1
1	2	170	Rara											RaraCis	120,0	5,8	24	-0,6	-1,1	12,7	24	-1,4	-7,5
			Freq	0,4	0,00	0	7	-0,3	-0,6	-0,8	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	183	27	-0,5	-0,1	286	43	-0,9	1,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-1,2	-0,7	-3,0	0,000	0,000	PermCis	90,0	2,7	1	-0,3	-1,2	6,6	1	-0,7	-3,0
1	2	171	Rara											RaraCis	120,0	2,2	42	-0,2	-1,4	5,0	26	-0,6	-3,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	-0,1	-0,9	-0,2	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	82	26	-0,1	0,8	222	46	-0,5	3,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	-0,2	-2,0	0,000	0,000	PermCis	90,0	0,6	1	0,0	-1,0	1,6	1	-0,2	-2,0



S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MFx	NX	MFY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	2	195	Rara											RaraCls	120,0	13,2	30	0,1	-40,4	7,1	30	0,4	-16,8
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-1,5	0,3	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	1698	46	0,1	37,3	232	46	0,5	3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-1,5	0,2	-6,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,0	1	0,1	-1,5	3,2	1	0,2	-6,4
1	2	200	Rara											RaraCls	120,0	0,8	29	0,0	-2,1	4,5	42	0,5	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,3	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	123	43	0,0	2,5	86	26	0,4	-0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,2	-3,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,2	1	0,0	0,1	2,3	1	0,2	-3,7
1	2	201	Rara											RaraCls	120,0	1,7	30	0,1	-3,6	5,5	30	0,3	-13,1
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,3	0,2	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	183	46	0,1	3,1	124	46	0,4	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,2	-6,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,8	1	0,1	-0,3	2,9	1	0,2	-6,2
1	2	202	Rara											RaraCls	120,0	1,7	29	-0,1	-3,5	6,0	30	0,3	-14,4
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,6	0,3	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	118	43	0,1	2,1	61	30	0,3	-14,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,7	0,2	-8,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,7	1	-0,1	-0,7	3,8	1	0,2	-8,5
1	2	203	Rara											RaraCls	120,0	0,8	26	0,1	-0,8	5,3	30	0,2	-14,9
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,4	0,1	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	142	45	0,1	2,6	139	46	0,1	3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,1	-5,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	2,2	1	0,1	-5,9
1	2	204	Rara											RaraCls	120,0	0,9	42	0,1	-0,4	2,6	27	0,1	-7,2
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,1	0,1	-5,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	62	30	-0,1	0,8	27	28	0,0	-7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,1	-5,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	0,1	2,0	1	0,1	-5,5
1	2	205	Rara											RaraCls	120,0	0,8	42	0,1	-0,1	3,8	28	0,0	-11,7
			Freq	0,4	0,00	0	7	0,0	0,3	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	43	30	0,1	0,4	40	28	0,0	-11,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-5,3	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	0,1	1,8	1	0,0	-5,3
1	2	206	Rara											RaraCls	120,0	0,6	46	0,0	-1,2	3,0	27	0,1	-7,9
			Freq	0,4	0,00	0	7	0,0	1,1	0,1	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	128	29	-0,1	2,4	31	27	0,1	-7,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-4,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	1,5	1	0,0	-4,2
1	2	207	Rara											RaraCls	120,0	0,8	44	0,1	0,1	3,3	30	-0,2	-8,2
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,0	-0,1	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	44	0,1	0,1	34	30	-0,2	-8,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-0,1	-4,3	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	-0,1	1,7	1	-0,1	-4,3
1	2	212	Rara											RaraCls	120,0	0,6	43	0,1	-0,4	2,5	27	0,1	-6,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,7	0,1	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	43	0,1	-0,4	26	27	0,1	-6,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	-0,7	1,4	1	0,0	-3,7
1	2	214	Rara											RaraCls	120,0	1,4	33	-0,1	-0,1	2,2	27	0,2	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	7	0,1	0,4	0,1	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	88	27	0,2	0,7	22	27	0,2	-4,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,2	-0,1	-2,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,5	1	-0,1	0,2	1,0	1	-0,1	-2,4
1	2	215	Rara											RaraCls	120,0	0,9	33	0,1	0,0	2,4	27	0,1	-5,6
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	0,1	0,1	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	46	17	-0,1	0,3	24	27	0,1	-5,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,1	-2,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,2	1	0,0	0,1	1,2	1	0,1	-2,9
1	2	216	Rara											RaraCls	120,0	0,7	23	-0,1	0,1	2,0	23	-0,1	-5,4
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	0,2	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	45	30	-0,1	0,5	20	23	-0,1	-5,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-2,7
1	2	217	Rara											RaraCls	120,0	1,7	17	0,2	-1,1	2,8	27	-0,1	-7,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	-0,1	-0,3	-0,1	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	82	43	0,1	0,9	63	45	-0,1	1,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-2,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,8	1	0,1	-0,3	1,2	1	-0,1	-2,5
1	2	218	Rara											RaraCls	120,0	0,7	17	-0,1	-0,6	2,1	26	-0,2	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,0	-0,2	-0,1	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	43	0,0	0,6	31	42	-0,2	-0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	-0,1	-1,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,1	1	-0,1	-1,4
1	2	219	Rara											RaraCls	120,0	1,0	29	-0,1	-2,1	2,4	29	-0,1	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,0	-0,4	-0,1	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	65	46	0,0	1,2	92	46	-0,1	2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-2,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,2	1	0,0	-0,4	0,9	1	0,0	-2,0
1	2	220	Rara											RaraCls	120,0	1,6	46	0,1	-3,2	1,9	12	0,2	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	6	0,1	-0,6	0,1	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	131	27	0,1	2,2	82	30	0,2	0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,1	-0,3	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,7	1	0,1	-0,6	1,1	1	0,1	-0,3

## SOVRARESISTENZE PIASTRE

## COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER LE PIASTRE

Quota	Perimetro	Sisma X	Sisma Y	Sisma Z
N.ro	N.ro	Canale Valore	Canale Valore	Canale Valore
0	1	13 1,00	14 1,00	

## SOVRARESISTENZE SHELL

## COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER GLI SHELL

GrupQuota	Generatr.	Sisma X	Sisma Y	Sisma Z
N.ro	N.ro	Canale Valore	Canale Valore	Canale Valore
1	1	13 1,00	14 1,00	
1	2	13 1,00	14 1,00	

## RISULTATI VERIFICHE NODI CLS

IDENTIFICATIVO					GEOM.PIASTR			MATERIALE		DIR.X loc.		DIR.Y loc.		DIREZ. X locale			DIREZ. Y locale			
Filo	Quota	Nodo	Pos.	In	Sez	Rot	HNode	fck	fy	LyUt	Afx	LxUt	Afy	Njbd	Vjbd	Vjbr	Njbd	Vjbd	Vjbr	STATUS
N.ro	(m)	3D	Pila	t.	Nro	Grd	cm	kg/cmq	kg/cmq	cm	cmq	cm	cmq	kg	kg	kg	kg	kg	kg	
48	0,00	15	SUP.	Y	3	-8	50	250	4500	50	0,0	40	1,3	14353	17529	62396	7120	26735	99219	ELAST
61	0,00	20	SUP.	SI	3	-8	50	250	4500	50	4,6	40	0,0	27945	27910	73855	22885	30024	115540	ELAST
33	0,00	21	SUP.	Y	3	-8	50	250	4500	50	7,3	40	0,0	390	28642	68076	14932	24756	94531	FESS.
34	0,00	22	SUP.	Y	3	81	50	250	4500	50	0,0	40	10,8	24214	19992	58288	3323	41800	105159	FESS.
35	0,00	24	SUP.	SP	3	81	50	250	4500	50	0,0	40	0,0	35814	9094	53051	50598	28401	69209	ELAST
62	0,00	26	SUP.	Y	3	81	50	250	4500	50	3,1	40	4,3	1281	16769	67457	14283	36771	94929	ELAST
63	0,00	38	SUP.	SP	3	-8	50	250	4500	50	9,1	40	0,0	49648	43896	46033	25850	9093	116950	FESS.
56	0,00	57	SUP.	Y	7	-8	50	250	4500		0,0	40	0,0				21179	21271	114847	ELAST
51	0,00	58	SUP.	Y	3	-8	50	250	4500		0,0	40	8,9				8156	33925	107797	FESS.
33	3.40	76	INF.	SP	3	-8	50	250	4500	45	10.5	30	1.1	5112	40850	59412	2312	17933	76497	FESS.



RISULTATI VERIFICHE NODI CLS																					
IDENTIFICATIVO					GEOM.PILASTR			MATERIALE		DIR.X loc.		DIR.Y loc.		DIREZ. X locale			DIREZ. Y locale			STATUS	
Filo N.ro	Quota (m)	Nodo 3D	Pos. Pila	In t.	Sez Nro	Rot Grd	HNod cm	fck kg/cmq	fy kg/cmq	LyUt cm	AfX cmq	LxUt cm	AfY cmq	Njbd kg	Vjbd kg	Vjbr kg	Njbd kg	Vjbd kg	Vjbr kg		
34	3,40	77	INF.	Y	3	81	50	250	4500	45	5,7	30	17,6	9320	20776	57952	15	64886	77473	FESS.	
35	2,66	78	INF.	SP	3	81	50	250	4500	45	2,3		0,0	27574	22008	51139				ELAST	
48	3,40	84	INF.	Y	3	-8	50	250	4500		0,0	30	10,9				1154	37776	77965	FESS.	
51	2,66	87	INF.	SP	3	-8	50	250	4500	45	6,5	30	0,0	2893	19073	62095	14088	17607	71287	FESS.	
56	1,33	91	INF.	SP	7	-8	60	250	4500	45	9,3	30	0,0	11935	35080	57732	9314	15141	91698	FESS.	
61	3,40	96	INF.	SP	3	-8	50	250	4500	45	10,9	30	6,3	8385	40250	58280	7344	27768	74316	FESS.	
62	3,40	97	INF.	Y	3	81	50	250	4500	45	5,3	30	15,1	3493	20238	59964	1432	54134	76873	FESS.	
63	1,33	98	INF.	SP	3	-8	50	250	4500		0,0	30	0,0				23574	15539	66794	ELAST	
56	3,40	116	INF.	Y	7	-8	50	250	4500		0,0	30	12,8				5179	46320	98066	FESS.	
63	3,40	117	INF.	SP	3	-8	50	250	4500	45	5,1	30	6,4	5999	19499	59107	1828	24014	78247	FESS.	
35	3,40	118	INF.	SP	3	81	50	250	4500	45	2,9	30	4,3	6602	16681	58899	5485	24120	75129	ELAST	
51	3,40	121	INF.	Y	3	-8	50	250	4500		0,0	30	2,3				1946	19588	76653	ELAST	
33	7,10	161	INF.	SP	3	-8	50	250	4500	45	6,6	30	0,0	0	25671	61139	0	10068	77479	FESS.	
34	7,10	162	INF.	Y	3	81	50	250	4500	45	0,0	30	9,2	0	10190	61139	0	36040	77479	FESS.	
35	7,10	163	INF.	SP	3	81	50	250	4500	45	0,0	30	0,0	0	6583	61139	0	13194	77479	ELAST	
48	7,10	165	INF.	Y	2	-8	50	250	4500		0,0	30	0,3				0	11956	59119	ELAST	
51	7,10	168	INF.	Y	2	-8	50	250	4500	40	0,0	30	1,9	0	4354	54346	0	13787	59119	ELAST	
56	7,10	172	INF.	Y	3	-8	50	250	4500	45	0,0	30	0,0	0	5697	61139	0	6035	77479	ELAST	
61	7,10	173	INF.	SP	3	-8	50	250	4500	45	5,7	30	2,0	0	22248	61139	0	18113	77479	FESS.	
62	7,10	174	INF.	Y	2	81	50	250	4500	40	0,0	30	7,1	0	9813	54346	0	27742	59119	FESS.	
63	7,10	175	INF.	SP	2	-8	50	250	4500	40	0,0	30	0,0	0	6564	54346	0	2956	59119	ELAST	