

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 prezziario 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 11

DATA:

RIF. PROG. :

AGGIORNAMENTI:

VISTI:

ELABORATO: **CORPO G**

RELAZIONE GENERALE

RELAZIONE DI CALCOLO E VERIFICHE

IL TECNICO: Arch. Daniele Migliorisi

TIMBRO E FIRMA:



Indice generale

RELAZIONE GENERALE.....	2
• DESCRIZIONE GENERALE DELL’OPERA	2
• DESCRIZIONE DELLE CARATTERISTICHE GEOLOGICHE DEL SITO	2
• INFORMAZIONI GENERALI SULL’ANALISI SVOLTA.....	2
NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	2
REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 17.01.2018).....	3
MISURA DELLA SICUREZZA	3
MODELLI DI CALCOLO	4
• AZIONI SULLA COSTRUZIONE	5
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
• TOLLERANZE	10
• DURABILITÀ	11
• PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO	11

RELAZIONE GENERALE

OGGETTO: CORPO DI FABBRICA G (BLOCCO PALESTRE)

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
Latitudine del sito oggetto di edificazione	36.78851
Longitudine del sito oggetto di edificazione	14.54663

• DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

La presente relazione riguarda il calcolo del corpo di fabbrica destinato alle palestre denominato in progetto come Corpo G. Nello specifico le fondazioni saranno in c.a. delle dimensioni 70 cm *50 cm e relativo magrone di sottofondazione. Le strutture in elevazione saranno costituite da pilastri in HEA e travi IPE. I Solai praticabili sono realizzati in lamiera grecata con soletta collaborante armata con rete f 10 passo cm 15, mentre le falde di copertura non praticabili se non per ordinaria manutenzione sono costituite da pannelli sandwich da cm 14.

• DESCRIZIONE DELLE CARATTERISTICHE GEOLOGICHE DEL SITO

L'opera oggetto di progettazione strutturale ricade nel territorio comunale di Ragusa; l'area analizzata è ubicata a Marina di Ragusa ad una quota di circa 250 metri s.l.m.

Per la caratterizzazione geotecnica si è fatto riferimento alla relazione geologica redatta dal Geologo Dott. Bruno Sgarlata

L'esatta individuazione del sito è riportata nei grafici di progetto.

• 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 quando riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

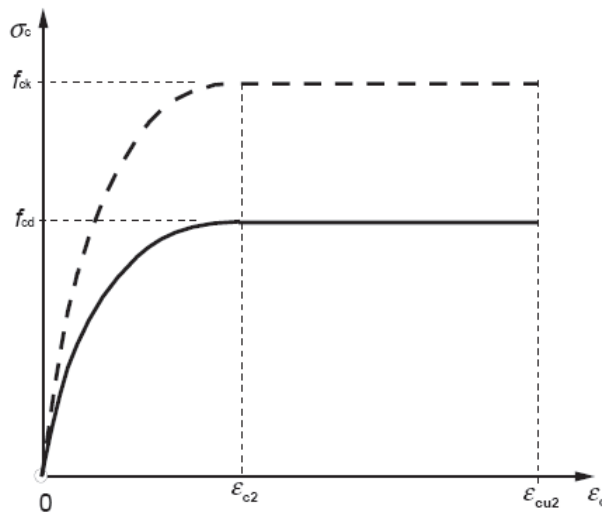
MODELLI DI CALCOLO

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.

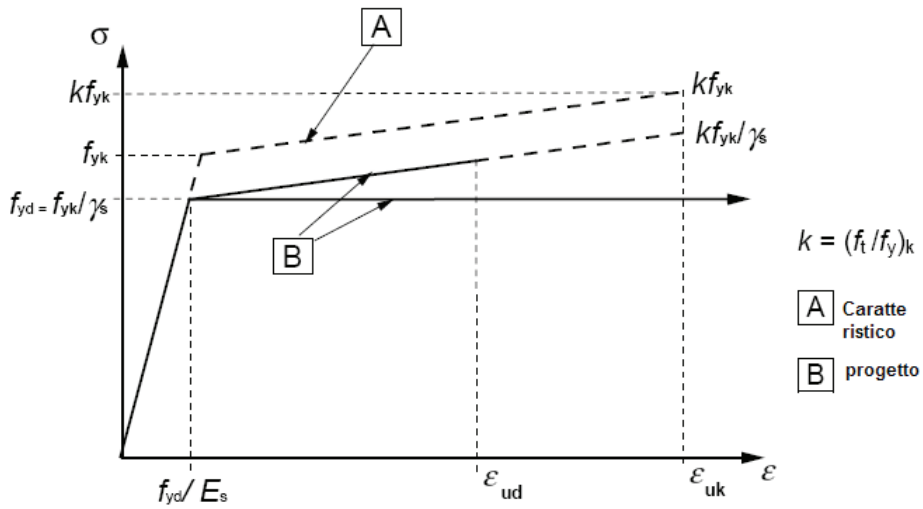
La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Per le verifiche sezionali i legami utilizzati sono:



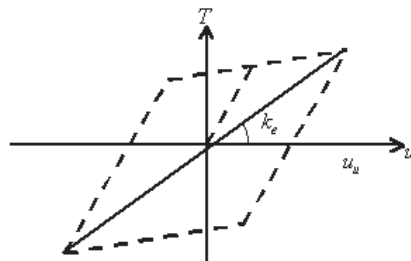
Legame costitutivo di progetto parabola-rettangolo per il calcestruzzo.

Il valore ϵ_{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 dlla 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/m²]
- carichi verticali concentrati Q_k [kN]
- carichi orizzontali lineari H_k [kN/m]

Relazione Generale

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

Categ.	Ambienti	q_k [kN/m ²]	Q_k [kN]	H_k [kN/m]
A	Ambienti ad uso residenziale 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	Uffici			
	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	Ambienti suscettibili di affollamento			
	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	Ambienti ad uso commerciale			
	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	Aree per immagazzinamento e uso commerciale ed uso industriale			
	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	Rimesse e aree per traffico di veicoli (esclusi i ponti)			
	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	Coperture			
	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;

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

q_{sk} = valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [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 γ_{Gi} e γ_{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 ψ_{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	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{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 ≤ 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 ≤ 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 25°	0,6	0,5	0,0

Tabella 2.5.I – Valori dei coefficienti di combinazione

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{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 ≤ 150 mm ± 5 mm

Per dimensioni $\approx 400 \text{ mm} \pm 15 \text{ mm}$

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**

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 di Jacobi*.

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 applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

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 rigidezza 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 rigidezza 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:

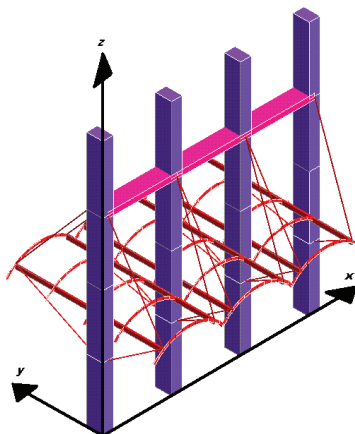
- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

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.

● SISTEMI DI RIFERIMENTO

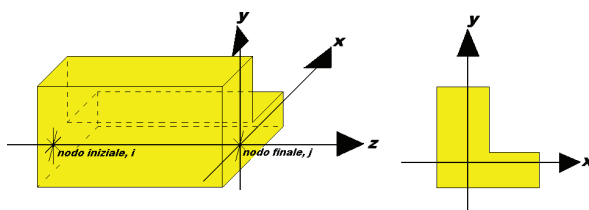
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



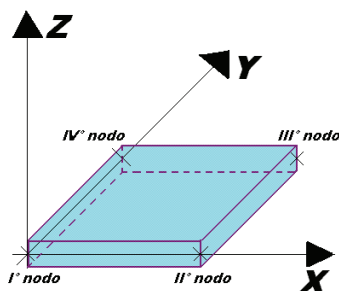
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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.

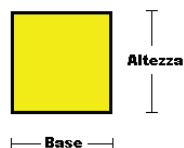
• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Le sezioni delle aste in c.a.o. riportate nel seguito sono state raggruppate per tipologia. Le tipologie disponibili sono le seguenti:

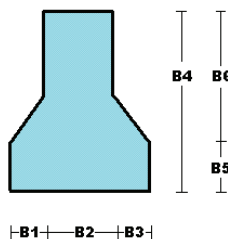
- 1) *RETTANGOLARE*
- 2) *a T*
- 3) *ad I*
- 4) *a C*
- 5) *CIRCOLARE*
- 6) *POLIGONALE*

Nelle tabelle sono usate alcune sigle il cui significato è spiegato dagli schemi riportati in appresso:

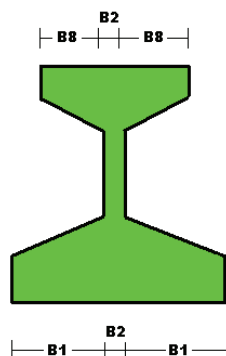
1. Rettangolare



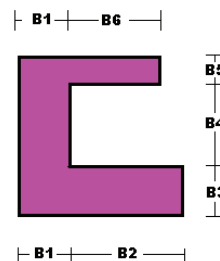
2. a T



3. ad I



4. a C



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2, ..., V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate.

In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Materiale N.ro : Numero identificativo del materiale in esame

Densità : Peso specifico del materiale

E_x * 1E3 : Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo

Ni.x : Coefficiente di Poisson in direzione x

Alfa.x : Coefficiente di dilatazione termica in direzione x

E_y * 1E3 : Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo

Ni.y : Coefficiente di Poisson in direzione y

Alfa.y : Coefficiente di dilatazione termica in direzione y

E11 * 1E3 : Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna

E12 * 1E3 : Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna

E13 * 1E3 : Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna

E22 * 1E3 : Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna

E23 * 1E3 : Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna

E33 * 1E3 : Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

• **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.

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

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

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

² _r	⁷ _r	³ _r
⁶ _l	⁰ _l	⁸ _l
¹ _l	⁵ _l	⁴ _l

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

dx	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
dy	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
Tipo	Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: <ul style="list-style-type: none"> -“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. -“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)

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:

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidzze 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 rigidzza 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 rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidzze 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:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: 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
Base x Alt.	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang.	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
Filo in.	: Numero del filo fisso iniziale della trave
Filo fin.	: Numero del filo fisso finale della trave
Quota in.	: Quota dell'estremo iniziale della trave
Quota fin.	: Quota dell'estremo finale della trave
dx in	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dx f	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
dy in	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dy f	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
Pann.	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
Tamp.	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
Ball.	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
Espl.	: Carico sulla trave imposto dal progettista
Tot.	: Totale dei carichi verticali precedenti
Torc.	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Orizz.	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Assia.	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Ali.	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave
Tipo	Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	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:

Tx, Ty, Tz : 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.

Rx, Ry, Rz : 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.

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

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

filo fisso

Tipo sezione	: Numero identificativo della sezione della piastra
Spessore	: Spessore della piastra
Kwinkler	: Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
Tipo mater.	: 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.

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

Tx, Ty, Tz	: 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
Rx, Ry, Rz	: 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
Fx, Fy, Fz	: Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	: Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Rettangolare				Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)	Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
25	70,0	50,0	80,0				

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.**CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.**

Sez. N.ro	Area (cm ²)	I _{xg} (cm ⁴)	I _{yg} (cm ⁴)	I _p (cm ⁴)
25	3500	729167	1429167	2158333

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO**PROFILATI IPE**

Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
83	HEA320	310,0	300,0	9,0	15,5	27,0	3
89	HEA400	390,0	300,0	11,0	19,0	27,0	2
187	IPE200	200,0	100,0	5,6	8,5	12,0	2
191	IPE240	240,0	120,0	6,2	9,8	15,0	3
195	IPE300	300,0	150,0	7,1	10,7	15,0	3
197	IPE330	330,0	160,0	7,5	11,5	18,0	2
201	IPE400	400,0	180,0	8,6	13,5	21,0	2
203	IPE450	450,0	190,0	9,4	14,6	21,0	2

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO**PROFILATI AD U**

Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	t ₁ mm	r mm	r ₁ mm	i %	Mat. N.ro
49	UPN240	240,0	85,0	9,5	13,0	13,0	6,5	8,00	6

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO**CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI**

Sez. N.ro	U m ² /m	P kg/m	A cm ²	A _x cm ²	A _y cm ²	J _x cm ⁴	J _y cm ⁴	J _t cm ⁴	W _x cm ³	W _y cm ³	W _t cm ³	i _x cm	i _y cm	sver 1/cm
49	0,77	3,4	42,30	5,88	19,10	3598,0	247,5	17,1	299,83	39,52	11,74	9,22	2,42	2,94
83	1,75	97,6	124,37	61,02	25,35	22928,7	6985,2	81,3	1479,27	465,68	52,42	13,58	7,49	0,67
89	1,91	124,8	158,98	74,56	38,70	45069,6	8563,8	152,8	2311,26	570,92	80,42	16,84	7,34	0,68
187	0,77	22,4	28,48	10,85	9,86	1943,2	142,4	5,2	194,32	28,47	6,08	8,26	2,23	2,35
191	0,92	30,7	39,12	15,04	13,16	3891,6	283,6	9,3	324,30	47,27	9,47	9,97	2,69	2,04
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
201	1,47	66,3	84,46	31,08	30,43	23128,5	1317,8	37,4	1156,42	146,42	27,73	16,55	3,95	1,65
203	1,61	77,6	98,82	35,41	37,28	33743,1	1675,9	51,1	1499,69	176,41	34,98	18,48	4,12	1,62

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO**DATI PER VERIFICHE EUROCODICE**

Sez. N.ro	Descrizione	W _x Plastico cm ³	W _y Plastico cm ³	W _t Plastico cm ³	A _x Plastico cm ²	A _y Plastico cm ²	I _w cm ⁶
49	UPN240	357,84	85,17	24,02	24,59	23,12	22249,3
83	HEA320	1628,10	709,74	83,37	99,26	41,13	1512358,8
89	HEA400	2561,81	872,86	129,60	120,26	57,33	2942076,5
187	IPE200	220,64	44,61	10,09	18,24	14,00	12988,1
191	IPE240	366,65	73,92	15,76	25,45	19,14	37391,2
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
201	IPE400	1307,15	229,00	46,60	52,38	42,69	490048,5
203	IPE450	1701,80	276,38	59,09	59,26	50,85	791005,1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E kg/cm ²	G kg/cm ²	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
2	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo
3	2100000	850000	250,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo
6	125000	10000	200,0	S275	NoVerCompr	800	250	a Freddo

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	250	250	300	50	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Solaio di piano con lamiera grecata - Calpestable
2	15	12	50	50	Categ. H	0,0	0,0	0,0		pannelli grecati copertura a falda
4	60	60	0	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Carico delle tamponature in pannelli coibentati
6	245	130	50	50	CopNeve<1k	0,5	0,2	0,0		Solaio di piano con lamiera grecata - Sbalzo non Calpestable
7	250	250	50	50	Categ. H	0,0	0,0	0,0		Solaio di piano con lamiera grecata - Non Calpestable

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cm ²	Ferri parete
2	no	no	100	33	0	3	no

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/cm ²	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
2	FOND.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	3,5	5,5	16	8	60	1

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cm ²	σcPer --- kg/cm ²	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
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

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²
1	---	4,00	2	8,00	4,00			

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA

Massima dimens. dir. X (m)	61,52	Altezza edificio (m)	7,20
Massima dimens. dir. Y (m)	27,01	Differenza temperatura(°C)	25
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	14,54663	Latitudine Nord (Grd)	36,78851
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
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

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

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.)	2,38
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore di comportam 'q'	1,50
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore di comportam 'q'	1,50
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
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)	50,00
Distanza dalla costa (km)	0,70	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	C	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	II		
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			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI							
	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
	1	8,48	0,92		2	13,20	3,32
	3	17,57	5,56		4	20,54	7,04
	5	25,17	7,04		6	29,85	7,04
	7	36,15	7,04		8	41,52	7,04
	9	47,69	7,04		10	50,52	7,04
	11	56,89	7,04		12	30,93	14,15
	13	25,16	15,33		14	16,47	8,35
	15	20,54	8,83		16	25,17	8,83
	17	29,85	8,83		18	36,15	8,83
	19	41,52	8,83		20	47,69	8,83
	21	50,52	8,83		22	56,89	8,83

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
23	58,27	8,83		24	25,14	16,51
25	30,68	16,27		26	15,84	10,00
27	20,54	10,62		28	25,17	10,62
29	29,85	10,62		30	36,15	10,62
31	41,52	10,62		32	47,69	10,62
33	50,52	10,62		34	56,89	10,62
35	59,64	10,62		36	4,99	8,74
37	9,55	10,46		38	50,52	15,64
39	15,10	11,90		40	20,54	12,41
41	25,17	12,41		42	29,85	12,41
43	36,15	12,41		44	41,52	12,41
45	47,69	12,41		46	50,52	12,41
47	56,89	12,41		48	61,02	12,41
49	14,62	13,16		50	20,54	14,15
51	25,17	14,15		52	30,08	17,82
53	36,15	14,15		54	41,52	14,15
55	47,05	14,15		56	50,52	14,15
57	56,89	14,15		58	56,89	15,64
59	50,52	17,13		60	56,89	17,13
61	20,51	15,91		62	25,17	15,93
63	31,28	14,72		64	36,15	15,39
65	41,52	15,16		66	46,71	15,03
67	50,52	16,51		68	20,53	15,02
70	58,42	14,15		71	25,13	17,69
73	36,12	16,60		74	40,89	16,69
75	45,99	16,90		76	50,52	18,64
77	56,89	18,64		78	62,33	18,69
79	59,75	15,64		80	5,63	7,14
81	6,30	5,55		82	19,16	19,39
83	29,48	19,37		84	40,30	18,22
85	49,31	21,69		86	2,75	15,36
87	7,47	17,19		88	10,53	18,37
89	12,34	19,07		90	14,58	19,93
91	18,42	21,41		92	28,14	22,86
93	38,60	22,63		94	43,10	24,37
95	47,60	26,10		96	2,24	17,20
97	6,79	18,95		98	9,85	20,13
99	13,90	21,70		100	17,71	23,17
101	22,32	24,95		102	26,68	26,63
103	32,98	24,73		104	37,17	26,34
105	1,82	18,83		106	6,18	20,52
107	9,24	21,70		108	13,29	23,27
109	17,10	24,74		110	20,02	24,06
111	24,38	25,74		112	30,44	23,75
113	34,86	25,45		114	40,80	23,50
115	45,30	25,21		116	22,82	16,80
117	27,18	18,48		118	33,58	15,62
119	38,00	17,33		120	43,68	16,01
121	48,18	17,75		122	0,81	22,06
123	3,10	22,56		124	5,23	22,99
125	6,86	23,32		126	8,49	23,65
127	10,65	24,08		128	12,81	24,52
129	14,84	24,93		130	16,86	25,34
131	4,00	19,67		132	7,71	21,11
133	11,27	22,48		134	15,20	24,00
135	19,33	25,84		136	21,79	26,34
137	23,97	26,78		138	26,43	27,28
139	27,17	25,36		140	29,63	25,85

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
141	32,34	26,40		142	34,34	26,81
143	36,79	27,31		144	37,63	25,14
145	39,89	25,82		146	42,27	26,53
147	44,53	27,21		148	46,90	27,93
149	49,19	26,72		150	48,45	23,90
151	50,04	24,51		152	50,89	22,31
153	49,88	20,21		154	51,47	20,82
155	52,04	19,33		156	20,87	14,97
157	23,18	15,86		158	25,49	16,75
159	27,54	17,54		160	29,84	18,43
161	25,84	21,97		162	23,78	21,18
163	21,48	20,29		164	36,29	21,74
165	34,41	21,02		166	31,87	20,04
167	47,01	20,80		168	44,81	19,96
169	42,51	19,09		170	7,00	3,98
171	7,73	2,43		172	10,28	9,03
173	11,01	7,60		174	11,74	6,18
175	3,26	13,69		176	3,80	12,03
177	4,38	10,36		178	7,99	15,50
179	8,51	13,82		180	9,03	12,13
181	12,97	17,44		182	13,59	15,81
183	14,22	14,17		184	19,05	19,78
185	19,67	18,15		186	12,47	4,75
187	15,40	11,12		188	15,94	9,75
190	17,02	6,97		191	61,02	17,13

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	3,40	Piano sismico	NO	NO
2	4,20	Interpiano	NO	NO	3	7,20	Interpiano	NO	NO

CARICHI TERMICI ASTE

CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA	
Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd
83	25,00		84	25,00		85	25,00
86	25,00		87	25,00		88	25,00
89	25,00		90	25,00		91	25,00
92	25,00		93	25,00		94	25,00
95	25,00		96	25,00		97	25,00
98	25,00		99	25,00		100	25,00
101	25,00		102	25,00		103	25,00
104	25,00		105	25,00		106	25,00
107	25,00		108	25,00		109	25,00
110	25,00		111	25,00		112	25,00
113	25,00		114	25,00		115	25,00
116	25,00		117	25,00		118	25,00
119	25,00		120	25,00		121	25,00
122	25,00		123	25,00		124	25,00
125	25,00		126	25,00		127	25,00
128	25,00		129	25,00		130	25,00
131	25,00		132	25,00		133	25,00
134	25,00		135	25,00		136	25,00
137	25,00		138	25,00		139	25,00
140	25,00		141	25,00		142	25,00
143	25,00		144	25,00		145	25,00
146	25,00		147	25,00		148	25,00

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

CARICHI TERMICI ASTE

CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA	
Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd
149	25,00		150	25,00		151	25,00
152	25,00		153	25,00		154	25,00
155	25,00		156	25,00		157	25,00
158	25,00		159	25,00		160	25,00
161	25,00		162	25,00		163	25,00
164	25,00		165	25,00		166	25,00
167	25,00		168	25,00		169	25,00
170	25,00		171	25,00		172	25,00
173	25,00		174	25,00		175	25,00
176	25,00		177	25,00		178	25,00
179	25,00		180	25,00		181	25,00
182	25,00		183	25,00		184	25,00
185	25,00		186	25,00		187	25,00
188	25,00		189	25,00		190	25,00
191	25,00		192	25,00		193	25,00
194	25,00		195	25,00		196	25,00
197	25,00		198	25,00		199	25,00
200	25,00		201	25,00		202	25,00
203	25,00		204	25,00		205	25,00
206	25,00		207	25,00		208	25,00
209	25,00		210	25,00		211	25,00
212	25,00		213	25,00		214	25,00
215	25,00		216	25,00		217	25,00
218	25,00		219	25,00		220	25,00
221	25,00		222	25,00		223	25,00
224	25,00		225	25,00		226	25,00
227	25,00		228	25,00		229	25,00
230	25,00		231	25,00		232	25,00
233	25,00		234	25,00		235	25,00
236	25,00		237	25,00		238	25,00
239	25,00		240	25,00		241	25,00
242	25,00		243	25,00		244	25,00
245	25,00		246	25,00		247	25,00
248	25,00		249	25,00		250	25,00
251	25,00		252	25,00		253	25,00
254	25,00		255	25,00		256	25,00
257	25,00		258	25,00		259	25,00
260	25,00		261	25,00		262	25,00
263	25,00		264	25,00		265	25,00
266	25,00		267	25,00		268	25,00
269	25,00		270	25,00		271	25,00
272	25,00		273	25,00		274	25,00
275	25,00		276	25,00		277	25,00
278	25,00		279	25,00		280	25,00
281	25,00		282	25,00		283	25,00
284	25,00		285	25,00		286	25,00
287	25,00		288	25,00		289	25,00
290	25,00		291	25,00		292	25,00
293	25,00		294	25,00		295	25,00
296	25,00		297	25,00		298	25,00
299	25,00		300	25,00		301	25,00
302	25,00		303	25,00		304	25,00
305	25,00		306	25,00		307	25,00
308	25,00		309	25,00		310	25,00
311	25,00		312	25,00		313	25,00
314	25,00		315	25,00		316	25,00
317	25,00		318	25,00		319	25,00

CARICHI TERMICI ASTE

CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA	
Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd
320	25,00		321	25,00		322	25,00
323	25,00		324	25,00		325	25,00
326	25,00		327	25,00		328	25,00
329	25,00		330	25,00		331	25,00
332	25,00		333	25,00		334	25,00
335	25,00		336	25,00		337	25,00
338	25,00		339	25,00		340	25,00
341	25,00		342	25,00		343	25,00
344	25,00		345	25,00		346	25,00
347	25,00		348	25,00		349	25,00
350	25,00		351	25,00		352	25,00
353	25,00		354	25,00		355	25,00
356	25,00		357	25,00		358	25,00
359	25,00		360	25,00		361	25,00
362	25,00		363	25,00		364	25,00
365	25,00		366	25,00		367	25,00
368	25,00		369	25,00		370	25,00
371	25,00		372	25,00		373	25,00
374	25,00		375	25,00		376	25,00
377	25,00		378	25,00		379	25,00
380	25,00		381	25,00		382	25,00
383	25,00		384	25,00		385	25,00
386	25,00		387	25,00		388	25,00
389	25,00		390	25,00		391	25,00
392	25,00		393	25,00		394	25,00
395	25,00		396	25,00		397	25,00
398	25,00		399	25,00		400	25,00
401	25,00		402	25,00		403	25,00
404	25,00		405	25,00		406	25,00
407	25,00		408	25,00		409	25,00
410	25,00		411	25,00		412	25,00
413	25,00		414	25,00		415	25,00
416	25,00		417	25,00		418	25,00
419	25,00		420	25,00		421	25,00
422	25,00		423	25,00		424	25,00
425	25,00		426	25,00		427	25,00
428	25,00		429	25,00		430	25,00
431	25,00		432	25,00		433	25,00
434	25,00		435	25,00		436	25,00
437	25,00		438	25,00		439	25,00
440	25,00		441	25,00		442	25,00
443	25,00		444	25,00		445	25,00
446	25,00		447	25,00		448	25,00
449	25,00		450	25,00		451	25,00
452	25,00		453	25,00		454	25,00
455	25,00		456	25,00		457	25,00
458	25,00		459	25,00		460	25,00
461	25,00		462	25,00		463	25,00
464	25,00		465	25,00		466	25,00
467	25,00		468	25,00		469	25,00
470	25,00		471	25,00		472	25,00
473	25,00		474	25,00		475	25,00
476	25,00		477	25,00		478	25,00
479	25,00		480	25,00		481	25,00
482	25,00		483	25,00		484	25,00
485	25,00		486	25,00		487	25,00
488	25,00		489	25,00		490	25,00

CARICHI TERMICI ASTE

CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA			CONDIZ TERMICA	
Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd		Asta3d N.ro	Dt Grd
491	25,00		492	25,00		493	25,00
494	25,00		495	25,00		496	25,00
497	25,00		498	25,00		499	25,00
500	25,00		501	25,00		502	25,00
503	25,00		504	25,00		505	25,00
506	25,00		507	25,00		508	25,00
509	25,00		510	25,00			

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	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	89	HEA400	27,16	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
6	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
8	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
9	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
11	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
36	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
37	89	HEA400	27,16	0,00	0,00	101	SismoResist.
39	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
40	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
41	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
42	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
43	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
46	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
48	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
61	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
71	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
73	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
75	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
77	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
78	83	HEA320	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
83	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
85	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
86	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
87	89	HEA400	27,16	0,00	0,00	101	SismoResist.
89	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
91	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
92	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
94	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
95	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
100	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
101	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
103	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
104	83	HEA320	21,11	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
105	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
106	89	HEA400	27,16	0,00	0,00	101	SismoResist.
107	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
108	89	HEA400	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
109	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 4.2 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
61	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
63	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
65	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
71	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
73	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
75	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
83	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
92	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
93	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
94	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
95	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
100	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
101	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
103	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
104	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 7.2 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
71	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
73	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
75	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
83	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
84	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
94	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
95	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
101	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
102	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
103	83	HEA320	21,11	0,00	0,00	101	SismoResist.
104	83	HEA320	21,11	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	25	Tel.SismoRes.	0	1	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
2	25	Tel.SismoRes.	0	2	3	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
3	25	Tel.SismoRes.	0	3	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
4	25	Tel.SismoRes.	0	4	5	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
5	25	Tel.SismoRes.	0	5	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
6	25	Tel.SismoRes.	0	6	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
7	25	Tel.SismoRes.	0	7	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
8	25	Tel.SismoRes.	0	8	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
9	25	Tel.SismoRes.	0	9	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
10	25	Tel.SismoRes.	0	10	11	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
11	25	Tel.SismoRes.	0	1	36	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	2	2		
12	25	Tel.SismoRes.	0	2	37	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
13	25	Tel.SismoRes.	0	3	39	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
14	25	Tel.SismoRes.	0	4	40	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
15	25	Tel.SismoRes.	0	5	41	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
16	25	Tel.SismoRes.	0	6	42	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
17	25	Tel.SismoRes.	0	7	43	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
18	25	Tel.SismoRes.	0	8	44	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
19	25	Tel.SismoRes.	0	9	45	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
20	25	Tel.SismoRes.	0	10	46	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

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	Fin in.	Fin 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	Assia kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
21	25	Tel.SismoRes.	0	11	47	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
22	25	Tel.SismoRes.	0	11	48	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
23	25	Tel.SismoRes.	0	61	91	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
28	25	Tel.SismoRes.	0	40	61	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
32	25	Tel.SismoRes.	0	39	89	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
37	25	Tel.SismoRes.	0	37	87	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
40	25	Tel.SismoRes.	0	87	106	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
43	25	Tel.SismoRes.	0	36	86	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
46	25	Tel.SismoRes.	0	86	105	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	180	0	0	180	0	0	0	0	0	2	2
50	25	Tel.SismoRes.	0	41	71	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
56	25	Tel.SismoRes.	0	42	63	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
59	25	Tel.SismoRes.	0	43	73	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
64	25	Tel.SismoRes.	0	44	65	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
68	25	Tel.SismoRes.	0	45	75	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
71	25	Tel.SismoRes.	0	46	76	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
74	25	Tel.SismoRes.	0	47	77	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
79	25	Tel.SismoRes.	0	41	42	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
80	25	Tel.SismoRes.	0	42	43	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
81	25	Tel.SismoRes.	0	43	44	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
82	25	Tel.SismoRes.	0	61	71	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
83	25	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
84	25	Tel.SismoRes.	0	40	41	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
85	25	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
86	25	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
87	25	Tel.SismoRes.	0	47	48	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
88	25	Tel.SismoRes.	0	36	37	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
89	25	Tel.SismoRes.	0	37	39	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
90	25	Tel.SismoRes.	0	39	40	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
91	25	Tel.SismoRes.	0	86	87	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
92	25	Tel.SismoRes.	0	87	89	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
94	25	Tel.SismoRes.	0	71	83	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
95	25	Tel.SismoRes.	0	83	63	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
97	25	Tel.SismoRes.	0	63	73	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
98	25	Tel.SismoRes.	0	73	119	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
99	25	Tel.SismoRes.	0	84	65	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
101	25	Tel.SismoRes.	0	65	75	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
104	25	Tel.SismoRes.	0	75	76	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
107	25	Tel.SismoRes.	0	76	77	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
108	25	Tel.SismoRes.	0	77	78	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
109	25	Tel.SismoRes.	0	78	47	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
111	25	Tel.SismoRes.	0	105	106	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
112	25	Tel.SismoRes.	0	106	107	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
113	25	Tel.SismoRes.	0	107	108	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
114	25	Tel.SismoRes.	0	108	109	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
118	25	Tel.SismoRes.	0	91	100	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
119	25	Tel.SismoRes.	0	100	109	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
120	25	Tel.SismoRes.	0	89	91	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
122	25	Tel.SismoRes.	0	100	101	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
123	25	Tel.SismoRes.	0	101	102	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
124	25	Tel.SismoRes.	0	92	83	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
125	25	Tel.SismoRes.	0	102	92	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
126	25	Tel.SismoRes.	0	92	103	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
127	25	Tel.SismoRes.	0	103	104	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
128	25	Tel.SismoRes.	0	93	84	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
129	25	Tel.SismoRes.	0	104	93	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
131	25	Tel.SismoRes.	0	83	93	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
132	25	Tel.SismoRes.	0	93	94	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
133	25	Tel.SismoRes.	0	94	95	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
134	25	Tel.SismoRes.	0	85	76	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
135	25	Tel.SismoRes.	0	95	85	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	360	0	0	360	0	0	0	0	0	2	2
136	25	Tel.SismoRes.	0	84	85	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
141	25	Tel.SismoRes.	0	119	84	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 3.4 m																							
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI								
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin 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	197	Tel.SismoRes.	0	1	2	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	698	0	0	0	698	0	0	0	51	101
2	197	Tel.SismoRes.	0	2	3	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	671	0	0	0	671	0	0	0	51	101
3	197	Tel.SismoRes.	0	3	4	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1101	0	0	0	1101	0	0	0	51	101
4	197	Tel.SismoRes.	0	4	5	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
5	197	Tel.SismoRes.	0	5	6	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
6	197	Tel.SismoRes.	0	6	7	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
7	197	Tel.SismoRes.	0	7	8	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
8	197	Tel.SismoRes.	0	8	9	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
9	197	Tel.SismoRes.	0	9	10	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
10	197	Tel.SismoRes.	0	36	37	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1463	0	0	0	1463	0	0	0	51	101
11	197	Tel.SismoRes.	0	37	39	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1379	0	0	0	1379	0	0	0	51	101
12	197	Tel.SismoRes.	0	39	40	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1421	0	0	0	1421	0	0	0	51	101
13	197	Tel.SismoRes.	0	40	41	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1500	0	0	0	1500	0	0	0	51	101
14	197	Tel.SismoRes.	0	41	42	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1586	0	0	0	1586	0	0	0	51	101
15	197	Tel.SismoRes.	0	42	43	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1437	0	0	0	1437	0	0	0	51	101
16	197	Tel.SismoRes.	0	43	44	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1500	0	0	0	1500	0	0	0	51	101
17	197	Tel.SismoRes.	0	44	45	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1462	0	0	0	1462	0	0	0	51	101
18	197	Tel.SismoRes.	0	45	46	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1584	0	0	0	1584	0	0	0	51	101
19	197	Tel.SismoRes.	0	46	47	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1500	0	0	0	1500	0	0	0	51	101
20	197	Tel.SismoRes.	0	47	48	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	634	0	0	0	634	0	0	0	51	101
21	197	Tel.SismoRes.	0	10	11	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	761	0	0	0	761	0	0	0	51	101
22	197	Tel.SismoRes.	0	86	87	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1535	0	0	0	1535	0	0	0	51	101
23	197	Tel.SismoRes.	0	87	88	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1422	0	0	0	1422	0	0	0	51	101

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 3.4 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Esp1	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
24	197	Tel.SismoRes.	0	88	89	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1547	0	0	0	1547	0	0	0	51	101		
25	197	Tel.SismoRes.	0	89	90	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1339	0	0	0	1339	0	0	0	51	101		
26	197	Tel.SismoRes.	0	90	91	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1546	0	0	0	1546	0	0	0	51	101		
27	197	Tel.SismoRes.	0	177	176	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
28	197	Tel.SismoRes.	0	101	111	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101		
29	197	Tel.SismoRes.	0	111	102	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101		
30	197	Tel.SismoRes.	0	110	101	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	180	0	0	180	0	0	0	0	101		
31	197	Tel.SismoRes.	0	100	110	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	180	0	0	180	0	0	0	0	101		
32	197	Tel.SismoRes.	0	113	104	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101		
33	197	Tel.SismoRes.	0	76	77	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	642	0	0	0	642	0	0	0	51	101		
34	197	Tel.SismoRes.	0	77	78	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	573	0	0	0	573	0	0	0	51	101		
35	197	Tel.SismoRes.	0	61	71	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	373	180	0	0	553	0	0	0	0	101		
36	197	Tel.SismoRes.	0	71	83	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	404	300	0	0	704	0	0	0	0	101		
37	197	Tel.SismoRes.	0	63	73	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	422	180	0	0	602	0	0	0	0	101		
38	197	Tel.SismoRes.	0	73	84	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	405	300	0	0	705	0	0	0	0	101		
39	197	Tel.SismoRes.	0	65	75	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	526	180	0	0	706	0	0	0	0	101		
40	197	Tel.SismoRes.	0	75	76	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	504	300	0	0	804	0	0	0	0	101		
41	197	Tel.SismoRes.	0	105	131	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	574	0	0	0	574	0	0	0	51	101		
42	197	Tel.SismoRes.	0	106	132	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	430	0	0	0	430	0	0	0	51	101		
43	197	Tel.SismoRes.	0	107	133	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	500	0	0	0	500	0	0	0	51	101		
44	197	Tel.SismoRes.	0	108	134	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	487	0	0	0	487	0	0	0	51	101		
45	197	Tel.SismoRes.	0	1	171	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
46	197	Tel.SismoRes.	0	171																					

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 3.4 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in	Fin fin	Q in (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Esp1	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
114	197	Tel.SismoRes.	0	112	103	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	180	0	0	180	0	0	0	0	101		
115	197	Tel.SismoRes.	0	63	25	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	96	0	0	96	0	0	0	0	101		
116	197	Tel.SismoRes.	0	52	83	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	96	0	0	96	0	0	0	0	101		
117	197	Tel.SismoRes.	0	83	92	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	96	0	0	96	0	0	0	0	101		
118	197	Tel.SismoRes.	0	92	112	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	180	0	0	180	0	0	0	0	101		
119	197	Tel.SismoRes.	0	133	108	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	714	0	0	714	0	0	0	51	101			
120	201	Tel.SismoRes.	0	61	185	3,40	3,40	0	0	0	-3	-1	0	0	96	0	0	96	0	0	0	0	101		
121	201	Tel.SismoRes.	0	185	184	3,40	3,40	-3	-1	0	-3	-1	0	0	96	0	0	96	0	0	0	0	101		
122	197	Tel.SismoRes.	0	94	115	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101		
123	197	Tel.SismoRes.	0	175	86	3,40	3,40	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
124	197	Tel.SismoRes.	0	115	95	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	300	0	0	300	0	0	0	0	101		
125	197	Tel.SismoRes.	0	93	114	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	180	0	0	180	0	0	0	0	101		
126	197	Tel.SismoRes.	0	11	23	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	232	0	0	232	0	0	0	51	101			
127	197	Tel.SismoRes.	0	23	35	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
128	197	Tel.SismoRes.	0	35	48	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
129	197	Tel.SismoRes.	0	47	70	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	244	0	0	244	0	0	0	51	101			
130	197	Tel.SismoRes.	0	79	191	3,40	3,40	-1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
131	191	Tel.SismoRes.	0	81	173	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1410	0	0	1410	0	0	0	51	101			
132	191	Tel.SismoRes.	0	80	172	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1409	0	0	1409	0	0	0	51	101			
133	191	Tel.SismoRes.	0	177	180	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1485	0	0	1485	0	0	0	51	101			
134	191	Tel.SismoRes.	0	175	178	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1488	0	0	1488	0	0	0	51	101			
135	191	Tel.SismoRes.	0	96	97	3,40	3,40	0	0	0	0	0	0	1437	0	0	1437	0	0	0	51	101			
136	191	Tel.SismoRes.	0	188	173	3,40	3,40	0	0	0	0	0													

RIGIDENZE NODALI TRAVI QUOTA 3.4 m														
NODO INIZIALE								NODO FINALE						
Trave N.ro	Cod ice	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Cod ice	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)
49	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
64	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
131	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
132	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
133	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
134	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
135	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
136	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
137	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
138	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
139	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
140	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
141	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
142	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO
143	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO

Pag. 25

[illegible]

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 4.2 m																								
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	EspI	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
1	191	Tel.SismoRes.	0	63	83	4,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101
2	191	Tel.SismoRes.	0	84	93	4,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101
3	191	Tel.SismoRes.	0	65	84	4,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101
4	191	Tel.SismoRes.	0	83	92	4,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101
5	191	Tel.SismoRes.	0	61	82	4,20	4,20	0	0	0	1	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101
6	191	Tel.SismoRes.	0	82	100	4,20	4,20	1	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 4.2 m																							
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI								
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	File in.	File 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 %	Crit N.ro
11	191	Tel.SismoRes.	0	156	61	4,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	101

RIGIDENZE NODALI TRAVI QUOTA 4.2 m															
NODO INIZIALE								NODO FINALE							
Trave N.ro	Cod ice	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Cod ice	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	
1	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO
2	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
3	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO
4	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
5	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO
6	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 7.2 m																							
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	File in.	File 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 %	Crit N.ro
1	191	Tel.SismoRes.	343	163	116	7,20	7,20	-1	0	0	0	0	0	164	0	191	0	355	0	0	0	0	101
2	191	Tel.SismoRes.	0	166	118	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	181	0	191	0	371	0	0	0	0	101
3	191	Tel.SismoRes.	343	169	120	7,20	7,20	-1	0	0	0	0	0	164	0	191	0	354	0	0	0	0	101
4	191	Tel.SismoRes.	343	162	71	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	310	0	0	0	310	0	0	0	0	101
5	191	Tel.SismoRes.	343	161	117	7,20	7,20	-1	0	0	0	0	0	310	0	0	0	310	0	0	0	0	101
6	191	Tel.SismoRes.	0	92	83	7,20	7,20	-1	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
7	191	Tel.SismoRes.	0	102	92	7,20	7,20	0	0	0	-1	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
8	191	Tel.SismoRes.	343	165	73	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	315	0	0	0	315	0	0	0	0	101
9	191	Tel.SismoRes.	343	164	119	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	298	0	0	0	298	0	0	0	0	101
10	191	Tel.SismoRes.	0	93	84	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
11	191	Tel.SismoRes.	0	104	93	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
12	191	Tel.SismoRes.	343	110	163	7,20	7,20	0	0	0	-1	0	0	164	0	191	0	354	0	0	0	0	101
13	191	Tel.SismoRes.	0	112	166	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	181	0	191	0	371	0	0	0	0	101
14	191	Tel.SismoRes.	343	114	169	7,20	7,20	0	0	0	-1	0	0	164	0	191	0	354	0	0	0	0	101
15	197	Tel.SismoRes.	0	110	100	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
16	197	Tel.SismoRes.	0	116	61	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
17	197	Tel.SismoRes.	0	112	92	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
18	197	Tel.SismoRes.	0	118	63	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
19	197	Tel.SismoRes.	0	114	93	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
20	197	Tel.SismoRes.	0	120	65	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
21	191	Tel.SismoRes.	343	116	157	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	164	0	191	0	355	0	0	0	0	101
22	197	Tel.SismoRes.	0	101	110	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
23	197	Tel.SismoRes.	0	71	116	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
24	191	Tel.SismoRes.	343	101	162	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	310	0	0	0	310	0	0	0	0	101
25	191	Tel.SismoRes.	343	71	158	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	310	0	0	0	310	0	0	0	0	101
26	197	Tel.SismoRes.	0	111	101	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
27	197	Tel.SismoRes.	0	117	71	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
28	191	Tel.SismoRes.	343	111	161	7,20	7,20	0	0	0	-1	0	0	310	0	0	0	310	0	0	0	0	101
29	191	Tel.SismoRes.	343	117	159	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	309	0	0	0	309	0	0	0	0	101
30	197	Tel.SismoRes.	0	102	111	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
31	197	Tel.SismoRes.	0	83	117	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
32	187	Tel.SismoRes.	0	85	167	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
33	191	Tel.SismoRes.	0	83	160	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	163	0	0	0	163	0	0	0	0	101
34	197	Tel.SismoRes.	0	103	112	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
35	197	Tel.SismoRes.	0	73	118	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
36	191	Tel.SismoRes.	343	103	165	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	314	0	0	0	314	0	0	0	0	101
37	197	Tel.SismoRes.	0	113	103	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
38	197	Tel.SismoRes.	0	119	73	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
39	191	Tel.SismoRes.	343	113	164	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	298	0	0	0	298	0	0	0	0	101
40	197	Tel.SismoRes.	0	104	113	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
41	197	Tel.SismoRes.	0	84	119	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
42	187	Tel.SismoRes.	0	167	168	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
43	197	Tel.SismoRes.	0	94	114	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
44	197	Tel.SismoRes.	0	75	120	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
45	191	Tel.SismoRes.	343	94	168	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	320	0	0	0	320	0	0	0	0	101
46	197	Tel.SismoRes.	0	115	94	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
47	197	Tel.SismoRes.	0	121	75	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
48	191	Tel.SismoRes.	343	115	167	7,20	7,20	0	0	0	-1	0	0	321	0	0	0	321	0	0	0	0	101
49	197	Tel.SismoRes.	0	95	115	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
50	197	Tel.SismoRes.	0	76	121	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
51	191	Tel.SismoRes.	0	95	150	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
52	191	Tel.SismoRes.	0	85	153	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
53	191	Tel.SismoRes.	0	150	85	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101
54	191	Tel.SismoRes.	0	153	76	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	165	0	0	0	165	0	0	0	0	101
55	187	Tel.SismoRes.	0	95	149	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	150	0	0	0	150	0	0	0	0	101
56	187	Tel.SismoRes.	0	150	151	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	300	0	0	0	300	0	0	0	0	101
57	187	Tel.SismoRes.	0	85	152	7,20	7																

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 7.2 m																							
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin 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
73	187	Tel.SismoRes.	0	161	162	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
74	187	Tel.SismoRes.	0	162	163	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
75	187	Tel.SismoRes.	0	163	82	7,20	4,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

RIGIDENZE NODALI TRAVI QUOTA 7.2 m															
NODO INIZIALE								NODO FINALE							
Trave N.ro	Cod ice	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Cod ice	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	
2	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
3	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
6	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
7	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
8	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
9	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
10	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
11	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
12	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
13	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
14	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
24	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
28	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
32	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
36	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
39	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
42	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
45	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
48	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	
64	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
65	I	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
66	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
67	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
68	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
69	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
70	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
71	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
72	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
73	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
74	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	
75	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	CF	INCASTRO	INCASTRO	INCASTRO	LIBERO	LIBERO	INCASTRO	

NODI ALLA QUOTA 7.2 m																
IDENTIFICAZIONE					RIGIDENZE NODO ESTERNE						CARICHI NODALI CONCENTRATI					
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
71	3	-146	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
73	3	-139	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
75	3	-151	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
94	3	-151	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
101	3	-146	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
103	3	-139	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
110	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
111	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
112	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
113	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
114	3	-228	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
115	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
116	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
117	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
118	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
119	3	-76	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
120	3	-228	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
121	3	-78	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
157	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
158	3	-146	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
159	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
161	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
162	3	-146	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
163	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
164	3	-77	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
165	3	-139	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
166	3	-223	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
167	3	-78	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
168	3	-151	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
169	3	-228	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30
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	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	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
Var.Coperture	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
Vento dir. 90	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	0,00	0,00
Vento dir. 180	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	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	0,90	0,90	1,50	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

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

C.D.S.

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
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	0,90
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	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30
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.	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05
Var.Neve h<=1000	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	0,75
Var.Coperture	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	0,00
Vento dir. 0	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	0,00
Vento dir. 90	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	0,00
Vento dir. 180	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	0,00
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	0,90
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	1,50	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	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30
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	0,00	0,90	0,90	1,50	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	0,70	0,70	0,70	0,70
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	0,50	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	0,00	0,00	0,00	0,00
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	0,00	0,60	0,60	1,00	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

Dati di input - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
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 TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle forze di piano modali.

Massa eccitata	: <i>Sommatoria delle masse efficaci, estesa a tutti i modi considerati ed espressa come forza peso</i>
Massa totale	: <i>Massa sismica di tutti i piani espressa come forza peso</i>
Rapporto	: <i>Rapporto tra Massa eccitata e Massa totale. Deve essere secondo la norma non inferiore a 0,85</i>
Modo	: <i>Numero del modo di vibrazione</i>
Fattore Modale	: <i>Coefficiente di partecipazione modale</i>
Fmod/Fmax	: <i>Influenza percentuale del modo attuale rispetto a quello di massimo effetto</i>
Massa Mod. Eff.	: <i>Massa modale efficace</i>
Mmod/Mmax	: <i>Percentuale di massa eccitata per il singolo modo</i>
Piano	: <i>Numero del piano sismico</i>
FX	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
FY	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
Mt	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale</i>
Mom.Ecc. 5%	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale relativo ad una eccentricità accidentale pari al 5% della dimensione massima del piano in direzione ortogonale alla direzione del sisma. Se in questa colonna non è stampato nulla l'effetto torsionale accidentale è tenuto in conto incrementando le sollecitazioni di verifica con il fattore delta (vedi punto 4.5.2)</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

Tratto	: <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>
Filo in.	: <i>Filo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Filo finale</i>

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

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

Mt : 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:

Origine : I° punto di inserimento dello shell
Asse 1 : Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano 12 : Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2 : 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°
Asse 3 : 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:

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

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto : 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
Filo in. : Filo iniziale
Filo fin. : Filo finale

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

Alt. : Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione
Tx : Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty : Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N : Sforzo assiale

Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: 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:

Origine	: I° punto di inserimento dello shell
Asse 1	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano 12	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2	: 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°
Asse 3	: 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:

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

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto	: 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
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

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

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale

Ty	: <i>di asta (principale d'inerzia)</i> : <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
N	: <i>Sforzo assiale</i>
Mx	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta</i>
My	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Mt	: <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:*

Origine	: <i>I° punto di inserimento dello shell</i>
Asse 1	: <i>Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo</i>
Piano12	: <i>Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento</i>
Asse 2	: <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 < 180°</i>
Asse 3	: <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: X_{ij} 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:

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

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

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

71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/ls	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008/2018 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione

PESO	: <i>Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)</i>
Variar%	: <i>Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore</i>
Tagliante (t)	: <i>Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica modale il valore si riferisce al modo principale</i>
Spost(mm)	: <i>Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante</i>
Klat(t/m)	: <i>Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento</i>
Variar(%)	: <i>Variazione della rigidezza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y</i>
Teta	: <i>Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2) (DM 2018, formula 7.3.3)</i>

solo per le analisi sismiche dinamiche ad impalcati rigidi, sarà presente anche il seguente risultato:

Tagliante (t)	: <i>Tagliante sismico al piano nella direzione X/Y mediato su tutti i modi di vibrare</i>
----------------------	--

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omissso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: <i>Numero del piano sismico</i>
Res X (t)	: <i>Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)</i>
Res Y (t)	: <i>Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)</i>
Dom X (t)	: <i>Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)</i>
Dom Y (t)	: <i>Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)</i>
Res/Dom	: <i>Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)</i>
Var.R/D	: <i>Variazione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)</i>
Flag Verifica	: <i>Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM 2008, 7.2.2 punto g)(Dm 2018, 7.2.1)</i>

□ 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.

Filo Iniz./Fin.	: <i>Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale</i>
Cotg Θ	: <i>Cotangente Angolo del puntone compresso</i>
Quota	: <i>Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale</i>
SgmT	: <i>Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.</i>
AmpC	: <i>Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.</i>
N/Nc	: <i>Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.</i>
Tratto	: <i>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</i>
Sez B/H	: <i>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</i>
Concio	: <i>Numero del concio</i>
Co Nr	: <i>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</i>
GamRd	: <i>Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.</i>
M Exd	: <i>Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)</i>
M Eyd	: <i>Momento ultimo di calcolo asse vettore Y</i>

N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*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%)
Area	: 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
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: 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
Coe Staf	: 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
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Multipl Ultimo	: 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

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

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: 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
Cmb N.r	: 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 ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliente
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliente. 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
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliente. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale

T Rd	: Torsione resistente
f_y rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: 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.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

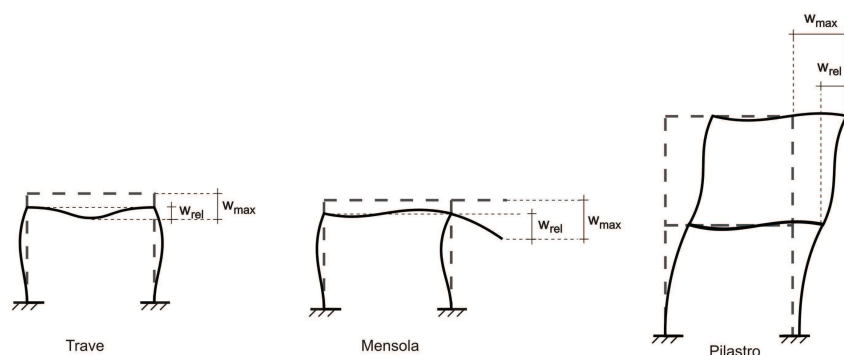
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovrarresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

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

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/f_y)^{(1/2)}$. 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).
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: 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
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: 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:

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

• **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.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: 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
Com Cari	: 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
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: 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
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE													
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 SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	18,475	0,34010	5,0	0,090	0,120	0,266	0,266	0,573	0,573	1	0,038525	0,015262	-0,000152
2	26,639	0,23586	5,0	0,090	0,120	0,266	0,266	0,573	0,573	1	-0,013859	0,046103	-0,000196
3	27,184	0,23114	5,0	0,090	0,120	0,266	0,266	0,573	0,573	1	0,034932	-0,063947	0,002385

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.									
SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	22,852	100,00	522,21	92,88	1	46,97	12,64	-116,90	68,31
2	6,260	27,39	39,18	6,97	1	3,52	-12,83	19,84	
3	0,941	4,12	0,89	0,16	1	0,08	0,19	34,94	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.									
SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	22,852	100,00	522,21	92,88	1	62,89	16,92	-156,51	91,45
2	6,260	27,39	39,18	6,97	1	4,72	-17,18	26,56	
3	0,941	4,12	0,89	0,16	1	0,11	0,26	46,78	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.									
SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	22,852	100,00	522,21	92,88	1	138,91	37,38	-345,70	201,99
2	6,260	27,39	39,18	6,97	1	10,42	-37,95	58,67	
3	0,941	4,12	0,89	0,16	1	0,24	0,57	103,33	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.									
SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	22,852	100,00	522,21	92,88	1	299,03	80,47	-744,19	434,83
2	6,260	27,39	39,18	6,97	1	22,44	-81,69	126,31	
3	0,941	4,12	0,89	0,16	1	0,51	1,22	222,44	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.									
SISMA DIREZIONE: 90°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	6,149	26,98	37,82	6,73	1	12,64	3,40	-31,46	155,58
2	22,789	100,00	519,36	92,37	1	-12,83	46,72	-72,23	
3	2,260	9,92	5,11	0,91	1	0,19	0,46	83,90	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.									
SISMA DIREZIONE: 90°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	6,149	26,98	37,82	6,73	1	16,92	4,55	-42,12	208,29
2	22,789	100,00	519,36	92,37	1	-17,18	62,54	-96,71	
3	2,260	9,92	5,11	0,91	1	0,26	0,61	112,33	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.									
SISMA DIREZIONE: 90°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	6,149	26,98	37,82	6,73	1	37,38	10,06	-93,03	460,06
2	22,789	100,00	519,36	92,37	1	-37,95	138,15	-213,61	
3	2,260	9,92	5,11	0,91	1	0,57	1,36	248,11	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.									
SISMA DIREZIONE: 90°									
Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 562.27 Massa totale (t): 562.27 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	6,149	26,98	37,82	6,73	1	80,47	21,65	-200,26	990,40
2	22,789	100,00	519,36	92,37	1	-81,69	297,40	-459,85	
3	2,260	9,92	5,11	0,91	1	1,22	2,92	534,11	

CARATT.: SISMA 0°: MOD01: 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	0,10	-0,94	2,20	4,20	0,22	-0,06	2	0,00	-0,10	0,84	1,09	2,19	0,29	0,11
	2	0,00	-0,04	-1,91	1,91	3,24	-0,17	0,09	3	0,00	0,04	1,49	1,11	2,85	-0,02	0,01
	3	0,00	-0,08	-1,61	2,05	2,74	-0,10	0,07	4	0,00	0,08	1,73	-0,03	2,79	-0,16	-0,07
	4	0,00	0,02	-1,07	2,69	2,12	0,10	-0,03	5	0,00	-0,02	1,79	-0,09	2,85	-0,02	-0,09
	5	0,00	0,06	-0,36	2,54	1,57	0,13	-0,08	6	0,00	-0,06	1,57	0,00	2,60	0,16	-0,06
	6	0,00	-0,01	-0,58	2,35	1,73	0,00	-0,07	7	0,00	0,01	1,67	0,96	2,70	-0,03	-0,08
	7	0,00	0,06	-0,36	1,40	1,61	0,14	-0,08	8	0,00	-0,06	1,47	1,40	2,54	0,18	-0,06
	8	0,00	-0,02	-0,55	0,92	1,75	-0,04	-0,06	9	0,00	0,02	2,24	2,32	3,15	-0,09	-0,09
	9	0,00	0,24	-0,60	0,13	1,34	0,32	-0,08	10	0,00	-0,24	1,50	1,39	2,07	0,36	0,00
	10	0,00	-0,03	-1,20	1,10	2,42	-0,13	-0,05	11	0,00	0,03	1,64	2,36	2,72	-0,05	-0,03
	1	0,00	-0,05	1,83	-0,71	-1,25	-0,22	0,21	36	0,00	0,05	1,39	0,26	1,20	-0,21	0,19
	2	0,00	-0,03	0,59	-0,84	-1,87	-0,13	0,07	37	0,00	0,03	-0,76	-0,99	-1,40	-0,14	0,07
	3	0,00	0,02	0,78	-0,53	-1,20	0,11	0,06	39	0,00	-0,02	-0,09	-0,06	-0,30	0,04	0,08
	4	0,00	0,01	-1,12	1,67	2,15	0,07	0,03	40	0,00	-0,01	0,89	-0,58	1,74	0,00	0,06
	5	0,00	-0,04	-0,82	1,12	2,41	-0,11	0,05	41	0,00	0,04	0,75	0,08	1,67	-0,08	0,05
	6	0,00	-0,07	-0,93	1,15	2,32	-0,16	0,06	42	0,00	0,07	1,09	-0,19	1,88	-0,24	0,04
	7	0,00	-0,03	-0,66	0,93	2,05	-0,11	0,05	43	0,00	0,03	0,78	0,01	1,60	-0,07	0,06
	8	0,00	-0,07	-0,79	1,00	1,95	-0,14	0,06	44	0,00	0,07	0,67	-0,42	1,35	-0,24	0,06
	9	0,00	-0,08	-0,03	0,55	1,57	-0,23	0,05	45	0,00	0,08	1,17	0,06	1,90	-0,22	0,05
	10	0,00	-0,09	-1,07	1,09	1,80	-0,22	0,07	46	0,00	0,09	-0,21	-0,81	0,47	-0,26	0,04
	11	0,00	-0,01	0,24	1,35	0,40	0,00	0,06	47	0,00	0,01	1,00	-0,73	1,28	-0,04	0,04
	11	0,00	0,02	-0,54	0,88	1,63	0,05	0,01	48	0,00	-0,02	-1,96	2,08	1,23	0,07	0,16
	61	0,00	-0,02	0,97	1,55	-1,69	0,02	0,10	91	0,00	0,02	-1,27	-1,88	-1,73	-0,14	0,15
	40	0,00	0,12	-0,79	2,43	1,68	0,23	0,00	61	0,00	-0,12	1,04	-1,80	1,22	0,19	0,13
	39	0,00	0,08	0,15	-0,15	-0,31	0,28	0,08	89	0,00	-0,08	-0,36	-0,49	-0,80	0,32	0,08
	37	0,00	0,00	0,21	0,29	-0,68	0,05	0,07	87	0,00	0,00	-0,93	-1,27	-1,36	-0,03	0,08
	87	0,00	0,20	0,61	0,25	-1,03	0,43	0,06	106	0,00	-0,20	-0,61	-0,97	-1,73	0,28	0,04
	36	0,00	-0,04	1,62	-0,72	-1,50	-0,10	0,17	86	0,00	0,04	1,69	0,84	1,34	-0,19	0,19
	86	0,00	0,07	1,87	-0,36	-1,20	0,14	0,13	105	0,00	-0,07	1,53	0,62	0,40	0,10	0,14
	41	0,00	0,01	-0,85	1,42	1,44	0,04	0,04	71	0,00	-0,01	-0,37	-0,31	-0,52	0,02	0,07
	42	0,00	0,32	-1,16	2,32	1,84	0,38	-0,05	63	0,00	-0,32	0,86	-1,20	1,14	0,49	0,12
	43	0,00	-0,01	-0,50	1,27	1,06	0,01	0,04	73	0,00	0,01	-0,27	-0,59	-0,76	-0,06	0,07
	44	0,00	0,42	-0,79	1,95	1,37	0,47	-0,01	65	0,00	-0,42	0,63	-1,68	0,56	0,68	0,11
	45	0,00	-0,01	0,15	0,49	-0,04	0,00	0,06	75	0,00	0,01	-0,67	-0,89	-1,44	-0,03	0,04
	46	0,00	0,04	-1,26	2,18	1,66	0,10	0,05	76	0,00	-0,04	-0,51	-2,02	-0,25	0,18	0,07
	47	0,00	0,06	0,28	0,14	0,14	0,20	0,05	77	0,00	-0,06	0,73	0,55	1,39	0,15	0,06
	41	0,00	0,02	-1,25	2,41	2,43	0,10	-0,04	42	0,00	-0,02	1,38	-0,01	2,44	0,00	-0,03
	42	0,00	-0,03	-0,41	1,81	1,31	-0,13	-0,03	43	0,00	0,03	0,96	1,35	2,00	-0,06	-0,04
	43	0,00	0,02	-1,14	1,10	2,34	0,12	-0,04	44	0,00	-0,02	1,12	1,60	2,33	0,01	-0,03
	61	0,00	-0,08	-1,64	2,86	3,74	-0,21	0,03	71	0,00	0,08	1,25	0,03	2,58	-0,21	0,04
	44	0,00	-0,07	-0,94	1,33	2,07	-0,23	-0,03	45	0,00	0,07	1,20	1,79	2,24	-0,19	-0,04
	40	0,00	-0,03	-0,99	2,28	2,10	-0,07	-0,03	41	0,00	0,03	0,97	0,17	2,04	-0,07	-0,04
	45	0,00	0,27	-1,62	1,08	2,29	0,41	-0,03	46	0,00	-0,27	1,27	0,36	2,04	0,37	-0,01
	46	0,00	-0,05	-1,54	2,36	2,49	-0,21	-0,03	47	0,00	0,05	1,34	0,81	2,29	-0,13	-0,02
	47	0,00	-0,05	-1,43	0,35	1,57	-0,14	0,01	48	0,00	0,05	-1,02	1,70	2,82	-0,07	-0,08
	36	0,00	0,14	-1,49	2,50	4,54	0,31	-0,01	37	0,00	-0,14	1,56	0,35	3,03	0,37	0,04
	37	0,00	-0,08	-1,37	2,87	2,73	-0,27	0,03	39	0,00	0,08	1,29	0,47	2,74	-0,20	-0,01
	39	0,00	-0,05	-1,28	2,65	2,71	-0,12	0,00	40	0,00	0,05	1,25	0,40	2,45	-0,15	-0,04
	86	0,00	0,03	-1,38	2,61	4,57	0,04	0,02	87	0,00	-0,03	1,23	0,96	2,76	0,12	0,03
	87	0,00	-0,15	-1,83	2,65	3,27	-0,52	0,03	89	0,00	0,15	1,46	0,97	3,04	-0,29	0,02
	71	0,00	0,06	-1,32	2,86	2,47	0,19	0,05	83	0,00	-0,06	1,00	-0,23	2,29	0,07	0,01
	83	0,00	-0,11	-0,83	1,24	1,28	-0,33	-0,05	63	0,00	0,11	0,32	-0,80	1,35	-0,23	-0,08
	63	0,00	-0,10	-2,03	3,20	3,55	-0,26	0,04	73	0,00	0,10	1,26	-0,34	2,64	-0,28	0,06
	73	0,00	0,16	-1,16	3,29	2,40	0,34	0,08	119	0,00	-0,16	0,97	-2,22	-0,23	0,00	-0,03
	84	0,00	-0,29	-1,06	1,53	1,45	-0,47	-0,01	65	0,00	0,29	1,17	-1,07	2,02	-0,48	-0,10
	65	0,00	-0,10	-1,94	2,26	3,87	-0,20	0,03	75	0,00	0,10	1,32	0,46	2,63	-0,28	0,04
	75	0,00	0,15	-1,06	2,22	2,09	0,31	0,05	76	0,00	-0,15	0,70	0,48	2,00	0,42	0,00
	76	0,00	-0,07	-1,66	2,77	2,83	-0,18	0,00	77	0,00	0,07	0,88	0,90	1,99	-0,24	-0,05
	77	0,00	0,02	-1,46	1,56	2,53	0,09	-0,03	78	0,00	-0,02	-0,38	1,54	2,74	-0,01	-0,06
	78	0,00	0,01	-0,76	-0,92	-1,83	0,01	-0,11	47	0,00	-0,01	-0,19	-2,33	-1,05	0,11	-0,02
	105	0,00	-0,04	-1,08	2,41	4,70	-0,10	0,03	106	0,00	0,04	2,77	1,70	4,05	-0,09	0,07
	106	0,00	0,01	-1,10	1,60	2,16	-0,19	0,05	107	0,00	-0,01	1,44	1,29	2,42	0,22	0,03
	107	0,00	-0,05	-2,03	2,05	3,57	-0,22	0,04	108	0,00	0,05	1,89	1,75	3,30	0,01	0,08
	108	0,00	-0,13	-1,40	1,61	2,73	-0,01	0,11	109	0,00	0,13	2,08	1,97	4,31	-0,50	-0,05
	91	0,00	0,30	-1,13	1,22	0,67	0,42	0,10	100	0,00	-0,30	0,65	-1,39	0,87	0,15	0,01
	100	0,00	0,35	1,99	0,74	-2,08	0,09	0,04	109	0,00	-0,35	-2,21	-0,88	-1,40	0,50	0,06
	89	0,00	-0,05	-1,16	2,09	2,61	-0,04	0,03	91	0,00	0,05	1,37	2,38	3,78	-0,28	0,02
	100	0,00	-0,02	-2,23	2,38	4,37	-0,24	-0,02	101	0,00	0,02	1,16	1,51	2,46	0,14	0,11
	101	0,00	-0,06	-1,53	1,33	2,58	-0,14	0,13	102	0,00	0,06	1,14	2,36	4,21	-0,15	-0,07
	92	0,00	0,20	0,94	1,12	-0,79	0,33	-0,16	83	0,00	-0,20	0,01	-0,75	-0,03	0,43	0,01
	102	0,00	0,00	-1,73	0,83	1,73	0,15	-0,14	92	0,00	0,00	1,52	-0,39	2,30	-0,14	-0,11
	92	0,00	-0,02	-1												

C.D.S.

CARATT.: SISMA 0°: MOD01: 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)
84	0,00	0,02	-1,03	3,57	1,95	0,10	0,02	85	0,00	-0,02	0,86	1,11	2,38	0,11	0,03	
119	0,00	0,17	-0,97	2,22	0,23	0,00	0,03	84	0,00	-0,17	1,23	-0,94	2,45	0,41	-0,01	
1	3,40	-2,25	-0,16	-1,11	-0,19	-3,20	0,00	1	0,00	2,25	0,16	1,11	0,75	-4,45	0,00	
2	3,40	-3,03	-0,97	0,49	1,22	-4,81	0,00	2	0,00	3,03	0,97	-0,49	2,06	-5,51	0,00	
3	3,40	-3,13	-0,25	-0,65	0,15	-5,00	0,00	3	0,00	3,13	0,25	0,65	0,72	-5,64	0,00	
4	3,40	-2,61	1,74	0,47	-2,44	-4,26	0,00	4	0,00	2,61	-1,74	-0,47	-3,48	-4,63	0,00	
5	3,40	-2,49	1,17	-0,60	-1,38	-3,98	0,00	5	0,00	2,49	-1,17	0,60	-2,58	-4,47	0,00	
6	3,40	-2,42	1,08	-0,06	-1,23	-3,85	0,00	6	0,00	2,42	-1,08	0,06	-2,46	-4,39	0,00	
7	3,40	-2,40	1,00	-0,64	-1,18	-3,79	0,00	7	0,00	2,40	-1,00	0,64	-2,21	-4,36	0,00	
8	3,40	-2,39	0,92	-0,13	-1,07	-3,77	0,00	8	0,00	2,39	-0,92	0,13	-2,07	-4,35	0,00	
9	3,40	-2,54	0,81	-1,61	-1,00	-4,10	0,00	9	0,00	2,54	-0,81	1,61	-1,74	-4,53	0,00	
10	3,40	-2,58	0,82	0,77	-0,95	-4,20	0,00	10	0,00	2,58	-0,82	-0,77	-1,84	-4,55	0,00	
11	3,40	-2,01	0,94	0,83	-1,32	-2,90	0,00	11	0,00	2,01	-0,94	-0,83	-1,89	-3,92	0,00	
36	3,40	-2,45	-0,12	-1,31	0,11	-3,54	0,00	36	0,00	2,45	0,12	1,31	0,32	-4,78	0,00	
37	3,40	-3,14	-1,58	0,36	2,29	-4,97	0,00	37	0,00	3,14	1,58	-0,36	3,07	-5,69	0,00	
39	3,40	-2,96	-0,95	-0,07	1,59	-4,57	0,00	39	0,00	2,96	0,95	0,07	1,64	-5,49	0,00	
40	3,40	-2,55	1,90	-0,36	-2,73	-4,09	0,00	40	0,00	2,55	-1,90	0,36	-3,72	-4,57	0,00	
41	3,40	-2,53	1,55	0,39	-2,06	-4,04	0,00	41	0,00	2,53	-1,55	-0,39	-3,19	-4,55	0,00	
42	3,40	-2,67	1,90	-0,90	-2,93	-4,36	0,00	42	0,00	2,67	-1,90	0,90	-3,53	-4,72	0,00	
43	3,40	-2,42	1,34	-0,09	-1,81	-3,81	0,00	43	0,00	2,42	-1,34	0,09	-2,74	-4,42	0,00	
44	3,40	-2,44	1,43	-0,06	-2,09	-3,85	0,00	44	0,00	2,44	-1,43	0,06	-2,78	-4,44	0,00	
45	3,40	-2,62	0,86	-0,91	-0,98	-4,24	0,00	45	0,00	2,62	-0,86	0,91	-1,96	-4,65	0,00	
46	3,40	-2,59	1,05	1,74	-1,39	-4,18	0,00	46	0,00	2,59	-1,05	-1,74	-2,17	-4,63	0,00	
47	3,40	-2,61	1,18	-1,01	-1,81	-4,23	0,00	47	0,00	2,61	-1,18	1,01	-2,20	-4,66	0,00	
48	3,40	-2,06	0,50	0,71	-0,56	-3,19	0,00	48	0,00	2,06	-0,50	-0,71	-1,13	-3,83	0,00	
61	3,40	-2,36	-0,26	-0,37	0,25	-3,65	0,00	61	0,00	2,36	0,26	0,37	0,62	-4,38	0,00	
63	3,40	-2,55	-0,27	0,86	0,14	-4,06	0,00	63	0,00	2,55	0,27	-0,86	0,78	-4,60	0,00	
65	3,40	-2,33	-0,73	0,14	0,94	-3,61	0,00	65	0,00	2,33	0,73	-0,14	1,56	-4,30	0,00	
71	3,40	-2,79	-0,15	0,43	-0,08	-4,55	0,00	71	0,00	2,79	0,15	-0,43	0,59	-4,94	0,00	
73	3,40	-2,73	-0,27	0,17	0,05	-4,46	0,00	73	0,00	2,73	0,27	-0,17	0,86	-4,84	0,00	
75	3,40	-2,67	-0,63	0,42	0,62	-4,33	0,00	75	0,00	2,67	0,63	-0,42	1,53	-4,75	0,00	
76	3,40	-2,59	-1,15	1,09	1,61	-4,16	0,00	76	0,00	2,59	1,15	-1,09	2,31	-4,65	0,00	
77	3,40	-2,52	0,64	-0,14	-0,68	-3,98	0,00	77	0,00	2,52	-0,64	0,14	-1,50	-4,57	0,00	
78	3,40	-2,15	0,69	1,14	-0,94	-3,30	0,00	78	0,00	2,15	-0,69	-1,14	-1,39	-4,02	0,00	
83	3,40	-2,43	-0,66	1,07	0,90	-3,73	0,00	83	0,00	2,43	0,66	-1,07	1,33	-4,52	0,00	
84	3,40	-2,42	-0,98	0,62	1,41	-3,73	0,00	84	0,00	2,42	0,98	-0,62	1,93	-4,48	0,00	
85	3,40	-0,76	-1,28	0,20	1,94	-0,02	0,00	85	0,00	0,76	1,28	-0,20	2,42	-2,56	0,00	
86	3,40	-2,46	0,14	-1,81	-0,37	-3,54	0,00	86	0,00	2,46	-0,14	1,81	-0,12	-4,82	0,00	
87	3,40	-3,19	-1,53	0,91	2,16	-5,05	0,00	87	0,00	3,19	1,53	-0,91	3,05	-5,79	0,00	
89	3,40	-3,13	-0,38	0,06	0,44	-4,91	0,00	89	0,00	3,13	0,38	-0,06	0,85	-5,73	0,00	
91	3,40	-2,03	-0,61	1,04	1,00	-2,90	0,00	91	0,00	2,03	0,61	-1,04	1,08	-4,01	0,00	
92	3,40	-2,27	-0,75	-1,13	1,08	-3,46	0,00	92	0,00	2,27	0,75	1,13	1,47	-4,25	0,00	
93	3,40	-2,36	-0,99	-1,18	1,44	-3,59	0,00	93	0,00	2,36	0,99	1,18	1,94	-4,45	0,00	
94	3,40	-2,79	-0,13	0,40	0,01	-4,54	0,00	94	0,00	2,79	0,13	-0,40	0,41	-4,93	0,00	
95	3,40	-2,35	-0,90	0,07	1,14	-3,64	0,00	95	0,00	2,35	0,90	-0,07	1,93	-4,35	0,00	
100	3,40	-2,36	-0,67	-0,40	1,09	-3,60	0,00	100	0,00	2,36	0,67	0,40	1,18	-4,41	0,00	
101	3,40	-2,84	-0,04	0,37	-0,11	-4,62	0,00	101	0,00	2,84	0,04	-0,37	0,23	-5,04	0,00	
102	3,40	-2,36	-0,77	0,59	0,96	-3,68	0,00	102	0,00	2,36	0,77	-0,59	1,65	-4,36	0,00	
103	3,40	-2,80	-0,07	0,17	-0,10	-4,54	0,00	103	0,00	2,80	0,07	-0,17	0,33	-4,97	0,00	
104	3,40	-2,36	-0,91	0,60	1,17	-3,67	0,00	104	0,00	2,36	0,91	-0,60	1,92	-4,34	0,00	
105	3,40	-2,51	0,21	-0,80	-0,37	-3,65	0,00	105	0,00	2,51	-0,21	0,80	-0,36	-4,88	0,00	
106	3,40	-3,38	-1,27	-1,07	1,84	-5,46	0,00	106	0,00	3,38	1,27	1,07	2,48	-6,04	0,00	
107	3,40	-3,33	-0,05	0,60	0,11	-5,34	0,00	107	0,00	3,33	0,05	-0,60	0,06	-5,99	0,00	
108	3,40	-3,36	-0,07	-0,49	0,06	-5,39	0,00	108	0,00	3,36	0,07	0,49	0,17	-6,03	0,00	
109	3,40	-2,32	-0,75	0,13	1,19	-3,52	0,00	109	0,00	2,32	0,75	-0,13	1,34	-4,37	0,00	
1	3,40	0,00	-1,09	0,00	3,21	0,00	0,00	2	3,40	0,00	1,09	0,00	2,58	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	-0,89	0,00	2,23	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,89	0,00	2,16	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	-1,70	0,00	2,86	0,00	0,00	4	3,40	0,00	1,70	0,00	2,79	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	-0,80	0,00	1,76	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,80	0,00	1,92	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	-0,90	0,00	2,06	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,90	0,00	2,14	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	-0,55	0,00	1,71	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,55	0,00	1,74	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	-0,77	0,00	2,05	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,77	0,00	2,06	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	-0,53	0,00	1,70	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,53	0,00	1,55	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	-1,76	0,00	2,55	0,00	0,00	10	3,40	0,00	1,76	0,00	2,43	0,00	0,00	
36	3,40	0,00	-1,32	0,00	3,54	0,00	0,00	37	3,40	0,00	1,32	0,00	2,91	0,00	0,00	
37	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,20	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,80	0,00	2,36	0,00	0,00	
39	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,31	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,80	0,00	2,07	0,00	0,00	
40	3,40	0,00	-0,89	0,00	2,04	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,89	0,00	2,07	0,00	0,00	
41	3,40	0,00	-0,80	0,00	1,96	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,80	0,00	1,78	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	-0,48	0,00	1,38	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,48	0,00	1,62	0,00	0,00	
43	3,40	0,00	-0,81	0,00	2,19	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,81	0,00	2,16	0,00	0,00	
44	3,40	0,00	-0,52	0,00	1,69	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,52	0,00	1,51	0,00	0,00	
45	3,40	0,00	-1,94	0,00	2,72	0,00	0,00	46	3,40	0,00	1,94	0,00	2,79	0,00	0,00	
46	3,40	0,00	-0,43	0,00	1,40	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,43	0,00	1,37	0,00	0,00	
47	3,40	0,00	-1,19	0,00	2,18	0,00	0,00	48	3,40	0,00	1,19	0,00	2,76	0,00	0,00	
10	3,40	0,00	-0,65	0,00	1,77	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,65	0,00	2,35	0,00	0,00	
86	3,40	0,00	-1,26	0,00	3,51	0,00	0,00	87	3,40	0,00	1,26	0,00	2,88	0,00	0,00	
87	3,40	0,00	-0,92	0,00	2,39	0,00	0,00	88	3,40	0,00	0,92	0,00	0,64	0,00	0,00	
88	3,40	0,00	-0,96	0,00	-0,64	0,00	0,00	89	3,40	0,00	0,96	0,00	2,50	0,00	0,00	
89	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,41	0,00	0,00	90	3,40	0,00	0,80	0,00	-0,49	0,00	0,00	
90	3,40	0,00	-0,82	0,00	0,49	0,00	0,00									

CARATT.: SISMA 0°: MOD01: 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)
73	3,40	0,00	-1,08	0,00	0,00	2,19	0,00	0,00	84	3,40	0,00	1,08	0,00	2,66	0,00	0,00
65	3,40	0,00	-0,97	0,00	0,00	2,53	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,97	0,00	2,13	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,75	0,00	0,00	1,78	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,75	0,00	1,86	0,00	0,00
105	3,40	0,00	-1,37	0,00	0,00	3,60	0,00	0,00	131	3,40	0,00	1,37	0,00	-0,41	0,00	0,00
106	3,40	0,00	-1,75	0,00	0,00	2,82	0,00	0,00	132	3,40	0,00	1,75	0,00	0,04	0,00	0,00
107	3,40	0,00	-1,12	0,00	0,00	2,44	0,00	0,00	133	3,40	0,00	1,12	0,00	-0,01	0,00	0,00
108	3,40	0,00	-1,59	0,00	0,00	2,97	0,00	0,00	134	3,40	0,00	1,59	0,00	0,28	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	171	3,40	0,00	0,01	0,00	0,17	0,00	0,00
171	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	170	3,40	0,00	0,01	0,00	0,20	0,00	0,00
81	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,13	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	177	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	96	3,40	0,00	0,20	0,00	0,03	0,00	0,00
96	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	105	3,40	0,00	0,20	0,00	0,36	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,29	0,00	0,00	-1,23	0,00	0,00	186	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,76	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,29	0,00	0,00	-0,76	0,00	0,00	174	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,30	0,00	0,00
173	3,40	0,00	0,29	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	172	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,63	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	180	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,20	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	179	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,01	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	178	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,23	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,69	0,00	0,00	-1,20	0,00	0,00	97	3,40	0,00	-0,69	0,00	-0,11	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,69	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-0,69	0,00	-1,28	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,16	0,00	0,00	-0,65	0,00	0,00	190	3,40	0,00	-0,16	0,00	0,42	0,00	0,00
14	3,40	0,00	0,16	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	188	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,06	0,00	0,00
26	3,40	0,00	0,16	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	187	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,29	0,00	0,00
59	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
39	3,40	0,00	0,09	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	49	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,15	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,09	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	183	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,05	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,09	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	182	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,12	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,09	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	181	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,28	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,44	0,00	0,00	1,20	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,44	0,00	-0,41	0,00	0,00
15	3,40	0,00	-0,44	0,00	0,00	0,41	0,00	0,00	27	3,40	0,00	0,44	0,00	0,38	0,00	0,00
27	3,40	0,00	-0,44	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,44	0,00	1,16	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	1,38	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,71	0,00	-0,14	0,00	0,00
50	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,71	0,00	0,48	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,50	0,00	0,00	1,38	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,50	0,00	-0,49	0,00	0,00
16	3,40	0,00	-0,50	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,50	0,00	0,41	0,00	0,00
28	3,40	0,00	-0,50	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,50	0,00	1,30	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,76	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,20	0,00	-0,42	0,00	0,00
51	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,42	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,20	0,00	-0,19	0,00	0,00
62	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,20	0,00	0,04	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,41	0,00	0,00	1,23	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,41	0,00	-0,49	0,00	0,00
17	3,40	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,41	0,00	0,24	0,00	0,00
29	3,40	0,00	-0,41	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,41	0,00	0,98	0,00	0,00
131	3,40	0,00	-1,37	0,00	0,00	0,41	0,00	0,00	106	3,40	0,00	1,37	0,00	2,79	0,00	0,00
54	3,40	0,00	-0,72	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,72	0,00	0,81	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,42	0,00	0,00	1,18	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,42	0,00	-0,42	0,00	0,00
18	3,40	0,00	-0,42	0,00	0,00	0,42	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,42	0,00	0,34	0,00	0,00
30	3,40	0,00	-0,42	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,42	0,00	1,10	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,71	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,18	0,00	-0,39	0,00	0,00
53	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,39	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,18	0,00	-0,17	0,00	0,00
64	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,18	0,00	0,05	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,37	0,00	0,00	1,07	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,37	0,00	-0,40	0,00	0,00
19	3,40	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,40	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,37	0,00	0,26	0,00	0,00
31	3,40	0,00	-0,37	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,37	0,00	0,92	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,72	0,00	0,00	1,17	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,72	0,00	0,08	0,00	0,00
132	3,40	0,00	-1,75	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	107	3,40	0,00	1,75	0,00	2,90	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,38	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,38	0,00	-0,32	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,38	0,00	0,35	0,00	0,00
32	3,40	0,00	-0,38	0,00	0,00	-0,35	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,38	0,00	1,03	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,95	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,34	0,00	-0,34	0,00	0,00
21	3,40	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,34	0,00	0,28	0,00	0,00
33	3,40	0,00	-0,34	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,34	0,00	0,90	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,12	0,00	-0,29	0,00	0,00
56	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,12	0,00	-0,12	0,00	0,00
67	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,12	0,00	0,05	0,00	0,00
11	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,21	0,00	-0,23	0,00	0,00
22	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,21	0,00	0,15	0,00	0,00
34	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,21	0,00	0,53	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,51	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,19	0,00	-0,18	0,00	0,00
57	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,19	0,00	0,10	0,00	0,00
58	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,19	0,00	0,37	0,00	0,00
65	3,40	0,00	0,69	0,00	0,00	-1,21	0,00	0,00	74	3,40	0,00	-0,69	0,00	0,06	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,69	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	84	3,40	0,00	-0,69	0,00	-1,07	0,00	0,00
103	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,00	2,21	0,00	0,00	113	3,40	0,00	1,09	0,00	-0,02	0,00	0,00
112	3,40	0,00	-0,90	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	103	3,40	0,00	0,90	0,00	2,08	0,00	0,00
63	3,40	0,00	0,28	0,00	0,00	-0,76	0,00	0,00	25							

C.D.S.

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

CARATT.: SISMA 0°: MOD01: 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)
103	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	0,45	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00	102	3,40	0,00	-0,45	0,00	-0,95	0,00	0,00
142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	0,52	0,00	0,40	0,00	0,00	0,00	104	3,40	0,00	-0,52	0,00	-1,06	0,00	0,00
114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,09	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	89	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,45	0,00	0,00
57	3,40	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
174	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,30	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,16	0,00	0,00
184	3,40	0,00	0,22	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	91	3,40	0,00	-0,22	0,00	-0,55	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
172	3,40	0,00	0,29	0,00	0,63	0,00	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,29	0,00	-1,09	0,00	0,00
190	3,40	0,00	0,16	0,00	-0,42	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	-0,16	0,00	0,18	0,00	0,00
191	3,40	0,00	-0,27	0,00	-0,65	0,00	0,00	-0,01	78	3,40	0,00	0,27	0,00	1,20	0,00	0,01
188	3,40	0,00	0,16	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,10	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,16	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,42	0,00	0,00
171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
174	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
38	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,12	0,00	-0,02	0,00	0,00
59	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,12	0,00	0,23	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-1,64	0,00	2,29	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	1,64	0,00	1,07	0,00	0,00
60	3,40	0,00	-0,19	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,19	0,00	0,66	0,00	0,00
12	3,40	0,00	-1,64	0,00	-1,07	0,00	0,00	0,00	63	3,40	0,00	1,64	0,00	2,16	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	0,00	0,51	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	-0,51	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,31	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,31	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,00	-2,62	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	2,62	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,00	2,72	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	-2,72	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,95	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,95	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,95	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	-0,95	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,20	0,00	-0,07	0,00	0,00
24	3,40	0,00	-0,20	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,20	0,00	0,27	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,28	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,28	0,00	-0,18	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	-0,71	0,00	-0,48	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,71	0,00	1,11	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,20	-0,29	0,65	-0,39	0,00	-0,99	0,00	0,00	61	3,40	0,29	-0,65	0,39	-0,52	0,76	0,00
63	4,20	-0,49	0,88	-0,35	0,00	-0,77	0,00	0,00	63	3,40	0,49	-0,88	0,35	-0,70	0,38	0,00
65	4,20	-0,21	0,63	-0,30	-0,01	-0,93	0,00	0,00	65	3,40	0,21	-0,63	0,30	-0,50	0,76	0,00
71	5,74	-0,05	0,05	0,36	0,07	-0,38	0,00	0,00	71	3,40	0,05	-0,05	-0,36	-0,18	0,27	0,00
73	5,81	0,14	0,05	0,36	0,00	-0,17	0,00	0,00	73	3,40	-0,14	-0,05	-0,36	-0,11	0,50	0,00
75	5,69	0,04	0,01	0,33	0,00	-0,33	0,00	0,00	75	3,40	-0,04	-0,01	-0,33	-0,02	0,42	0,00
76	7,20	0,19	-0,03	0,05	0,13	0,09	0,00	0,00	76	3,40	-0,19	0,03	-0,05	0,00	0,61	0,00
83	4,20	0,33	-0,53	0,05	0,16	-0,79	0,00	0,00	83	3,40	-0,33	0,53	-0,05	0,27	1,06	0,00
84	4,20	0,34	-0,53	-0,02	0,17	-0,80	0,00	0,00	84	3,40	-0,34	0,53	0,02	0,26	1,07	0,00
92	4,20	-0,25	-0,36	-0,41	0,00	-1,05	0,00	0,00	92	3,40	0,25	0,36	0,41	0,29	0,85	0,00
93	4,20	-0,22	-0,13	-0,42	-0,01	-1,05	0,00	0,00	93	3,40	0,22	0,13	0,42	0,12	0,87	0,00
94	5,69	-0,10	0,00	0,36	0,00	-0,45	0,00	0,00	94	3,40	0,10	0,00	-0,36	0,00	0,22	0,00
95	7,20	0,33	0,03	0,01	0,12	0,19	0,00	0,00	95	3,40	-0,33	-0,03	-0,01	-0,23	1,04	0,00
100	4,20	-0,29	-0,66	-0,42	0,00	-1,08	0,00	0,00	100	3,40	0,29	0,66	0,42	0,53	0,85	0,00
101	5,74	-0,05	-0,04	0,39	0,00	-0,40	0,00	0,00	101	3,40	0,05	0,04	-0,39	0,10	0,29	0,00
102	7,20	0,34	0,01	0,02	0,00	0,22	0,00	0,00	102	3,40	-0,34	-0,01	-0,02	-0,03	1,06	0,00
103	5,81	-0,06	-0,04	0,35	0,00	-0,40	0,00	0,00	103	3,40	0,06	0,04	-0,35	0,10	0,26	0,00
104	7,20	0,31	0,03	0,03	0,00	0,19	0,00	0,00	104	3,40	-0,31	-0,03	-0,03	-0,11	0,99	0,00
63	4,20	0,00	0,02	-0,88	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	-0,02	0,88	-0,09	0,00	0,00
84	4,20	0,00	0,02	-0,13	-0,10	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,02	0,13	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,00	0,05	-0,63	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	-0,05	0,63	-0,16	0,00	0,00
83	4,20	0,00	0,03	-0,36	-0,10	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,03	0,36	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	-0,65	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,65	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	-0,65	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,65	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,33	-0,01	0,04	0,00											

CARATT.: SISMA 0°: MOD01: 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)
114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,32	-0,40	0,26	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	-0,32	0,40	-1,08	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,28	-0,39	0,25	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	-0,28	0,39	-0,99	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,29	-0,35	0,30	0,01	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,29	0,35	-1,05	0,00	0,00
118	4,97	0,00	0,21	-0,58	0,23	0,00	0,00	0,00	63	4,20	0,00	-0,21	0,58	-0,77	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,32	-0,33	0,26	0,01	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,32	0,33	-1,05	0,00	0,00
120	4,92	0,00	0,27	-0,31	0,27	0,01	0,00	0,00	65	4,20	0,00	-0,27	0,31	-0,93	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	5,74	0,00	0,32	-0,40	-0,55	0,00	0,00	0,00	110	4,97	0,00	-0,32	0,40	-0,26	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,28	-0,39	-0,49	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	-0,28	0,39	-0,25	0,00	0,00
101	5,74	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,01	0,04	0,03	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	158	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	6,43	0,00	-0,08	-0,33	0,03	0,00	0,00	0,00	101	5,74	0,00	0,08	0,33	0,15	0,00	0,00
117	6,43	-0,01	-0,06	-0,33	0,04	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,01	0,06	0,33	0,10	-0,01	0,00
111	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	-0,08	-0,33	0,22	0,00	0,00	0,00	111	6,43	0,00	0,08	0,33	-0,03	0,00	0,00
83	7,20	0,00	-0,06	-0,33	0,21	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,06	0,33	-0,04	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,29	-0,35	-0,52	0,00	0,00	0,00	112	4,97	0,00	-0,29	0,35	-0,30	-0,01	0,00
73	5,81	0,00	0,21	-0,58	-0,36	0,01	0,00	0,00	118	4,97	0,00	-0,21	0,58	-0,23	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
113	6,43	0,00	-0,07	-0,31	0,02	0,00	0,00	0,00	103	5,81	0,00	0,07	0,31	0,12	-0,01	0,00
119	6,44	0,00	-0,10	-0,34	0,02	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,10	0,34	0,19	-0,01	0,00
113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	-0,07	-0,31	0,19	0,00	0,00	0,00	113	6,43	0,00	0,07	0,31	-0,02	0,00	0,00
84	7,20	0,00	-0,10	-0,34	0,27	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,10	0,34	-0,02	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
94	5,69	0,00	0,31	-0,33	-0,55	0,01	0,00	0,00	114	4,92	0,00	-0,31	0,33	-0,26	0,00	0,00
75	5,69	0,00	0,27	-0,31	-0,43	0,01	0,00	0,00	120	4,92	0,00	-0,27	0,31	-0,27	-0,01	0,00
94	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
115	6,43	0,00	-0,06	-0,32	0,05	0,00	0,00	0,00	94	5,69	0,00	0,06	0,32	0,09	-0,01	0,00
121	6,42	0,00	-0,04	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,04	0,18	0,10	-0,01	0,00
115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,00	-0,06	-0,32	0,19	-0,01	0,00	0,00	115	6,43	0,00	0,06	0,32	-0,05	0,00	0,00
76	7,20	0,00	-0,04	-0,18	0,10	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,04	0,18	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,00	-0,03	0,03	0,12	0,01	0,00	0,00	150	7,20	0,00	0,03	-0,03	-0,05	0,00	0,00
85	7,20	0,00	-0,03	0,03	-0,02	0,00	0,00	0,00	153	7,20	0,00	0,03	-0,03	0,07	0,00	0,00
150	7,20	0,00	-0,03	0,03	0,05	0,00	0,00	0,00	85	7,20	0,00	0,03	-0,03	0,02	0,00	0,00
153	7,20	0,00	-0,03	0,03	-0,07	0,00	0,00	0,00	76	7,20	0,00	0,03	-0,03	0,13	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT.: SISMA 0°: MOD02: 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	-0,60	-0,04	-0,05	0,04	0,08	2	0,00	-0,02	-0,57	-0,23	-0,48	0,06	0,07
	2	0,00	-0,01	-0,47	0,15	0,34	-0,05	0,07	3	0,00	0,01	-0,61	-0,41	-0,51	-0,02	0,07
	3	0,00	-0,01	-0,45	0,36	0,38	-0,02	0,08	4	0,00	0,01	-0,25	-0,54	-0,22	-0,01	-0,01
	4	0,00	-0,02	-0,30	0,56	0,33	-0,04	0,03	5	0,00	0,02	-0,26	-0,34	-0,15	-0,07	0,04
	5	0,00	0,01	-0,37	0,46	0,33	0,03	0,04	6	0,00	-0,01	-0,27	-0,27	-0,16	0,01	0,03
	6	0,00	0,00	-0,34	0,36	0,34	0,00	0,04	7	0,00	0,00	-0,24	-0,14	-0,16	-0,01	0,04
	7	0,00	0,01	-0,33	0,23	0,34	0,01	0,04	8	0,00	-0,01	-0,24	-0,06	-0,15	0,02	0,03
	8	0,00	-0,01	-0,31	0,15	0,33	-0,04	0,04	9	0,00	0,01	-0,21	0,04	-0,09	-0,04	0,04
	9	0,00	0,02	-0,28	0,07	0,26	0,02	0,02	10	0,00	-0,02	-0,19	0,01	-0,13	0,03	0,02
	10	0,00	-0,02	-0,35	0,11	0,33	-0,08	0,04	11	0,00	0,02	-0,25	0,08	0,11	-0,08	0,04
	1	0,00	-0,01	0,21	-0,97	-1,54	-0,04	-0,04	36	0,00	0,01	-0,51	-1,25	-1,13	-0,05	0,00
	2	0,00	-0,01	0,75	-0,94	-1,95	-0,02	0,00	37	0,00	0,01	-0,65	-1,27	-1,38	-0,03	-0,01
	3	0,00	0,01	0,66	-1,01	-1,95	0,04	0,01	39	0,00	-0,01	-0,64	-0,68	-1,43	0,03	-0,01
	4	0,00	0,01	0,44	-0,30	-1,12	0,05	0,01	40	0,00	-0,01	-0,42	-0,92	-0,81	-0,01	0,00
	5	0,00	0,02	0,38	-0,56	-1,11	0,04	0,00	41	0,00	-0,02	-0,37	-0,46	-0,75	0,04	0,00
	6	0,00	-0,01	0,38	-0,52	-1,09	-0,01	0,00	42	0,00	0,01	-0,48	-0,51	-0,90	-0,05	0,01
	7	0,00	0,00	0,38	-0,51	-1,05	-0,01	0,00	43	0,00	0,00	-0,40	-0,53	-0,74	-0,01	0,00
	8	0,00	0,00	0,35	-0,46	-1,02	0,01	0,00	44	0,00	0,00	-0,47	-0,62	-0,80	-0,02	0,00
	9	0,00	0,01	0,35	-0,50	-1,00	0,02	0,01	45	0,00	-0,01	-0,34	-0,45	-0,69	0,02	0,00
	10	0,00	0,02	0,31	-0,42	-0,97	0,05	0,00	46	0,00	-0,02	-0,32	-0,54	-0,68	0,04	0,00
	11	0,00	0,02	0,13	-0,48	-0,84	0,05	0,03	47	0,00	-0,02	-0,31	-0,22	-0,59	0,04	0,00
	11	0,00	0,00	-0,26	-0,15	-0,12	0,03	0,04	48	0,00	0,00	-0,33	-0,44	-0,84	0,00	0,04
	61	0,00	-0,02	0,48	0,14	-0,98	-0,06	0,00	91	0,00	0,02	-1,07	-1,68	-1,46	-0,05	0,02
	40	0,00	0,15	0,47	0,16	-0,78	0,26	-0,01	61	0,00	-0,15	-0,39	-0,98	-0,76	0,26	0,02
	39	0,00	0,02	0,72	-0,86	-1,45	0,08	-0,01	89	0,00	-0,02	-0,71	-1,04	-1,92	0,07	0,00

CARATT.: SISMA 0°: MOD02: 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)
37	0,00	0,03	0,69	-0,18	-1,43	0,08	0,00	87	0,00	-0,03	-0,92	-1,90	-1,55	0,10	0,01	0,01
87	0,00	-0,09	1,00	0,27	-1,57	-0,08	0,00	106	0,00	0,09	-0,94	-1,38	-2,27	-0,25	0,00	0,00
36	0,00	0,01	0,62	-0,12	-1,28	0,02	0,00	86	0,00	-0,01	-1,27	-1,80	-1,90	0,02	-0,02	-0,02
86	0,00	-0,02	0,59	0,13	-0,77	-0,07	-0,05	105	0,00	0,02	0,05	-1,16	-1,53	-0,02	0,09	0,09
41	0,00	0,05	0,39	-0,38	-0,78	0,12	0,00	71	0,00	-0,05	-0,41	-0,63	-1,12	0,12	0,02	0,02
42	0,00	0,13	0,43	-0,34	-0,63	0,18	0,00	63	0,00	-0,13	-0,38	-0,04	-0,50	0,17	0,03	0,03
43	0,00	0,05	0,43	-0,25	-0,75	0,09	-0,01	73	0,00	-0,05	-0,42	-0,58	-1,11	0,10	0,02	0,02
44	0,00	0,12	0,46	-0,15	-0,68	0,17	-0,01	65	0,00	-0,12	-0,52	-0,41	-0,69	0,18	0,01	0,01
45	0,00	0,03	0,38	-0,29	-0,71	0,06	-0,01	75	0,00	-0,03	-0,37	-0,58	-1,04	0,07	0,00	0,00
46	0,00	0,02	0,30	-0,07	-0,61	0,05	0,00	76	0,00	-0,02	-0,34	-1,08	-0,59	0,05	0,01	0,01
47	0,00	0,01	0,26	-0,33	-0,55	0,04	0,00	77	0,00	-0,01	-0,32	-0,48	-0,92	0,05	0,00	0,00
41	0,00	-0,02	-0,04	0,18	0,08	-0,01	0,01	42	0,00	0,02	0,05	0,03	0,16	-0,06	0,02	0,02
42	0,00	-0,02	-0,17	0,31	0,27	-0,06	0,02	43	0,00	0,02	-0,03	-0,04	0,03	-0,05	0,01	0,01
43	0,00	-0,01	-0,12	0,18	0,14	-0,03	0,01	44	0,00	0,01	-0,11	0,03	-0,05	-0,04	0,01	0,01
61	0,00	-0,08	0,06	0,11	0,13	-0,20	0,01	71	0,00	0,08	0,37	-0,09	0,42	-0,18	0,05	0,05
44	0,00	-0,03	-0,19	0,18	0,21	-0,10	0,01	45	0,00	0,03	-0,04	0,07	-0,05	-0,08	0,02	0,02
40	0,00	-0,07	-0,11	0,27	0,17	-0,19	0,01	41	0,00	0,07	0,05	-0,05	0,10	-0,15	0,02	0,02
45	0,00	0,01	-0,03	-0,03	0,01	0,00	0,01	46	0,00	-0,01	0,08	0,14	0,12	0,02	0,01	0,01
46	0,00	-0,03	0,00	-0,05	0,04	-0,11	0,02	47	0,00	0,03	0,06	0,32	0,09	-0,11	0,01	0,01
47	0,00	0,01	-0,11	-0,07	0,25	0,03	-0,01	48	0,00	-0,01	0,42	0,25	0,60	0,00	0,05	0,05
36	0,00	0,01	0,08	-0,07	-0,08	0,03	0,03	37	0,00	-0,01	0,02	-0,13	-0,01	0,04	0,04	0,04
37	0,00	-0,03	-0,05	0,11	0,11	-0,09	0,04	39	0,00	0,03	0,00	-0,17	-0,04	-0,07	0,04	0,04
39	0,00	-0,02	-0,01	0,19	0,06	-0,03	0,05	40	0,00	0,02	-0,04	-0,04	-0,02	-0,07	0,01	0,01
86	0,00	0,03	-0,46	-0,07	0,14	0,05	0,03	87	0,00	-0,03	-0,39	0,03	-0,27	0,10	0,03	0,03
87	0,00	-0,05	-0,36	0,02	0,46	-0,11	0,02	89	0,00	0,05	0,41	-0,05	0,42	-0,13	0,08	0,08
71	0,00	0,03	0,21	0,20	-0,16	0,06	0,05	83	0,00	-0,03	-0,07	-0,19	-0,13	0,07	0,00	0,00
83	0,00	-0,01	-0,41	0,55	0,80	0,00	0,00	63	0,00	0,01	0,59	0,55	1,10	-0,05	-0,01	-0,01
63	0,00	-0,04	-0,03	-0,14	0,24	-0,12	0,02	73	0,00	0,04	0,40	0,11	0,46	-0,10	0,04	0,04
73	0,00	0,00	0,28	-0,01	-0,19	0,00	0,05	119	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,08	0,01	-0,02	-0,02
84	0,00	0,00	-0,45	0,37	0,78	0,02	0,00	65	0,00	0,00	0,60	0,34	0,90	-0,02	-0,01	-0,01
65	0,00	-0,06	0,00	-0,04	0,13	-0,16	0,01	75	0,00	0,06	0,29	-0,01	0,27	-0,13	0,04	0,04
75	0,00	0,02	0,29	-0,04	-0,32	0,06	0,04	76	0,00	-0,02	-0,12	-0,01	-0,16	0,06	0,00	0,00
76	0,00	-0,03	-0,22	0,39	0,33	-0,11	0,01	77	0,00	0,03	0,26	-0,01	0,29	-0,10	0,04	0,04
77	0,00	0,01	0,23	0,08	-0,14	0,05	0,03	78	0,00	-0,01	0,37	0,23	0,56	0,01	0,05	0,05
78	0,00	0,00	-0,36	0,33	0,82	-0,01	-0,05	47	0,00	0,00	0,15	0,25	0,30	0,01	-0,01	-0,01
105	0,00	-0,02	1,24	-0,03	-0,20	0,02	0,10	106	0,00	0,02	1,07	-0,02	0,78	-0,09	0,05	0,05
106	0,00	0,16	0,81	0,10	-0,77	0,34	-0,02	107	0,00	-0,16	0,00	-0,14	-0,20	0,19	0,19	0,19
107	0,00	0,01	0,04	0,05	0,04	-0,19	0,14	108	0,00	-0,01	-0,13	-0,11	-0,22	0,23	0,14	0,14
108	0,00	-0,13	0,22	0,06	0,13	-0,23	0,18	109	0,00	0,13	1,06	-0,12	0,15	-0,31	0,03	0,03
91	0,00	0,00	0,71	0,69	-0,34	0,01	0,03	100	0,00	0,00	-1,08	-1,21	-1,49	-0,02	-0,03	-0,03
100	0,00	0,13	0,97	0,28	-0,06	-0,09	0,09	109	0,00	-0,13	-0,14	-0,74	-1,09	0,31	-0,11	-0,11
89	0,00	0,01	0,48	-0,02	-0,52	0,05	0,09	91	0,00	-0,01	-0,42	-0,02	-0,17	0,04	0,01	0,01
100	0,00	0,05	0,16	0,07	-0,18	0,10	0,01	101	0,00	-0,05	-0,04	-0,09	-0,09	0,16	0,16	0,16
101	0,00	-0,06	0,10	0,03	-0,01	-0,16	0,16	102	0,00	0,06	0,46	-0,05	0,00	-0,12	0,01	0,01
92	0,00	-0,05	-0,53	0,60	0,86	-0,11	0,00	83	0,00	0,05	0,41	0,23	0,77	-0,06	0,00	0,00
102	0,00	0,03	-0,16	0,63	1,15	0,12	0,03	92	0,00	-0,03	0,56	0,28	0,77	0,00	-0,01	-0,01
92	0,00	0,05	0,01	0,04	-0,08	0,12	-0,02	103	0,00	-0,05	-0,07	-0,06	-0,09	0,16	0,16	0,16
103	0,00	-0,06	0,11	0,01	0,01	-0,16	0,15	104	0,00	0,06	0,45	-0,03	0,01	-0,10	0,01	0,01
93	0,00	-0,01	-0,44	0,59	0,81	-0,05	0,00	84	0,00	0,01	0,42	0,43	0,76	-0,02	0,00	0,00
104	0,00	0,02	-0,16	0,61	1,11	0,10	0,03	93	0,00	-0,02	0,52	0,25	0,72	-0,02	-0,01	-0,01
83	0,00	-0,01	-0,06	0,11	0,06	-0,01	0,02	93	0,00	0,01	-0,11	-0,05	-0,12	-0,03	0,02	0,02
93	0,00	0,05	-0,08	0,05	0,04	0,11	-0,03	94	0,00	-0,05	-0,07	-0,06	-0,07	0,15	0,15	0,15
94	0,00	-0,05	0,12	0,02	0,00	-0,15	0,14	95	0,00	0,05	0,66	-0,03	0,06	-0,09	0,03	0,03
85	0,00	0,00	-0,64	1,14	0,89	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,41	-0,47	0,77	0,01	0,00	0,00
95	0,00	0,03	0,16	0,94	0,92	0,09	0,05	85	0,00	-0,03	0,36	0,05	0,56	0,03	-0,02	-0,02
84	0,00	0,00	0,11	-0,04	-0,11	-0,01	0,02	85	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,07	-0,02	0,02	0,02
119	0,00	0,00	0,03	0,00	0,08	-0,01	0,02	84	0,00	0,00	0,12	-0,01	0,04	0,01	0,00	0,00
1	3,40	0,01	-0,57	0,01	0,32	0,03	0,00	1	0,00	-0,01	0,57	-0,01	1,62	-0,01	0,00	0,00
2	3,40	0,07	-0,97	0,29	1,21	0,11	0,00	2	0,00	-0,07	0,97	-0,29	2,08	0,13	0,00	0,00
3	3,40	0,06	-1,01	0,39	1,33	0,10	0,00	3	0,00	-0,06	1,01	-0,39	2,12	0,10	0,00	0,00
4	3,40	-0,06	-0,56	0,11	0,67	-0,07	0,00	4	0,00	0,06	0,56	-0,11	1,24	-0,13	0,00	0,00
5	3,40	-0,11	-0,53	0,25	0,62	-0,18	0,00	5	0,00	0,11	0,53	-0,25	1,18	-0,19	0,00	0,00
6	3,40	-0,10	-0,53	0,23	0,62	-0,16	0,00	6	0,00	0,10	0,53	-0,23	1,17	-0,18	0,00	0,00
7	3,40	-0,10	-0,50	0,19	0,58	-0,16	0,00	7	0,00	0,10	0,50	-0,19	1,12	-0,18	0,00	0,00
8	3,40	-0,10	-0,48	0,20	0,56	-0,15	0,00	8	0,00	0,10	0,48	-0,20	1,08	-0,18	0,00	0,00
9	3,40	-0,10	-0,47	0,15	0,55	-0,17	0,00	9	0,00	0,10	0,47	-0,15	1,05	-0,18	0,00	0,00
10	3,40	-0,11	-0,46	0,23	0,55	-0,18	0,00	10	0,00	0,11	0,46	-0,23	1,03	-0,20	0,00	0,00
11	3,40	-0,04	-0,48	0,19	0,60	-0,05	0,00	11	0,00	0,04	0,48	-0,19	1,02	-0,09	0,00	0,00
36	3,40	0,03	-0,97	0,18	0,88	0,04	0,00	36	0,00	-0,03	0,97	-0,18	2,44	0,06	0,00	0,00
37	3,40	0,09	-1,49	0,00	2,17	0,16	0,00	37	0,00	-0,09	1,49	0,00	2,90	0,16	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-1,55	-0,07	2,30	-0,01	0,00	39	0,00	0,00	1,55	0,07	2,98	0,02	0,00	0,00
40	3,40	-0,08	-0,82	0,11	1,19	-0,13	0,00	40	0,00	0,08	0,82	-0,11	1,61	-0,15	0,00	0,00
41	3,40	-0,10	-0,79	-0,03	1,12	-0,17	0,00	41	0,00	0,10	0,79	0,03	1,57	-0,18	0,00	0,00
42	3,40	-0,04	-0,73	0,17	1,02	-0,04	0,00	42	0,00	0,04	0,73	-0,17	1,47	-0,10	0,00	0,00
43	3,40	-0,10	-0,78	0,12	1,12	-0,16	0,00	43	0,00	0,10	0,78	-0,12	1,52	-0,17	0,00	0,00
44	3,40	-0,08	-0,79	0,31	1,16	-0,13	0,00	44	0,00	0,08	0,79	-0,31	1,51	-0,16	0,00	0,00
45	3,40	-0,12	-0,70	0,02	0,99	-0,21	0,00	45	0,00	0,12	0,70	-0,02	1,39	-0,20	0,00	0,00
46	3,40	-0,09	-0,65	-0,06	0,90	-0,14	0,00	46	0,00	0,09	0,65	0,06				

CARATT.: SISMA 0°: MOD02: 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)
86	3,40	0,05	-1,21	0,72	1,42	0,10	0,00	0,00	86	0,00	-0,05	1,21	-0,72	2,69	0,08	0,00
87	3,40	0,14	-1,70	0,67	2,60	0,24	0,00	0,00	87	0,00	-0,14	1,70	-0,67	3,17	0,23	0,00
89	3,40	0,05	-0,98	-0,19	1,24	0,08	0,00	0,00	89	0,00	-0,05	0,98	0,19	2,09	0,10	0,00
91	3,40	0,06	-1,00	0,78	1,59	0,07	0,00	0,00	91	0,00	-0,06	1,00	-0,78	1,81	0,12	0,00
92	3,40	0,04	-0,83	-0,04	1,20	0,06	0,00	0,00	92	0,00	-0,04	0,83	0,04	1,60	0,07	0,00
93	3,40	0,04	-0,78	0,11	1,13	0,05	0,00	0,00	93	0,00	-0,04	0,78	-0,11	1,52	0,07	0,00
94	3,40	0,04	-0,10	-0,05	0,06	0,06	0,00	0,00	94	0,00	-0,04	0,10	0,05	0,29	0,07	0,00
95	3,40	0,00	-0,46	-0,51	0,63	0,01	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,46	0,51	0,95	-0,01	0,00
100	3,40	0,05	-0,89	-0,05	1,45	0,07	0,00	0,00	100	0,00	-0,05	0,89	0,05	1,56	0,09	0,00
101	3,40	0,06	-0,11	-0,06	0,07	0,09	0,00	0,00	101	0,00	-0,06	0,11	0,06	0,31	0,10	0,00
102	3,40	0,02	-0,57	-0,31	0,77	0,04	0,00	0,00	102	0,00	-0,02	0,57	0,31	1,16	0,03	0,00
103	3,40	0,05	-0,11	-0,04	0,07	0,07	0,00	0,00	103	0,00	-0,05	0,11	0,04	0,31	0,08	0,00
104	3,40	0,02	-0,55	-0,29	0,75	0,03	0,00	0,00	104	0,00	-0,02	0,55	0,29	1,12	0,02	0,00
105	3,40	0,13	-0,74	-0,88	0,87	0,18	0,00	0,00	105	0,00	-0,13	0,74	0,88	1,63	0,27	0,00
106	3,40	0,14	-1,20	-0,94	1,77	0,24	0,00	0,00	106	0,00	-0,14	1,20	0,94	2,30	0,22	0,00
107	3,40	0,09	-0,15	-0,04	0,17	0,14	0,00	0,00	107	0,00	-0,09	0,15	0,04	0,33	0,16	0,00
108	3,40	0,05	-0,14	-0,10	0,17	0,07	0,00	0,00	108	0,00	-0,05	0,14	0,10	0,31	0,10	0,00
109	3,40	-0,02	-0,61	-0,92	0,97	-0,02	0,00	0,00	109	0,00	0,02	0,61	0,92	1,12	-0,04	0,00
1	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	2	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,05	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	3	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	4	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,11	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,06	0,00	0,11	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,03	0,00	0,09	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,02	0,00	0,06	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,07	0,00	0,10	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,06	0,00	0,18	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,04	0,00	0,09	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,02	0,00	0,07	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,10	0,00	0,22	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,03	0,00	0,14	0,00	0,00
86	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	87	3,40	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	88	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00
88	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	89	3,40	0,00	0,05	0,00	0,06	0,00	0,00
89	3,40	0,00	0,06	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	90	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,00	0,00
90	3,40	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	91	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,08	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,16	0,00	-0,33	0,00	0,00	0,00	176	3,40	0,00	-0,16	0,00	0,04	0,00	0,00
101	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	111	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
110	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	101	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
100	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	110	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
77	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,04	0,00	0,14	0,00	0,00
61	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
71	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	83	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,04	0,00	0,10	0,00	0,00
73	3,40	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	84	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00
65	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00
75	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	131	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00
106	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	132	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00
107	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	133	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00
108	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	134	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00	171	3,40	0,00	0,01	0,00	0,33	0,00	0,00
171	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,33	0,00	0,00	0,00	170	3,40	0,00	0,01	0,00	0,35	0,00	0,00
81	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,28	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,16	0,00	-0,61	0,00	0,00	0,00	177	3,40	0,00	-0,16	0,00	0,33	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,16	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	175	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,25	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,49	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00	96	3,40	0,00	-0,49	0,00	-0,05	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,49	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	105	3,40	0,00	-0,49	0,00	-0,88	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,29	0,00	-1,21	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,76	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,76	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,30	0,00	0,00
173	3,40	0,00	0,29	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,62	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,30	0,00	-1,09	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	-0,30	0,00	0,57	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,30	0,00	-0,57	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	-0,30	0,00	0,04	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,30	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	-0,30	0,00	-0,48	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,95	0,00	-1,60	0,00	0,00	0,00	97	3,40	0,00	-0,95	0,00	-0,19	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,95	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00								

C.D.S.

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

C.D.S.

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

C.D.S.

CARATT.: SISMA 0°: MOD02: 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	3,40	0,00	0,36	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	63	3,40	0,00	-0,36	0,00	-0,45	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	-0,60	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	-0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,54	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,21	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	-0,21	0,00	-0,19	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,21	0,00	0,31	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,21	0,00	-0,57	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,22	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,22	0,00	-0,17	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,35	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,35	0,00	-0,58	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,20	-0,01	0,16	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	61	3,40	0,01	-0,16	0,01	-0,13	0,01	0,00
63	4,20	0,02	0,19	0,01	0,00	-0,05	0,00	0,00	63	3,40	-0,02	-0,19	-0,01	-0,16	0,06	0,00
65	4,20	0,02	-0,06	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	65	3,40	-0,02	0,06	-0,03	0,05	0,05	0,00
71	5,74	0,01	-0,03	0,02	0,08	0,00	0,00	0,00	71	3,40	-0,01	0,03	-0,02	-0,02	0,02	0,00
73	5,81	0,00	-0,02	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,02	-0,01	0,06	0,01	0,00
75	5,69	-0,02	-0,02	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	75	3,40	0,02	0,02	-0,01	0,05	-0,03	0,00
76	7,20	0,00	-0,02	0,01	0,07	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,02	-0,01	0,02	0,00	0,00
83	4,20	-0,01	-0,17	0,01	0,09	0,02	0,00	0,00	83	3,40	0,01	0,17	-0,01	0,04	-0,03	0,00
84	4,20	-0,01	-0,06	-0,02	0,07	0,02	0,00	0,00	84	3,40	0,01	0,06	0,02	-0,02	-0,03	0,00
92	4,20	0,02	-0,06	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	92	3,40	-0,02	0,06	0,01	0,05	-0,01	0,00
93	4,20	0,03	0,08	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	93	3,40	-0,03	-0,08	0,00	-0,06	0,00	0,00
94	5,69	-0,02	0,03	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	94	3,40	0,02	-0,03	0,03	-0,06	-0,02	0,00
95	7,20	-0,01	0,02	-0,01	0,07	-0,02	0,00	0,00	95	3,40	0,01	-0,02	0,01	-0,14	-0,02	0,00
100	4,20	0,02	-0,16	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	100	3,40	-0,02	0,16	-0,02	0,13	-0,01	0,00
101	5,74	-0,01	0,03	-0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00	101	3,40	0,01	-0,03	0,04	-0,07	-0,02	0,00
102	7,20	-0,01	0,03	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	102	3,40	0,01	-0,03	-0,01	-0,11	-0,03	0,00
103	5,81	-0,01	0,03	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	103	3,40	0,01	-0,03	0,02	-0,07	-0,02	0,00
104	7,20	-0,01	0,04	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	104	3,40	0,01	-0,04	-0,01	-0,14	-0,02	0,00
63	4,20	0,00	0,02	-0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	-0,02	0,20	-0,08	0,00	0,00
84	4,20	0,00	0,02	0,08	-0,08	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,02	-0,08	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,00	0,03	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	-0,03	-0,06	-0,11	0,00	0,00
83	4,20	0,00	0,03	-0,06	-0,11	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,03	0,06	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,01	0,03	0,00	0,10	-0,02	0,00
84	7,20	-0,01	-0,04	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	84	4,20	0,01	0,04	0,00	0,11	-0,02	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	-0,01	0,03	-0,04	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	0,01	-0,03	0,07	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	84	7,20	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,01	-0,03	0,03	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	-0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00
112	4,97	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	0,01	-0,03	0,03	0,00	0,00
118	4,97	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	63	4,20	0,00	-0,01	-0,01	-0,05	0,00	0,00
114	4,92	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	0,01	-0,03	0,03	0,00	0,00
120	4,92	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,20	0,00	-0,01	-0,02	-0,03	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	5,74	0,00	-0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	110	4,97	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
101	5,74	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,01	-0,03	0,04	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	158	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	6,43	0,00	0,01	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	101	5,74	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00
111	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	111	6,43	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	-0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	112	4,97	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00
73	5,81	0,00	0,01	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
103	5,81</															

C.D.S.

CARATT.: SISMA 0°: MOD02: 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)
95	7,20	0,00	-0,02	0,02	0,02	0,07	0,00	0,00	150	7,20	0,00	0,02	-0,02	-0,03	0,00	0,00
85	7,20	0,00	-0,02	0,02	0,02	-0,01	0,00	0,00	153	7,20	0,00	0,02	-0,02	0,04	0,00	0,00
150	7,20	0,00	-0,02	0,02	0,02	0,03	0,00	0,00	85	7,20	0,00	0,02	-0,02	0,01	0,00	0,00
153	7,20	0,00	-0,02	0,02	0,02	-0,04	0,00	0,00	76	7,20	0,00	0,02	-0,02	0,07	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT.: SISMA 0°: MOD03: 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	0,01	0,03	0,00	0,01	2	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	-0,05	0,01	0,01
2	0,00	0,00	-0,07	0,02	0,07	-0,01	0,01	3	0,00	0,00	-0,05	-0,01	-0,03	0,00	0,01	0,01
3	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,05	-0,01	0,01	4	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
4	0,00	0,00	-0,03	0,05	0,03	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00
5	0,00	0,00	-0,01	0,04	0,02	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00
6	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
7	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,04	0,01	0,05	-0,01	0,00	0,00
8	0,00	0,00	0,03	0,02	-0,01	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,07	0,02	0,06	0,00	-0,01	0,00
9	0,00	-0,01	0,04	0,01	-0,02	-0,01	0,00	10	0,00	0,01	0,06	0,01	0,06	-0,01	-0,01	0,00
10	0,00	0,00	0,05	0,01	-0,03	0,02	-0,01	11	0,00	0,00	0,10	0,03	0,02	0,02	-0,01	0,00
1	0,00	0,00	0,05	-0,16	-0,26	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,08	-0,21	-0,19	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	0,10	-0,13	-0,26	0,00	0,00	37	0,00	0,00	-0,09	-0,16	-0,18	0,00	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,07	-0,09	-0,18	0,01	0,00	39	0,00	0,00	-0,06	-0,06	-0,13	0,01	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,06	0,01	0,00	40	0,00	0,00	-0,02	-0,04	-0,04	0,01	0,00	0,00
5	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,01	0,00	41	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00
6	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,03	0,01	0,00	42	0,00	0,00	0,01	0,02	0,02	0,01	0,00	0,00
7	0,00	0,00	-0,03	0,04	0,09	0,01	0,00	43	0,00	0,00	0,03	0,04	0,06	0,01	0,00	0,00
8	0,00	0,00	-0,05	0,06	0,14	0,01	0,00	44	0,00	0,00	0,06	0,08	0,11	0,01	0,00	0,00
9	0,00	0,00	-0,06	0,10	0,19	0,01	0,00	45	0,00	0,00	0,07	0,08	0,14	0,00	0,00	0,00
10	0,00	0,00	-0,08	0,09	0,22	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,07	0,12	0,15	0,00	0,00	0,00
11	0,00	0,00	-0,03	0,16	0,23	-0,01	-0,01	47	0,00	0,00	0,10	0,05	0,18	-0,01	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,06	0,06	0,06	-0,01	-0,01	48	0,00	0,00	0,08	0,17	0,29	0,00	-0,01	0,00
61	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	91	0,00	0,00	-0,04	-0,07	-0,06	0,01	0,00	0,00
40	0,00	0,01	0,02	0,00	-0,04	0,02	0,00	61	0,00	-0,01	-0,02	-0,04	-0,04	0,02	0,00	0,00
39	0,00	0,00	0,07	-0,07	-0,13	0,02	0,00	89	0,00	0,00	-0,07	-0,10	-0,18	0,02	0,00	0,00
37	0,00	0,01	0,09	-0,03	-0,19	0,02	0,00	87	0,00	-0,01	-0,11	-0,24	-0,19	0,02	0,00	0,00
87	0,00	-0,01	0,13	0,03	-0,20	-0,01	0,00	106	0,00	0,01	-0,12	-0,17	-0,28	-0,02	0,00	0,00
36	0,00	0,00	0,10	-0,02	-0,21	0,01	0,00	86	0,00	0,00	-0,22	-0,30	-0,32	0,01	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,08	0,02	-0,12	-0,01	-0,01	105	0,00	0,00	-0,01	-0,20	-0,25	0,00	0,01	0,00
41	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	71	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,00
42	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,01	0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00
43	0,00	0,00	-0,04	0,02	0,06	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,03	0,05	0,09	0,01	0,00	0,00
44	0,00	-0,01	-0,06	0,03	0,09	-0,01	0,00	65	0,00	0,01	0,07	0,05	0,09	-0,02	0,00	0,00
45	0,00	0,00	-0,07	0,06	0,13	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,06	0,09	0,17	0,00	0,00	0,00
46	0,00	0,00	-0,08	0,02	0,14	-0,01	0,00	76	0,00	0,00	0,07	0,24	0,13	-0,01	0,00	0,00
47	0,00	0,00	-0,07	0,10	0,16	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,10	0,14	0,27	-0,01	0,00	0,00
41	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01	0,00	42	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,00	0,00
42	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00	0,00
43	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,02	-0,04	0,02	0,00	0,00	0,00
61	0,00	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,02	0,00	71	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
44	0,00	0,00	0,02	0,04	-0,01	0,01	0,00	45	0,00	0,00	0,02	-0,04	0,03	0,01	0,00	0,00
40	0,00	-0,01	-0,01	0,04	0,01	-0,01	0,00	41	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,01	-0,01	0,00	0,00
45	0,00	-0,01	-0,01	0,07	0,02	-0,01	0,00	46	0,00	0,01	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00
46	0,00	0,01	-0,02	0,08	0,02	0,02	0,00	47	0,00	-0,01	0,00	-0,09	0,01	0,02	0,00	0,00
47	0,00	0,00	0,01	0,04	-0,06	-0,01	0,00	48	0,00	0,00	-0,15	-0,06	-0,15	0,00	-0,02	0,00
36	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	0,01	37	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00
37	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,01	-0,02	0,01	39	0,00	0,01	0,00	-0,03	-0,01	-0,02	0,00	0,00
39	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	40	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
86	0,00	0,00	-0,07	-0,03	-0,01	0,00	0,01	87	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
87	0,00	-0,01	-0,03	-0,01	0,03	-0,02	0,00	89	0,00	0,01	0,03	-0,02	0,02	-0,02	0,01	0,00
71	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
83	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,03	0,01	0,00	63	0,00	0,00	-0,02	-0,02	-0,04	0,01	0,00	0,00
63	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	73	0,00	0,00	-0,03	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00
73	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,02	-0,01	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
84	0,00	0,01	0,05	-0,04	-0,09	0,01	0,00	65	0,00	-0,01	-0,07	-0,05	-0,11	0,01	0,00	0,00
65	0,00	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,01	0,00	75	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,04	0,01	-0,01	0,00
75	0,00	-0,01	-0,05	0,02	0,06	-0,01	-0,01	76	0,00	0,01	0,03	0,00	0,04	-0,02	0,00	0,00
76	0,00	0,01	0,04	-0,07	-0,06	0,02	0,00	77	0,00	-0,01	-0,07	-0,02	-0,07	0,02	-0,01	0,00
77	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,05	-0,01	-0,01	78	0,00	0,00	-0,13	-0,07	-0,18	0,00	-0,02	0,00
78	0,00	0,00	0,12	-0,12	-0,30	0,00	0,02	47	0,00	0,00	-0,04	-0,09	-0,10	0,00	0,00	0,00
105	0,00	0,00	0,21	-0,03	-0,08	0,00	0,02	106	0,00	0,00	0,12	-0,02	0,06	-0,01	0,00	0,00
106	0,00	0,02	0,12	-0,01	-0,12	0,03	0,00	107	0,00	-0,02	-0,02	-0,03	-0,05	0,02	0,02	0,00

CARATT.: SISMA 0°: MOD03: 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)
107	0,00	0,00	0,03	-0,02	-0,03	-0,03	-0,02	0,02	108	0,00	0,00	-0,03	-0,04	-0,05	0,02	0,01
108	0,00	-0,01	0,03	-0,01	-0,03	-0,03	-0,02	0,01	109	0,00	0,01	0,03	-0,04	-0,04	-0,03	0,00
91	0,00	0,00	0,05	0,03	0,03	-0,02	0,00	0,00	100	0,00	0,00	-0,06	-0,05	-0,08	0,01	0,00
100	0,00	0,02	0,03	0,01	0,02	0,02	0,00	0,00	109	0,00	-0,02	0,02	-0,03	-0,04	0,03	-0,01
89	0,00	0,00	0,06	-0,02	-0,07	-0,07	0,00	0,01	91	0,00	0,00	-0,03	-0,02	-0,04	0,00	0,00
100	0,00	0,00	0,03	-0,02	-0,06	-0,06	0,00	0,00	101	0,00	0,00	-0,01	-0,03	-0,03	0,00	0,00
101	0,00	0,00	0,02	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	102	0,00	0,00	-0,02	-0,03	-0,05	-0,01	0,00
92	0,00	0,00	0,01	-0,02	-0,02	0,01	0,00	0,00	83	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,00
102	0,00	0,01	0,02	-0,02	-0,05	0,01	0,00	0,00	92	0,00	-0,01	-0,03	-0,01	-0,04	0,01	0,00
92	0,00	-0,01	0,01	-0,02	-0,03	-0,02	0,00	0,00	103	0,00	0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,01
103	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,01	-0,01	104	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,02	-0,04	0,00	0,00
93	0,00	0,01	0,05	-0,07	-0,09	0,02	0,00	84	0,00	-0,01	-0,05	-0,06	-0,06	-0,09	0,02	0,00
104	0,00	0,00	0,03	-0,07	-0,14	0,00	0,00	93	0,00	0,00	-0,06	-0,03	-0,09	-0,09	0,01	0,00
83	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	93	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
93	0,00	-0,01	0,01	0,00	-0,02	-0,03	0,01	94	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00	-0,02	-0,03	0,00
94	0,00	0,01	-0,02	0,00	-0,02	0,02	-0,02	95	0,00	-0,01	-0,15	-0,01	-0,04	0,01	-0,01	-0,01
85	0,00	0,00	0,14	-0,24	-0,19	0,01	0,00	76	0,00	0,00	-0,09	0,10	-0,17	0,01	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-0,02	-0,20	-0,20	-0,01	-0,01	85	0,00	0,00	-0,07	-0,01	-0,12	0,00	0,00	0,00
84	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	-0,01	0,00	85	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00
119	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	84	0,00	0,00	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
1	3,40	-0,02	-0,09	-0,01	0,05	-0,02	0,00	1	0,00	0,02	0,09	0,01	0,27	-0,04	0,00	0,00
2	3,40	-0,01	-0,13	0,04	0,16	-0,02	0,00	2	0,00	0,01	0,13	-0,04	0,28	-0,02	0,00	0,00
3	3,40	-0,02	-0,09	0,03	0,12	-0,02	0,00	3	0,00	0,02	0,09	-0,03	0,19	-0,03	0,00	0,00
4	3,40	-0,02	-0,03	0,01	0,03	-0,03	0,00	4	0,00	0,02	0,03	-0,01	0,06	-0,04	0,00	0,00
5	3,40	-0,02	-0,01	0,00	0,01	-0,04	0,00	5	0,00	0,02	0,01	0,00	0,02	-0,04	0,00	0,00
6	3,40	-0,02	0,01	0,00	-0,02	-0,03	0,00	6	0,00	0,02	-0,01	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
7	3,40	-0,02	0,04	-0,02	-0,05	-0,03	0,00	7	0,00	0,02	-0,04	0,02	-0,09	-0,04	0,00	0,00
8	3,40	-0,02	0,06	-0,02	-0,07	-0,03	0,00	8	0,00	0,02	-0,06	0,02	-0,15	-0,04	0,00	0,00
9	3,40	-0,02	0,09	-0,05	-0,11	-0,04	0,00	9	0,00	0,02	-0,09	0,05	-0,20	-0,04	0,00	0,00
10	3,40	-0,02	0,11	-0,03	-0,12	-0,03	0,00	10	0,00	0,02	-0,11	0,03	-0,24	-0,04	0,00	0,00
11	3,40	-0,03	0,15	-0,03	-0,19	-0,05	0,00	11	0,00	0,03	-0,15	0,03	-0,31	-0,05	0,00	0,00
36	3,40	0,01	-0,16	0,03	0,15	0,01	0,00	36	0,00	-0,01	0,16	-0,03	0,41	0,01	0,00	0,00
37	3,40	0,01	-0,20	0,00	0,29	0,02	0,00	37	0,00	-0,01	0,20	0,00	0,39	0,02	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-0,14	-0,01	0,21	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,14	0,01	0,28	0,00	0,00	0,00
40	3,40	-0,01	-0,04	0,00	0,06	-0,01	0,00	40	0,00	0,01	0,04	0,00	0,08	-0,01	0,00	0,00
41	3,40	-0,01	-0,01	0,00	0,01	-0,01	0,00	41	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00
42	3,40	-0,01	0,02	-0,01	-0,03	-0,01	0,00	42	0,00	0,01	-0,02	0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
43	3,40	-0,01	0,06	-0,01	-0,09	-0,01	0,00	43	0,00	0,01	-0,06	0,01	-0,12	-0,01	0,00	0,00
44	3,40	-0,01	0,11	-0,04	-0,16	-0,01	0,00	44	0,00	0,01	-0,11	0,04	-0,20	-0,01	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,13	-0,01	-0,19	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,13	0,01	-0,27	-0,01	0,00	0,00
46	3,40	-0,01	0,15	0,03	-0,20	-0,01	0,00	46	0,00	0,01	-0,15	-0,03	-0,30	-0,01	0,00	0,00
47	3,40	-0,01	0,21	0,00	-0,30	-0,02	0,00	47	0,00	0,01	-0,21	0,00	-0,41	-0,02	0,00	0,00
48	3,40	-0,01	0,10	-0,01	-0,07	-0,03	0,00	48	0,00	0,01	-0,10	0,01	-0,26	-0,02	0,00	0,00
61	3,40	0,01	-0,04	0,00	0,06	0,02	0,00	61	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,07	0,02	0,00	0,00
63	3,40	-0,01	0,03	0,01	-0,04	-0,01	0,00	63	0,00	0,01	-0,03	-0,01	-0,05	-0,01	0,00	0,00
65	3,40	-0,02	0,10	0,01	-0,15	-0,03	0,00	65	0,00	0,02	-0,10	-0,01	-0,19	-0,03	0,00	0,00
71	3,40	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	71	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00
73	3,40	-0,01	0,04	0,02	-0,05	-0,01	0,00	73	0,00	0,01	-0,04	-0,02	-0,09	-0,01	0,00	0,00
75	3,40	-0,01	0,08	0,04	-0,10	-0,02	0,00	75	0,00	0,01	-0,08	-0,04	-0,19	-0,02	0,00	0,00
76	3,40	-0,02	0,16	-0,06	-0,23	-0,02	0,00	76	0,00	0,02	-0,16	0,06	-0,31	-0,03	0,00	0,00
77	3,40	0,01	0,13	0,05	-0,14	0,02	0,00	77	0,00	-0,01	-0,13	-0,05	-0,29	0,02	0,00	0,00
78	3,40	-0,01	0,09	0,01	-0,06	-0,02	0,00	78	0,00	0,01	-0,09	-0,01	-0,26	-0,01	0,00	0,00
83	3,40	0,01	0,03	-0,01	-0,04	0,01	0,00	83	0,00	-0,01	-0,03	0,01	-0,05	0,02	0,00	0,00
84	3,40	0,00	0,10	0,03	-0,14	-0,01	0,00	84	0,00	0,00	-0,10	-0,03	-0,19	-0,01	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,16	-0,02	-0,24	0,00	0,00	85	0,00	0,00	-0,16	0,02	-0,32	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,03	-0,20	0,13	0,24	0,04	0,00	86	0,00	-0,03	0,20	-0,13	0,45	0,05	0,00	0,00
87	3,40	0,04	-0,21	0,08	0,33	0,07	0,00	87	0,00	-0,04	0,21	-0,08	0,40	0,07	0,00	0,00
89	3,40	0,03	-0,09	-0,02	0,11	0,05	0,00	89	0,00	-0,03	0,09	0,02	0,19	0,05	0,00	0,00
91	3,40	0,02	-0,04	0,03	0,07	0,03	0,00	91	0,00	-0,02	0,04	-0,03	0,08	0,04	0,00	0,00
92	3,40	0,02	0,03	0,01	-0,04	0,03	0,00	92	0,00	-0,02	-0,03	-0,01	-0,06	0,03	0,00	0,00
93	3,40	0,01	0,09	-0,01	-0,14	0,01	0,00	93	0,00	-0,01	-0,09	0,01	-0,18	0,02	0,00	0,00
94	3,40	0,01	0,02	0,01	-0,01	0,02	0,00	94	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	-0,05	0,02	0,00	0,00
95	3,40	0,02	0,10	0,10	-0,14	0,02	0,00	95	0,00	-0,02	-0,10	-0,10	-0,21	0,03	0,00	0,00
100	3,40	0,03	-0,04	0,00	0,06	0,04	0,00	100	0,00	-0,03	0,04	0,00	0,06	0,05	0,00	0,00
101	3,40	0,03	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	101	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00
102	3,40	0,03	0,02	0,00	-0,03	0,04	0,00	102	0,00	-0,03	-0,02	0,00	-0,05	0,05	0,00	0,00
103	3,40	0,02	0,01	0,00	-0,01	0,04	0,00	103	0,00	-0,02	-0,01	0,00	-0,02	0,04	0,00	0,00
104	3,40	0,02	0,07	0,03	-0,09	0,03	0,00	104	0,00	-0,02	-0,07	-0,03	-0,14	0,04	0,00	0,00
105	3,40	0,05	-0,12	-0,14	0,15	0,07	0,00	105	0,00	-0,05	0,12	0,14	0,27	0,09	0,00	0,00
106	3,40	0,05	-0,15	-0,12	0,22	0,09	0,00	106	0,00	-0,05	0,15	0,12	0,28	0,09	0,00	0,00
107	3,40	0,05	-0,02	-0,01	0,02	0,07	0,00	107	0,00	-0,05	0,02	0,01	0,04	0,08	0,00	0,00
108	3,40	0,04	-0,01	0,00	0,01	0,07	0,00	108	0,00	-0,04	0,01	0,00	0,02	0,08	0,00	0,00
109	3,40	0,03	-0,02	-0,05	0,03	0,04	0,00	109	0,00	-0,03	0,02	0,05	0,04	0,05	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	3	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
3	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,01	0,00				

C.D.S.

CARATT.: SISMA 0°: MOD03: 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)
47	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	48	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
10	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	87	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	88	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
88	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	89	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
89	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	90	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
90	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	176	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
101	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	111	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
110	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	101	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
100	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	110	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
76	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
77	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	78	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
61	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
71	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
63	3,40	0,00	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
73	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	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	0,00	75	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	131	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
106	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	132	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
107	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	133	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
108	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	134	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
1	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00
171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	177	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,05	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	175	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	96	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	105	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,15	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	186	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,10	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	174	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,04	0,00	0,00
173	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	172	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	180	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,08	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	179	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	178	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	97	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,02	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,22	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	190	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
14	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	188	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
26	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	187	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00
59	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
39	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	49	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	183	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	182	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	181	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00
4	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	15	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
15	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	27	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
27	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
40	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	50	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
5	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	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	0,00	28	3,40	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	41	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	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
62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
17	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
29	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
131	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
54	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,06	0,00	0,09	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
18	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
30	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
53	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
64	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
19	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,03	0,00	0,02	0,00	0,00
31	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,06	0,00	0,02	0,00	0,00
132	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00								

CARATT.: SISMA 0°: MOD03: 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)
74	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	3,40	0,00	0,05	0,00	0,08	0,00	0,00
103	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	113	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
112	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
52	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
83	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	92	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
92	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	112	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
133	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00
61	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
185	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	184	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	115	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	86	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,09	0,00	0,00
115	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
93	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,40	0,00	0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,08	0,00	0,00
23	3,40	0,00	-0,08	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,08	0,00	0,10	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00
79	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
188	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	184	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
15	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
27	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
15	3,40	0,00	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	0,00	17	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	0,00	18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	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	0,00	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	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,40	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
28	3,40	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
29	3,40	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
30	3,40	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	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	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
12	3,40	0,00	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	0,00	54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,02	0,00	0,00
55	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	0,00
66	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,04	0,00	0,11	0,00	0,00
66	3,40	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
38	3,40	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
60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
98	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	107	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
90	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	108	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	139	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
93	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	144	3,40	0,00	0,04	0,00	0,03	0,00	0,00
84	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	93	3,40	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
85	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	95	3,40	0,00	0,04	0,00	0,11	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	85	3,40	0,00	0,09	0,00	0,15	0,00	0,00
91	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00								

C.D.S.

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

C.D.S.

CARATT.: SISMA 0°: MODO3: 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)
	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	84	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	102	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	104	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	110	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	110	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00			

CARATT.: SISMA 90°: MOD01: 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	-0,25	0,59	1,13	0,06	-0,02	2	0,00	-0,03	0,23	0,29	0,59	0,08	0,03
	2	0,00	-0,01	-0,51	0,51	0,87	-0,05	0,02	3	0,00	0,01	0,40	0,30	0,77	-0,01	0,00
	3	0,00	-0,02	-0,43	0,55	0,74	-0,03	0,02	4	0,00	0,02	0,46	-0,01	0,75	-0,04	-0,02
	4	0,00	0,00	-0,29	0,72	0,57	0,03	-0,01	5	0,00	0,00	0,48	-0,02	0,77	0,00	-0,02
	5	0,00	0,02	-0,10	0,68	0,42	0,03	-0,02	6	0,00	-0,02	0,42	0,00	0,70	0,04	-0,02
	6	0,00	0,00	-0,16	0,63	0,46	0,00	-0,02	7	0,00	0,00	0,45	0,26	0,73	-0,01	-0,02
	7	0,00	0,02	-0,10	0,38	0,43	0,04	-0,02	8	0,00	-0,02	0,39	0,38	0,68	0,05	-0,02

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

C.D.S.

CARATT.: SISMA 90°: MOD01: 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)
	8	0,00	-0,01	-0,15	0,25	0,47	-0,01	-0,02	9	0,00	0,01	0,60	0,63	0,85	-0,02	-0,02
	9	0,00	0,06	-0,16	0,04	0,36	0,09	-0,02	10	0,00	-0,06	0,40	0,37	0,56	0,10	0,00
	10	0,00	-0,01	-0,32	0,29	0,65	-0,04	-0,01	11	0,00	0,01	0,44	0,63	0,73	-0,01	-0,01
	1	0,00	-0,01	0,49	-0,19	-0,34	-0,06	0,06	36	0,00	0,01	0,38	0,07	0,32	-0,06	0,05
	2	0,00	-0,01	0,16	-0,23	-0,50	-0,03	0,02	37	0,00	0,01	-0,20	-0,27	-0,38	-0,04	0,02
	3	0,00	0,01	0,21	-0,14	-0,32	0,03	0,02	39	0,00	-0,01	-0,02	-0,02	-0,08	0,01	0,02
	4	0,00	0,00	-0,30	0,45	0,58	0,02	0,01	40	0,00	0,00	0,24	-0,16	0,47	0,00	0,02
	5	0,00	-0,01	-0,22	0,30	0,65	-0,03	0,01	41	0,00	0,01	0,20	0,02	0,45	-0,02	0,01
	6	0,00	-0,02	-0,25	0,31	0,63	-0,04	0,02	42	0,00	0,02	0,29	-0,05	0,50	-0,07	0,01
	7	0,00	-0,01	-0,18	0,25	0,55	-0,03	0,01	43	0,00	0,01	0,21	0,00	0,43	-0,02	0,02
	8	0,00	-0,02	-0,21	0,27	0,53	-0,04	0,02	44	0,00	0,02	0,18	-0,11	0,36	-0,07	0,02
	9	0,00	-0,02	-0,01	0,15	0,42	-0,06	0,01	45	0,00	0,02	0,32	0,02	0,51	-0,06	0,01
	10	0,00	-0,02	-0,29	0,29	0,48	-0,06	0,02	46	0,00	0,02	-0,06	-0,22	0,13	-0,07	0,01
	11	0,00	0,00	0,07	0,36	0,11	0,00	0,02	47	0,00	0,00	0,27	-0,20	0,34	-0,01	0,01
	11	0,00	0,00	-0,14	0,24	0,44	0,01	0,00	48	0,00	0,00	-0,53	0,56	0,33	0,02	0,04
	61	0,00	-0,01	0,26	0,42	-0,46	0,01	0,03	91	0,00	0,01	-0,34	-0,51	-0,47	-0,04	0,04
	40	0,00	0,03	-0,21	0,65	0,45	0,06	0,00	61	0,00	-0,03	0,28	-0,48	0,33	0,05	0,03
	39	0,00	0,02	0,04	-0,04	-0,08	0,08	0,02	89	0,00	-0,02	-0,10	-0,13	-0,22	0,09	0,02
	37	0,00	0,00	0,06	0,08	-0,18	0,01	0,02	87	0,00	0,00	-0,25	-0,34	-0,37	-0,01	0,02
	87	0,00	0,05	0,17	0,07	-0,28	0,11	0,01	106	0,00	-0,05	-0,16	-0,26	-0,46	0,08	0,01
	36	0,00	-0,01	0,44	-0,20	-0,40	-0,03	0,05	86	0,00	0,01	0,45	0,23	0,36	-0,05	0,05
	86	0,00	0,02	0,50	-0,10	-0,32	0,04	0,03	105	0,00	-0,02	0,41	0,17	0,11	0,03	0,04
	41	0,00	0,00	-0,23	0,38	0,39	0,01	0,01	71	0,00	0,00	-0,10	-0,08	-0,14	0,00	0,02
	42	0,00	0,09	-0,31	0,62	0,50	0,10	-0,01	63	0,00	-0,09	0,23	-0,32	0,31	0,13	0,03
	43	0,00	0,00	-0,14	0,34	0,29	0,00	0,01	73	0,00	0,00	-0,07	-0,16	-0,21	-0,02	0,02
	44	0,00	0,11	-0,21	0,52	0,37	0,13	0,00	65	0,00	-0,11	0,17	-0,45	0,15	0,18	0,03
	45	0,00	0,00	0,04	0,13	-0,01	0,00	0,02	75	0,00	0,00	-0,18	-0,24	-0,39	-0,01	0,01
	46	0,00	0,01	-0,34	0,59	0,45	0,03	0,01	76	0,00	-0,01	-0,14	-0,54	-0,07	0,05	0,02
	47	0,00	0,02	0,08	0,04	0,04	0,05	0,01	77	0,00	-0,02	0,20	0,15	0,37	0,04	0,02
	41	0,00	0,01	-0,34	0,65	0,65	0,03	-0,01	42	0,00	-0,01	0,37	0,00	0,66	0,00	-0,01
	42	0,00	-0,01	-0,11	0,49	0,35	-0,04	-0,01	43	0,00	0,01	0,26	0,36	0,54	-0,01	-0,01
	43	0,00	0,01	-0,31	0,30	0,63	0,03	-0,01	44	0,00	-0,01	0,30	0,43	0,63	0,00	-0,01
	61	0,00	-0,02	-0,44	0,77	1,01	-0,06	0,01	71	0,00	0,02	0,34	0,01	0,69	-0,06	0,01
	44	0,00	-0,02	-0,25	0,36	0,56	-0,06	-0,01	45	0,00	0,02	0,32	0,48	0,60	-0,05	-0,01
	40	0,00	-0,01	-0,27	0,61	0,57	-0,02	-0,01	41	0,00	0,01	0,26	0,05	0,55	-0,02	-0,01
	45	0,00	0,07	-0,44	0,29	0,62	0,11	-0,01	46	0,00	-0,07	0,34	0,10	0,55	0,10	0,00
	46	0,00	-0,01	-0,41	0,64	0,67	-0,06	-0,01	47	0,00	0,01	0,36	0,22	0,62	-0,04	0,00
	47	0,00	-0,01	-0,38	0,10	0,42	-0,04	0,00	48	0,00	0,01	-0,27	0,46	0,76	-0,02	-0,02
	36	0,00	0,04	-0,40	0,67	1,22	0,08	0,00	37	0,00	-0,04	0,42	0,10	0,82	0,10	0,01
	37	0,00	-0,02	-0,37	0,77	0,73	-0,07	0,01	39	0,00	0,02	0,35	0,13	0,74	-0,05	0,00
	39	0,00	-0,01	-0,34	0,71	0,73	-0,03	0,00	40	0,00	0,01	0,34	0,11	0,66	-0,04	-0,01
	86	0,00	0,01	-0,37	0,70	1,23	0,01	0,01	87	0,00	-0,01	0,33	0,26	0,74	0,03	0,01
	87	0,00	-0,04	-0,49	0,71	0,88	-0,14	0,01	89	0,00	0,04	0,39	0,26	0,82	-0,08	0,01
	71	0,00	0,02	-0,35	0,77	0,67	0,05	0,01	83	0,00	-0,02	0,27	-0,06	0,62	0,02	0,00
	83	0,00	-0,03	-0,22	0,33	0,34	-0,09	-0,01	63	0,00	0,03	0,09	-0,22	0,36	-0,06	-0,02
	63	0,00	-0,03	-0,55	0,86	0,95	-0,07	0,01	73	0,00	0,03	0,34	-0,09	0,71	-0,07	0,02
	73	0,00	0,04	-0,31	0,89	0,65	0,09	0,02	119	0,00	-0,04	0,26	-0,60	-0,06	0,00	-0,01
	84	0,00	-0,08	-0,28	0,41	0,39	-0,13	0,00	65	0,00	0,08	0,31	-0,29	0,54	-0,13	-0,03
	65	0,00	-0,03	-0,52	0,61	1,04	-0,05	0,01	75	0,00	0,03	0,35	0,12	0,71	-0,08	0,01
	75	0,00	0,04	-0,29	0,60	0,56	0,08	0,01	76	0,00	-0,04	0,19	0,13	0,54	0,11	0,00
	76	0,00	-0,02	-0,45	0,74	0,76	-0,05	0,00	77	0,00	0,02	0,24	0,24	0,53	-0,06	-0,01
	77	0,00	0,00	-0,39	0,42	0,68	0,02	-0,01	78	0,00	0,00	-0,10	0,41	0,74	0,00	-0,02
	78	0,00	0,00	-0,20	-0,25	-0,49	0,00	-0,03	47	0,00	-0,05	-0,63	-0,28	0,03	-0,01	0,00
	105	0,00	-0,01	-0,29	0,65	1,26	-0,03	0,01	106	0,00	0,01	0,75	0,46	1,09	-0,02	0,02
	106	0,00	0,00	-0,29	0,43	0,58	-0,05	0,01	107	0,00	0,00	0,39	0,35	0,65	0,06	0,01
	107	0,00	-0,01	-0,55	0,55	0,96	-0,06	0,01	108	0,00	0,01	0,51	0,47	0,89	0,00	0,02
	108	0,00	-0,03	-0,38	0,43	0,74	0,00	0,03	109	0,00	0,03	0,56	0,53	1,16	-0,13	-0,01
	91	0,00	0,08	-0,30	0,33	0,18	0,11	0,03	100	0,00	-0,08	0,17	-0,37	0,23	0,04	0,00
	100	0,00	0,09	0,54	0,20	-0,56	0,02	0,01	109	0,00	-0,09	-0,59	-0,24	-0,38	0,13	0,01
	89	0,00	-0,01	-0,31	0,56	0,70	-0,01	0,01	91	0,00	0,01	0,37	0,64	1,02	-0,08	0,01
	100	0,00	-0,01	-0,60	0,64	1,17	-0,06	-0,01	101	0,00	0,01	0,31	0,41	0,66	0,04	0,03
	101	0,00	-0,02	-0,41	0,36	0,69	-0,04	0,03	102	0,00	0,02	0,31	0,63	1,13	-0,04	-0,02
	92	0,00	0,05	0,25	0,30	-0,21	0,09	-0,04	83	0,00	-0,05	0,00	-0,20	-0,01	0,12	0,00
	102	0,00	0,00	-0,47	0,22	0,47	0,04	-0,04	92	0,00	0,00	0,41	-0,10	0,62	-0,04	-0,03
	92	0,00	-0,01	-0,36	0,56	1,07	-0,05	-0,01	103	0,00	0,01	0,35	0,46	0,66	0,02	0,04
	103	0,00	-0,02	-0,40	0,30	0,68	-0,02	0,05	104	0,00	0,02	0,34	0,59	1,12	-0,09	-0,02
	93	0,00	-0,01	0,00	0,38	0,08	-0,06	-0,01	84	0,00	0,01	0,06	-0,19	0,13	-0,01	-0,01
	104	0,00	0,05	-0,50	0,27	0,53	0,09	-0,05	93	0,00	-0,05	0,21	-0,10	0,44	0,10	0,00
	83	0,00	-0,01	-0,34	0,80	0,59	-0,05	0,01	93	0,00	0,01	0,35	0,61	0,61	-0,05	0,00
	93	0,00	0,01	-0,25	0,09	0,58	0,01	-0,01	94	0,00	-0,01	0,29	0,62	0,58	0,05	0,06
	94	0,00	-0,02	-0,39	0,13	0,75	-0,05	0,06	95	0,00	0,02	0,49	0,60	1,14	-0,06	0,00
	85	0,00	-0,07	-0,40	0,72	0,48	-0,12	-0,02	76	0,00	0,07	0,10	-0,52	0,28	-0,11	-0,01
	95	0,00	0,03	-0,36	0,47	0,52	0,06	-0,03	85	0,00	-0,03	-0,04	-0,17	0,16	0,09	-0,02
	84	0,00	0,01	-0,28	0,96	0,53	0,03	0,00	85	0,00	-0,01	0,23	0,30	0,64	0,03	0,01
	119	0,00	0,04	-0,26	0,60	0,06	0,00	0,01	84	0,00	-0,04	0,33	-0,25	0,66	0,11	0,00
	1	3,40	-0,61	-0,04	-0,30	-0,05	-0,86	0,00	1	0,00	0,61	0,04	0,30	0,20	-1,20	0,00
	2	3,40	-0,82	-0,26	0,13	0,33	-1,29	0,00	2	0,00	0,82	0,26	-0,13	0,56	-1,48	0,00
	3	3,40	-0,84	-0,07	-0,18	0,04	-1,35	0,00	3	0,00	0,84	0,07	0,18	0,19	-1,52	0,00
	4	3,40	-0,70	0,47	0,13	-0,66	-1,15	0,00	4	0,00	0,70	-0,47	-0,13	-0,94	-1,25	0,00
	5	3,40	-0,67	0,31	-0,16	-0,37	-1,07	0,00	5	0,00	0,67	-0,31	0,16	-0,70	-1,20	0,00
	6	3,40	-0,65	0,29	-0,02	-0,33										

CARATT.: SISMA 90°: MODO1: 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)
43	3,40	-0,65	0,36	-0,02	-0,49	-1,02	0,00	43	0,00	0,65	-0,36	0,02	-0,74	-1,19	0,00	0,00
44	3,40	-0,66	0,39	-0,02	-0,56	-1,04	0,00	44	0,00	0,66	-0,39	0,02	-0,75	-1,20	0,00	0,00
45	3,40	-0,70	0,23	-0,24	-0,26	-1,14	0,00	45	0,00	0,70	-0,23	0,24	-0,53	-1,25	0,00	0,00
46	3,40	-0,70	0,28	0,47	-0,37	-1,13	0,00	46	0,00	0,70	-0,28	-0,47	-0,58	-1,24	0,00	0,00
47	3,40	-0,70	0,32	-0,27	-0,49	-1,14	0,00	47	0,00	0,70	-0,32	0,27	-0,59	-1,25	0,00	0,00
48	3,40	-0,56	0,13	0,19	-0,15	-0,86	0,00	48	0,00	0,56	-0,13	-0,19	-0,30	-1,03	0,00	0,00
61	3,40	-0,64	-0,07	-0,10	0,07	-0,98	0,00	61	0,00	0,64	0,07	0,10	0,17	-1,18	0,00	0,00
63	3,40	-0,69	-0,07	0,23	0,04	-1,09	0,00	63	0,00	0,69	0,07	-0,23	0,21	-1,24	0,00	0,00
65	3,40	-0,63	-0,20	0,04	0,25	-0,97	0,00	65	0,00	0,63	0,20	-0,04	0,42	-1,16	0,00	0,00
71	3,40	-0,75	-0,04	0,12	-0,02	-1,22	0,00	71	0,00	0,75	0,04	-0,12	0,16	-1,33	0,00	0,00
73	3,40	-0,74	-0,07	0,05	0,01	-1,20	0,00	73	0,00	0,74	0,07	-0,05	0,23	-1,30	0,00	0,00
75	3,40	-0,72	-0,17	0,11	0,17	-1,16	0,00	75	0,00	0,72	0,17	-0,11	0,41	-1,28	0,00	0,00
76	3,40	-0,70	-0,31	0,29	0,43	-1,12	0,00	76	0,00	0,70	0,31	-0,29	0,62	-1,25	0,00	0,00
77	3,40	-0,68	0,17	-0,04	-0,18	-1,07	0,00	77	0,00	0,68	-0,17	0,04	-0,40	-1,23	0,00	0,00
78	3,40	-0,58	0,18	0,31	-0,25	-0,89	0,00	78	0,00	0,58	-0,18	-0,31	-0,37	-1,08	0,00	0,00
83	3,40	-0,65	-0,18	0,29	0,24	-1,00	0,00	83	0,00	0,65	0,18	-0,29	0,36	-1,22	0,00	0,00
84	3,40	-0,65	-0,26	0,17	0,38	-1,00	0,00	84	0,00	0,65	0,26	-0,17	0,52	-1,21	0,00	0,00
85	3,40	-0,20	-0,34	0,05	0,52	0,00	0,00	85	0,00	0,20	0,34	-0,05	0,65	-0,69	0,00	0,00
86	3,40	-0,66	0,04	-0,49	-0,10	-0,95	0,00	86	0,00	0,66	-0,04	0,49	-0,03	-1,30	0,00	0,00
87	3,40	-0,86	-0,41	0,25	0,58	-1,36	0,00	87	0,00	0,86	0,41	-0,25	0,82	-1,56	0,00	0,00
89	3,40	-0,84	-0,10	0,02	0,12	-1,32	0,00	89	0,00	0,84	0,10	-0,02	0,23	-1,54	0,00	0,00
91	3,40	-0,55	-0,16	0,28	0,27	-0,78	0,00	91	0,00	0,55	0,16	-0,28	0,29	-1,08	0,00	0,00
92	3,40	-0,61	-0,20	-0,30	0,29	-0,93	0,00	92	0,00	0,61	0,20	0,30	0,40	-1,14	0,00	0,00
93	3,40	-0,64	-0,27	-0,32	0,39	-0,97	0,00	93	0,00	0,64	0,27	0,32	0,52	-1,20	0,00	0,00
94	3,40	-0,75	-0,03	0,11	0,00	-1,22	0,00	94	0,00	0,75	0,03	-0,11	0,11	-1,33	0,00	0,00
95	3,40	-0,63	-0,24	0,02	0,31	-0,98	0,00	95	0,00	0,63	0,24	-0,02	0,52	-1,17	0,00	0,00
100	3,40	-0,63	-0,18	-0,11	0,29	-0,97	0,00	100	0,00	0,63	0,18	0,11	0,32	-1,19	0,00	0,00
101	3,40	-0,76	-0,01	0,10	-0,03	-1,24	0,00	101	0,00	0,76	0,01	-0,10	0,06	-1,36	0,00	0,00
102	3,40	-0,64	-0,21	0,16	0,26	-0,99	0,00	102	0,00	0,64	0,21	-0,16	0,45	-1,17	0,00	0,00
103	3,40	-0,75	-0,02	0,04	-0,03	-1,22	0,00	103	0,00	0,75	0,02	-0,04	0,09	-1,34	0,00	0,00
104	3,40	-0,63	-0,24	0,16	0,31	-0,99	0,00	104	0,00	0,63	0,24	-0,16	0,52	-1,17	0,00	0,00
105	3,40	-0,67	0,06	-0,22	-0,10	-0,98	0,00	105	0,00	0,67	-0,06	0,22	-0,10	-1,31	0,00	0,00
106	3,40	-0,91	-0,34	-0,29	0,50	-1,47	0,00	106	0,00	0,91	0,34	0,29	0,67	-1,62	0,00	0,00
107	3,40	-0,90	-0,01	0,16	0,03	-1,44	0,00	107	0,00	0,90	0,01	-0,16	0,02	-1,61	0,00	0,00
108	3,40	-0,90	-0,02	-0,13	0,02	-1,45	0,00	108	0,00	0,90	0,02	0,13	0,05	-1,62	0,00	0,00
109	3,40	-0,62	-0,20	0,04	0,32	-0,95	0,00	109	0,00	0,62	0,20	-0,04	0,36	-1,18	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,86	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,29	0,00	0,69	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	-0,24	0,00	0,60	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,24	0,00	0,58	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	-0,46	0,00	0,77	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,46	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,47	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,21	0,00	0,52	0,00	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,24	0,00	0,55	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,24	0,00	0,58	0,00	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,15	0,00	0,46	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,15	0,00	0,47	0,00	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,55	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,21	0,00	0,55	0,00	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,14	0,00	0,46	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,14	0,00	0,42	0,00	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,47	0,00	0,69	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,47	0,00	0,65	0,00	0,00	0,00
36	3,40	0,00	-0,36	0,00	0,95	0,00	0,00	37	3,40	0,00	0,36	0,00	0,78	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,59	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,21	0,00	0,63	0,00	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-0,22	0,00	0,62	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,22	0,00	0,56	0,00	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,24	0,00	0,55	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,24	0,00	0,56	0,00	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,22	0,00	0,53	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,22	0,00	0,48	0,00	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-0,13	0,00	0,37	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,13	0,00	0,44	0,00	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,22	0,00	0,59	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,22	0,00	0,58	0,00	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,14	0,00	0,45	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,14	0,00	0,41	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,52	0,00	0,73	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,52	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,38	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,12	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,32	0,00	0,59	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,32	0,00	0,74	0,00	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,17	0,00	0,48	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,17	0,00	0,63	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	-0,34	0,00	0,94	0,00	0,00	87	3,40	0,00	0,34	0,00	0,78	0,00	0,00	0,00
87	3,40	0,00	-0,25	0,00	0,64	0,00	0,00	88	3,40	0,00	0,25	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00
88	3,40	0,00	-0,26	0,00	-0,17	0,00	0,00	89	3,40	0,00	0,26	0,00	0,67	0,00	0,00	0,00
89	3,40	0,00	-0,22	0,00	0,65	0,00	0,00	90	3,40	0,00	0,22	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
90	3,40	0,00	-0,22	0,00	0,13	0,00	0,00	91	3,40	0,00	0,22	0,00	0,78	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	3,40	0,00	-0,27	0,00	0,57	0,00	0,00	111	3,40	0,00	0,27	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	-0,27	0,00	-0,03	0,00	0,00	102	3,40	0,00	0,27	0,00	0,71	0,00	0,00	0,00
110	3,40	0,00	-0,27	0,00	0,07	0,00	0,00	101	3,40	0,00	0,27	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00
100	3,40	0,00	-0,27	0,00	0,74	0,00	0,00	110	3,40	0,00	0,27	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,40	0,00	0,29	0,00	0,72	0,00	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-0,15	0,00	0,46	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,15	0,00	0,47	0,00	0,00	0,00
77	3,40	0,00	-0,23	0,00	0,60	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,23	0,00	0,68	0,00	0,00	0,00
61	3,40	0,00	-0,25	0,00	0,67	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,25	0,00	0,55	0,00	0,00	0,00
71	3,40	0,00	-0,28	0,00	0,58	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,28	0,00	0,72	0,00	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,52	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,19	0,00	0,47	0,00	0,00	0,00
73	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,59	0,00	0,00	84	3,40	0,00	0,29	0,00	0,71	0,00	0,00	0,00
65	3,40	0,00	-0,26	0,00	0,68	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,26	0,00	0,57	0,00	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,48	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,20	0,00	0,50	0,00	0,00	0,00
105	3,40	0,00	-0,37	0,00	0,97	0,00	0,00	131	3,40	0,00	0,37	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
106	3,40	0,00	-0,47	0,00	0,76	0,00	0,00	132	3,40	0,00	0,					

CARATT.: SISMA 90°: MODO1: 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)
180	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	179	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,00	97	3,40	0,00	-0,19	0,00	-0,03	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,19	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-0,19	0,00	-0,34	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	190	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,11	0,00	0,00
14	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	188	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,02	0,00	0,00
26	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	187	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
59	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
39	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	49	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	183	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	182	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	181	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,12	0,00	-0,11	0,00	0,00
15	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	27	3,40	0,00	0,12	0,00	0,10	0,00	0,00
27	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,12	0,00	0,31	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,19	0,00	-0,04	0,00	0,00
50	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	68	3,40	0,00	0,19	0,00	0,13	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,13	0,00	-0,13	0,00	0,00
16	3,40	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,13	0,00	0,11	0,00	0,00
28	3,40	0,00	-0,13	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,13	0,00	0,35	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,11	0,00	0,00
51	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,05	0,00	0,00
62	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,11	0,00	-0,13	0,00	0,00
17	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,11	0,00	0,07	0,00	0,00
29	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,11	0,00	0,26	0,00	0,00
131	3,40	0,00	-0,37	0,00	0,11	0,11	0,00	0,00	106	3,40	0,00	0,37	0,00	0,75	0,00	0,00
54	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,19	0,00	0,22	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,11	0,00	-0,11	0,00	0,00
18	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,11	0,00	0,09	0,00	0,00
30	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,11	0,00	0,30	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,19	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,11	0,00	0,00
53	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,05	0,00	0,00
64	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,10	0,00	-0,11	0,00	0,00
19	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,10	0,00	0,07	0,00	0,00
31	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,10	0,00	0,25	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,31	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,19	0,00	0,02	0,00	0,00
132	3,40	0,00	-0,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	107	3,40	0,00	0,47	0,00	0,78	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,10	0,00	-0,09	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,10	0,00	0,10	0,00	0,00
32	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,10	0,00	0,28	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,09	0,00	0,00
21	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,09	0,00	0,08	0,00	0,00
33	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,09	0,00	0,24	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00
56	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
67	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
11	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00
22	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,06	0,00	0,04	0,00	0,00
34	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,06	0,00	0,14	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,05	0,00	0,00
57	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,05	0,00	0,03	0,00	0,00
58	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,05	0,00	0,10	0,00	0,00
65	3,40	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,00	74	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,02	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	84	3,40	0,00	-0,19	0,00	-0,29	0,00	0,00
103	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00	113	3,40	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00
112	3,40	0,00	-0,24	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	103	3,40	0,00	0,24	0,00	0,56	0,00	0,00
63	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	25	3,40	0,00	-0,08	0,00	0,08	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	83	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,17	0,00	0,00
83	3,40	0,00	0,07	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	92	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,13	0,00	0,00
92	3,40	0,00	-0,24	0,00	0,70	0,00	0,00	0,00	112	3,40	0,00	0,24	0,00	-0,10	0,00	0,00
133	3,40	0,00	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	3,40	0,00	0,30	0,00	0,65	0,00	0,00
61	3,40	0,00	0,06	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	185	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,06	0,00	0,00
185	3,40	0,00	0,06	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	184	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,04	0,00	0,00
94	3,40	0,00	-0,26	0,00	0,57	0,00	0,00	0,00	115	3,40	0,00	0,26	0,00	0,05	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3,40	0,00	-0,26	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	95	3,40	0,00	0,26	0,00	0,70	0,00	0,00
93	3,40	0,00	-0,27	0,00	0,73	0,00	0,00	0,00	114	3,40	0,00	0,27	0,00	-0,08	0,00	0,00
11	3,40	0,00	0,11	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-0,11	0,00	-0,48	0,00	0,00
23	3,40	0,00	-0,48	0,00	0,54	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,48	0,00	0,54	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,13	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,00	48	3,40	0,00	-0,13	0,00	0,19	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,11	0,00	0,00
79	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,07	0,00	0,18	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	178							

C.D.S.

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

CARATT.: SISMA 90°: MOD01: 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)
174	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	173	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,04	0,00	0,00
184	3,40	0,00	0,06	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	91	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,15	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
172	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,29	0,00	0,00
190	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	14	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,05	0,00	0,00
191	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,07	0,00	0,32	0,00	0,00
188	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	26	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	39	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,11	0,00	0,00
171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
174	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
38	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
59	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-0,44	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,44	0,00	0,29	0,00	0,00
60	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,05	0,00	0,18	0,00	0,00
12	3,40	0,00	-0,44	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	63	3,40	0,00	0,44	0,00	0,58	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,70	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,70	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,73	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	-0,73	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,02	0,00	0,00
24	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,05	0,00	0,07	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,05	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	-0,19	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,19	0,00	0,30	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,20	-0,08	0,18	-0,10	0,00	-0,27	0,00	0,00	61	3,40	0,08	-0,18	0,10	-0,14	0,20	0,00
63	4,20	-0,13	0,24	-0,10	0,00	-0,21	0,00	0,00	63	3,40	0,13	-0,24	0,10	-0,19	0,10	0,00
65	4,20	-0,06	0,17	-0,08	0,00	-0,25	0,00	0,00	65	3,40	0,06	-0,17	0,08	-0,13	0,20	0,00
71	5,74	-0,01	0,01	0,10	0,02	-0,10	0,00	0,00	71	3,40	0,01	-0,01	-0,10	-0,05	0,07	0,00
73	5,81	0,04	0,01	0,10	0,00	-0,05	0,00	0,00	73	3,40	-0,04	-0,01	-0,10	-0,03	0,14	0,00
75	5,69	0,01	0,00	0,09	0,00	-0,09	0,00	0,00	75	3,40	-0,01	0,00	-0,09	-0,01	0,11	0,00
76	7,20	0,05	-0,01	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	76	3,40	-0,05	0,01	-0,01	0,00	0,16	0,00
83	4,20	0,09	-0,14	0,01	0,04	-0,21	0,00	0,00	83	3,40	-0,09	0,14	-0,01	0,07	0,28	0,00
84	4,20	0,09	-0,14	-0,01	0,05	-0,22	0,00	0,00	84	3,40	-0,09	0,14	0,01	0,07	0,29	0,00
92	4,20	-0,07	-0,10	-0,11	0,00	-0,28	0,00	0,00	92	3,40	0,07	0,10	0,11	0,08	0,23	0,00
93	4,20	-0,06	-0,04	-0,11	0,00	-0,28	0,00	0,00	93	3,40	0,06	0,04	0,11	0,03	0,23	0,00
94	5,69	-0,03	0,00	0,10	0,00	-0,12	0,00	0,00	94	3,40	0,03	0,00	-0,10	0,00	0,06	0,00
95	7,20	0,09	0,01	0,00	0,03	0,05	0,00	0,00	95	3,40	-0,09	-0,01	0,00	-0,06	0,28	0,00
100	4,20	-0,08	-0,18	-0,11	0,00	-0,29	0,00	0,00	100	3,40	0,08	0,18	0,11	0,14	0,23	0,00
101	5,74	-0,01	-0,01	0,10	0,00	-0,11	0,00	0,00	101	3,40	0,01	0,01	-0,10	0,03	0,08	0,00
102	7,20	0,09	0,00	0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	102	3,40	-0,09	0,00	-0,01	-0,01	0,28	0,00
103	5,81	-0,02	-0,01	0,10	0,00	-0,11	0,00	0,00	103	3,40	0,02	0,01	-0,10	0,03	0,07	0,00
104	7,20	0,08	0,01	0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	104	3,40	-0,08	-0,01	-0,01	-0,03	0,27	0,00
63	4,20	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,24	-0,02	0,00	0,00
84	4,20	0,00	0,01	-0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,00	0,01	-0,17	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	-0,01	0,17	-0,04	0,00	0,00
83	4,20	0,00	0,01	-0,10	-0,03	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,01	0,10	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,09	0,00	0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	83	4,20	-0,09	0,00	-0,01	0,01	0,21	0,00
84	7,20	0,10	-0,01	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	84	4,20	-0,10	0,01	0,00	0,03	0,21	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	84	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,08	-0,11	0,07	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	-0,08	0,11	-0,29	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,08	-0,10	0,07	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	-0,08	0,10	-0,27	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,08	-0,09	0,08	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,08	0,09	-0,28	0,00	0,00
118	4,97	0,00	0,06	-0,16	0,06	0,00										

C.D.S.

CARATT.: SISMA 90°: MOD01: 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)
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,08	-0,09	-0,14	0,00	0,00	0,00	112	4,97	0,00	-0,08	0,09	-0,08	0,00	0,00
73	5,81	0,00	0,06	-0,16	-0,10	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	-0,06	0,16	-0,06	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
113	6,43	0,00	-0,02	-0,08	0,01	0,00	0,00	0,00	103	5,81	0,00	0,02	0,08	0,03	0,00	0,00
119	6,44	0,00	-0,03	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,03	0,09	0,05	0,00	0,00
113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	-0,02	-0,08	0,05	0,00	0,00	0,00	113	6,43	0,00	0,02	0,08	-0,01	0,00	0,00
84	7,20	0,00	-0,03	-0,09	0,07	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,03	0,09	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,69	0,00	0,08	-0,09	-0,15	0,00	0,00	0,00	114	4,92	0,00	-0,08	0,09	-0,07	0,00	0,00
75	5,69	0,00	0,07	-0,08	-0,12	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	-0,07	0,08	-0,07	0,00	0,00
94	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	6,43	0,00	-0,02	-0,09	0,01	0,00	0,00	0,00	94	5,69	0,00	0,02	0,09	0,03	0,00	0,00
121	6,42	0,00	-0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,01	0,05	0,03	0,00	0,00
115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,00	-0,02	-0,09	0,05	0,00	0,00	0,00	115	6,43	0,00	0,02	0,09	-0,01	0,00	0,00
76	7,20	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,01	0,05	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,00	-0,01	0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	150	7,20	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
85	7,20	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	153	7,20	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00
150	7,20	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	85	7,20	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
153	7,20	0,00	-0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	76	7,20	0,00	0,01	-0,01	0,03	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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	-0,07	2,18	0,13	0,17	-0,16	-0,16	-0,28	2	0,00	0,07	2,07	0,83	1,75	-0,23	-0,24
2	0,00	0,05	1,72	-0,55	-1,25	0,17	-0,24	3	0,00	-0,05	2,20	1,50	1,86	0,08	-0,25	-0,25
3	0,00	0,03	1,65	-1,31	-1,37	0,06	-0,30	4	0,00	-0,03	0,91	1,97	0,82	0,03	0,02	0,02
4	0,00	0,08	1,10	-2,02	-1,19	0,14	-0,11	5	0,00	-0,08	0,95	1,24	0,53	0,25	-0,13	-0,13
5	0,00	-0,03	1,34	-1,69	-1,21	-0,10	-0,13	6	0,00	0,03	0,98	1,00	0,57	-0,05	-0,12	-0,12
6	0,00	0,00	1,23	-1,32	-1,23	0,00	-0,14	7	0,00	0,00	0,87	0,50	0,59	0,02	-0,14	-0,14
7	0,00	-0,02	1,21	-0,84	-1,22	-0,04	-0,13	8	0,00	0,02	0,88	0,21	0,54	-0,09	-0,12	-0,12
8	0,00	0,05	1,14	-0,56	-1,19	0,14	-0,13	9	0,00	-0,05	0,77	-0,13	0,32	0,15	-0,13	-0,13
9	0,00	-0,07	1,02	-0,26	-0,94	-0,07	-0,08	10	0,00	0,07	0,71	-0,05	0,46	-0,12	-0,08	-0,08
10	0,00	0,09	1,27	-0,42	-1,19	0,29	-0,13	11	0,00	-0,09	0,92	-0,27	-0,41	0,29	-0,15	-0,15
1	0,00	0,04	-0,77	3,52	5,62	0,16	0,13	36	0,00	-0,04	1,84	4,56	4,11	0,18	0,00	0,00
2	0,00	0,02	-2,72	3,40	7,10	0,07	0,00	37	0,00	-0,02	2,38	4,62	5,04	0,10	0,02	0,02
3	0,00	-0,04	-2,42	3,68	7,10	-0,14	-0,04	39	0,00	0,04	2,34	2,47	5,21	-0,10	0,04	0,04
4	0,00	-0,03	-1,62	1,11	4,07	-0,18	-0,02	40	0,00	0,03	1,54	3,36	2,95	0,02	-0,01	-0,01
5	0,00	-0,06	-1,40	2,05	4,05	-0,15	-0,01	41	0,00	0,06	1,34	1,69	2,75	-0,15	0,00	0,00
6	0,00	0,04	-1,37	1,88	3,99	0,05	0,00	42	0,00	-0,04	1,74	1,86	3,28	0,18	-0,03	-0,03
7	0,00	0,01	-1,37	1,85	3,82	0,02	-0,01	43	0,00	-0,01	1,45	1,94	2,69	0,05	-0,01	-0,01
8	0,00	0,01	-1,28	1,69	3,70	-0,04	-0,01	44	0,00	-0,01	1,71	2,25	2,91	0,07	-0,01	-0,01
9	0,00	-0,03	-1,26	1,84	3,63	-0,08	-0,03	45	0,00	0,03	1,25	1,65	2,52	-0,07	0,01	0,01
10	0,00	-0,06	-1,13	1,53	3,54	-0,17	0,01	46	0,00	0,06	1,18	1,98	2,48	-0,15	-0,01	-0,01
11	0,00	-0,06	-0,46	1,76	3,07	-0,18	-0,09	47	0,00	0,06	1,12	0,79	2,14	-0,13	0,01	0,01
11	0,00	-0,01	0,93	0,56	0,42	-0,10	-0,16	48	0,00	0,01	1,22	1,60	3,06	0,01	-0,14	-0,14
61	0,00	0,07	-1,76	-0,50	3,56	0,23	-0,01	91	0,00	-0,07	3,90	6,12	5,33	0,19	-0,07	-0,07
40	0,00	-0,54	-1,70	-0,58	2,83	-0,94	0,02	61	0,00	0,54	1,42	3,58	2,76	-0,95	-0,06	-0,06
39	0,00	-0,07	-2,62	3,12	5,29	-0,28	0,04	89	0,00	0,07	2,58	3,79	7,00	-0,27	0,01	0,01
37	0,00	-0,09	-2,50	0,65	5,22	-0,28	-0,01	87	0,00	0,09	3,34	6,91	5,63	-0,36	-0,02	-0,02
87	0,00	0,34	-3,64	-0,98	5,73	0,31	-0,01	106	0,00	-0,34	3,41	5,02	8,27	0,90	0,00	0,00
36	0,00	-0,02	-2,25	0,43	4,66	-0,08	-0,01	86	0,00	0,02	4,62	6,56	6,91	-0,07	0,06	0,06
86	0,00	0,09	-2,16	-0,47	2,82	0,25	0,19	105	0,00	-0,09	-0,18	4,24	5,57	0,07	-0,32	-0,32
41	0,00	-0,17	-1,43	1,40	2,85	-0,45	0,02	71	0,00	0,17	1,50	2,29	4,09	-0,42	-0,09	-0,09
42	0,00	-0,46	-1,57	1,23	2,29	-0,64	0,00	63	0,00	0,46	1,39	0,15	1,83	-0,62	-0,09	-0,09
43	0,00	-0,17	-1,57	0,90	2,74	-0,34	0,02	73	0,00	0,17	1,54	2,10	4,05	-0,36	-0,08	-0,08
44	0,00	-0,45	-1,67	0,56	2,49	-0,60	0,02	65	0,00	0,45	1,89	1,48	2,53	-0,64	-0,05	-0,05
45	0,00	-0,10	-1,40	1,06	2,59	-0,22	0,03	75	0,00	0,10	1,36	2,12	3,78	-0,25	-0,01	-0,01
46	0,00	-0,06	-1,10	0,25	2,23	-0,18	0,00	76	0,00	0,06	1,26	3,92	2,15	-0,17	-0,02	-0,02
47	0,00	-0,05	-0,95	1,22	1,99	-0,14	-0,01	77	0,00	0,05	1,18	1,73	3,35	-0,20	0,00	0,00
41	0,00	0,06	0,15	-0,66	-0,28	0,04	-0,05	42	0,00	-0,06	-0,19	-0,11	-0,58	0,23	-0,07	-0,07
42	0,00	0,06	0,62	-1,13	-0,98	0,23	-0,08	43	0,00	-0,06	0,12	0,15	-0,09	0,17	-0,05	-0,05
43	0,00	0,05	0,44	-0,67	-0,51	0,12	-0,05	44	0,00	-0,05	0,41	-0,12	0,19	0,16	-0,05	-0,05
61	0,00	0,28	-0,21	-0,41	-0,47	0,72	-0,05	71	0,00	-0,28	-1,33	0,32	-1,53	0,65	-0,17	-0,17
44	0,00	0,11	0,68	-0,64	-0,77	0,37	-0,05	45	0,00	-0,11	0,14	-0,25	0,17	0,30	-0,06	-0,06
40	0,00	0,27	0,42	-0,97	-0,61	0,69	-0,05	41	0,00	-0,27	-0,17	0,19	-0,36	0,56	-0,06	-0,06
45	0,00	-0,03	0,10	0,11	-0,04	-0,02	-0,03	46	0,00	0,03	-0,28	-0,52	-0,44	-0,06	-0,04	-0,04
46	0,00	0,13	-0,02	0,19	-0,13	0,39	-0,06	47	0,00	-0,13	-0,21	-1,15	-0,33	0,41	-0,05	-0,05

C.D.S.

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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)
47	0,00	-0,03	0,39	0,26	0,26	-0,93	-0,12	0,02	48	0,00	0,03	-1,51	-0,93	-2,18	-0,01	-0,20
36	0,00	-0,05	-0,30	0,24	0,24	0,28	-0,10	-0,11	37	0,00	0,05	-0,06	0,48	0,03	-0,15	-0,15
37	0,00	0,10	0,17	-0,39	-0,41	-0,41	0,33	-0,15	39	0,00	-0,10	0,00	0,64	0,16	0,26	-0,15
39	0,00	0,06	0,03	-0,68	-0,21	-0,21	0,12	-0,18	40	0,00	-0,06	0,14	0,15	0,06	0,24	-0,03
86	0,00	-0,11	1,68	0,25	-0,52	-0,52	-0,18	-0,12	87	0,00	0,11	1,41	-0,12	0,97	-0,36	-0,12
87	0,00	0,17	1,30	-0,06	-1,68	-1,68	0,41	-0,08	89	0,00	-0,17	-1,51	0,19	-1,54	0,46	-0,29
71	0,00	-0,10	-0,76	-0,72	0,58	-0,23	-0,18	83	0,00	0,10	0,24	0,68	0,48	-0,25	-0,01	
83	0,00	0,03	1,48	-2,00	-2,90	-0,01	-0,01	63	0,00	-0,03	-2,14	-2,00	-4,01	0,16	0,04	
63	0,00	0,15	0,10	0,53	-0,86	0,45	-0,07	73	0,00	-0,15	-1,47	-0,41	-1,69	0,35	-0,15	
73	0,00	-0,01	-1,00	0,05	0,69	0,00	-0,17	119	0,00	0,01	0,10	-0,01	0,31	-0,02	0,07	
84	0,00	0,00	1,64	-1,35	-2,83	-0,06	-0,01	65	0,00	0,00	-2,18	-1,22	-3,28	0,07	0,02	
65	0,00	0,22	0,00	0,13	-0,47	0,57	-0,03	75	0,00	-0,22	-1,04	0,05	-0,99	0,47	-0,14	
75	0,00	-0,09	-1,05	0,13	1,17	-0,23	-0,15	76	0,00	0,09	0,42	0,04	0,60	-0,20	-0,02	
76	0,00	0,12	0,79	-1,43	-1,18	0,42	-0,03	77	0,00	-0,12	-0,93	0,03	-1,05	0,36	-0,15	
77	0,00	-0,04	-0,82	-0,30	0,49	-0,17	-0,10	78	0,00	0,04	-1,34	-0,85	-2,02	-0,03	-0,19	
78	0,00	0,00	1,31	-1,19	-2,99	0,03	0,19	47	0,00	0,00	-0,54	-0,91	-1,10	-0,02	0,03	
105	0,00	0,05	-4,52	0,11	0,71	-0,07	-0,37	106	0,00	-0,05	-3,90	0,08	-2,83	0,33	-0,20	
106	0,00	-0,58	-2,95	-0,37	2,79	-1,22	0,07	107	0,00	0,58	-0,01	0,51	0,74	-0,68	-0,68	
107	0,00	-0,04	-0,14	-0,19	-0,15	0,68	-0,52	108	0,00	0,04	0,46	0,40	0,81	-0,85	-0,50	
108	0,00	0,48	-0,81	-0,22	-0,46	0,85	-0,64	109	0,00	-0,48	-3,85	0,42	-0,55	1,12	-0,09	
91	0,00	0,01	-2,59	-2,53	1,23	-0,04	-0,12	100	0,00	-0,01	3,93	4,42	5,41	0,07	0,10	
100	0,00	-0,48	-3,53	-1,00	0,21	0,31	-0,33	109	0,00	0,48	0,49	2,71	3,97	-1,12	0,40	
89	0,00	-0,05	-1,76	0,08	1,90	-0,19	-0,32	91	0,00	0,05	1,53	0,08	0,62	-0,15	-0,04	
100	0,00	-0,19	-0,57	-0,25	0,65	-0,38	-0,05	101	0,00	0,19	0,16	0,32	0,34	-0,58	-0,57	
101	0,00	0,22	-0,38	-0,11	0,02	0,58	-0,57	102	0,00	-0,22	-1,68	0,19	0,00	0,45	-0,05	
92	0,00	0,17	1,92	-2,19	-3,13	0,41	-0,02	83	0,00	-0,17	-1,48	-0,83	-2,82	0,21	0,00	
102	0,00	-0,11	0,57	-2,29	-4,19	-0,45	-0,12	92	0,00	0,11	-2,04	-1,00	-2,79	0,01	0,03	
92	0,00	-0,19	-0,02	-0,13	0,29	-0,42	0,08	103	0,00	0,19	0,24	0,22	0,34	-0,58	-0,59	
103	0,00	0,21	-0,38	-0,05	-0,03	0,58	-0,54	104	0,00	-0,21	-1,64	0,13	-0,04	0,36	-0,03	
93	0,00	0,05	1,60	-2,14	-2,94	0,20	-0,01	84	0,00	-0,05	-1,54	-1,55	-2,76	0,06	0,00	
104	0,00	-0,07	0,58	-2,21	-4,03	-0,36	-0,12	93	0,00	0,07	-1,90	-0,92	-2,63	0,09	0,05	
83	0,00	0,02	0,24	-0,39	-0,21	0,05	-0,07	93	0,00	-0,02	0,41	0,20	0,45	0,13	-0,07	
93	0,00	-0,20	0,28	-0,19	-0,15	-0,41	0,10	94	0,00	0,20	0,27	0,21	0,26	-0,53	-0,56	
94	0,00	0,18	-0,45	-0,07	0,00	0,53	-0,50	95	0,00	-0,18	-2,40	0,09	-0,21	0,34	-0,11	
85	0,00	-0,01	2,34	-4,14	-3,25	0,02	0,01	76	0,00	0,01	-1,51	1,71	-2,79	-0,05	0,00	
95	0,00	-0,09	-0,56	-3,43	-3,35	-0,34	-0,17	85	0,00	0,09	-1,30	-0,18	-2,03	-0,10	0,06	
84	0,00	0,01	-0,41	0,16	0,40	0,05	-0,06	85	0,00	-0,01	0,39	-0,01	0,24	0,08	-0,06	
119	0,00	-0,01	-0,10	0,01	-0,31	0,02	-0,07	84	0,00	0,01	-0,44	0,03	-0,15	-0,05	0,00	
1	3,40	-0,03	2,08	-0,03	-1,15	-0,11	0,00	1	0,00	0,03	-2,08	0,03	-5,91	0,03	0,00	
2	3,40	-0,26	3,53	-1,06	-4,42	-0,40	0,00	2	0,00	0,26	-3,53	1,06	-7,57	-0,49	0,00	
3	3,40	-0,21	3,70	-1,43	-4,86	-0,37	0,00	3	0,00	0,21	-3,70	1,43	-7,71	-0,36	0,00	
4	3,40	0,21	2,05	-0,40	-2,43	0,26	0,00	4	0,00	-0,21	-2,05	0,40	-4,52	0,47	0,00	
5	3,40	0,39	1,93	-0,89	-2,26	0,64	0,00	5	0,00	-0,39	-1,93	0,89	-4,31	0,69	0,00	
6	3,40	0,36	1,91	-0,84	-2,25	0,57	0,00	6	0,00	-0,36	-1,91	0,84	-4,25	0,66	0,00	
7	3,40	0,36	1,83	-0,71	-2,12	0,57	0,00	7	0,00	-0,36	-1,83	0,71	-4,09	0,65	0,00	
8	3,40	0,36	1,76	-0,74	-2,04	0,56	0,00	8	0,00	-0,36	-1,76	0,74	-3,95	0,65	0,00	
9	3,40	0,37	1,72	-0,53	-2,02	0,60	0,00	9	0,00	-0,37	-1,72	0,53	-3,84	0,65	0,00	
10	3,40	0,41	1,69	-0,84	-2,00	0,66	0,00	10	0,00	-0,41	-1,69	0,84	-3,76	0,73	0,00	
11	3,40	0,15	1,74	-0,70	-2,20	0,16	0,00	11	0,00	-0,15	-1,74	0,70	-3,71	0,33	0,00	
36	3,40	-0,11	3,55	-0,65	-3,20	-0,14	0,00	36	0,00	0,11	-3,55	0,65	-8,87	-0,24	0,00	
37	3,40	-0,34	5,43	0,00	-7,88	-0,57	0,00	37	0,00	0,34	-5,43	0,00	-10,57	-0,58	0,00	
39	3,40	0,00	5,66	0,26	-8,37	0,05	0,00	39	0,00	0,00	-5,66	-0,26	-10,86	-0,07	0,00	
40	3,40	0,30	3,00	-0,40	-4,32	0,46	0,00	40	0,00	-0,30	-3,00	0,40	-5,87	0,56	0,00	
41	3,40	0,37	2,88	0,11	-4,07	0,61	0,00	41	0,00	-0,37	-2,88	-0,11	-5,70	0,64	0,00	
42	3,40	0,16	2,67	-0,60	-3,70	0,15	0,00	42	0,00	-0,16	-2,67	0,60	-5,37	0,38	0,00	
43	3,40	0,35	2,83	-0,44	-4,09	0,57	0,00	43	0,00	-0,35	-2,83	0,44	-5,53	0,61	0,00	
44	3,40	0,30	2,86	-1,14	-4,24	0,47	0,00	44	0,00	-0,30	-2,86	1,14	-5,50	0,57	0,00	
45	3,40	0,45	2,54	-0,09	-3,59	0,77	0,00	45	0,00	-0,45	-2,54	0,09	-5,05	0,74	0,00	
46	3,40	0,33	2,38	0,23	-3,28	0,53	0,00	46	0,00	-0,33	-2,38	-0,23	-4,82	0,60	0,00	
47	3,40	0,30	2,54	0,20	-3,64	0,46	0,00	47	0,00	-0,30	-2,54	-0,20	-5,01	0,56	0,00	
48	3,40	0,18	1,02	-0,24	-0,73	0,22	0,00	48	0,00	-0,18	-1,02	0,24	-2,75	0,39	0,00	
61	3,40	-0,26	3,32	0,55	-5,07	-0,46	0,00	61	0,00	0,26	-3,32	-0,55	-6,21	-0,44	0,00	
63	3,40	-0,33	2,61	0,64	-3,63	-0,62	0,00	63	0,00	0,33	-2,61	-0,64	-5,26	-0,49	0,00	
65	3,40	-0,22	2,98	0,29	-4,44	-0,41	0,00	65	0,00	0,22	-2,98	-0,29	-5,69	-0,33	0,00	
71	3,40	-0,25	1,82	0,59	-2,00	-0,44	0,00	71	0,00	0,25	-1,82	-0,59	-4,20	-0,41	0,00	
73	3,40	-0,22	1,85	0,93	-2,17	-0,40	0,00	73	0,00	0,22	-1,85	-0,93	-4,14	-0,35	0,00	
75	3,40	-0,10	1,82	0,73	-2,12	-0,16	0,00	75	0,00	0,10	-1,82	-0,73	-4,06	-0,18	0,00	
76	3,40	-0,13	2,69	-0,96	-3,86	-0,22	0,00	76	0,00	0,13	-2,69	0,96	-5,27	-0,22	0,00	
77	3,40	0,32	1,57	0,57	-1,73	0,54	0,00	77	0,00	-0,32	-1,57	-0,57	-3,60	0,56	0,00	
78	3,40	0,07	0,92	0,03	-0,59	0,02	0,00	78	0,00	-0,07	-0,92	-0,03	-2,56	0,22	0,00	
83	3,40	-0,15	2,96	-0,48	-4,26	-0,22	0,00	83	0,00	0,15	-2,96	0,48	-5,80	-0,27	0,00	
84	3,40	-0,11	2,93	0,75	-4,29	-0,18	0,00	84	0,00	0,11	-2,93	-0,75	-5,66	-0,22	0,00	
85	3,40	-0,03	2,76	-0,32	-4,03	0,03	0,00	85	0,00	0,03	-2,76	0,32	-5,35	-0,13	0,00	
86	3,40	-0,19	4,41	-2,63	-5,17	-0,35	0,00	86	0,00	0,19	-4,41	2,63	-9,81	-0,30	0,00	
87	3,40	-0,50	6,17	-2,42	-9,46	-0,87	0,00	87	0,00	0,50	-6,17	2,42	-11,53	-0,83	0,00	
89	3,40	-0,19	3,57	0,69	-4,52	-0,29	0,00	89	0,00	0,19	-3,57	-0,69	-7,61	-0,36	0,00	
91	3,40	-0,20	3,65	-2,85	-5,80	-0,25	0,00	91	0,00	0,20	-3,65	2,85	-6,60	-0,43	0,00	
92	3,40	-0,14	3,00	0,15	-4,37	-0,22	0,00	92	0,00	0,14	-3,00	-0,15	-5,84	-0,27	0,00	
93	3,40	-0,13	2,84	-0,39	-4,13	-0,19	0,00	93	0,00	0,13	-2,84	0,39	-5,53	-0,25	0,00	
94	3,40	-0,14	0,38	0,19	-0,22	-0,21	0,00	94	0,00	0,14	-0,38	-0,19	-1,06	-0,26	0,00	
95	3,40	0,01	1,69	1,84	-2,29	-0,03	0,00	95	0,00	-0,01	-1,69	-1,84	-3,46	0,05	0,00	
100	3,40	-0,17	3,23	0,17	-5,29	-0,25	0,00	100	0,00	0,17	-3,23	-0,17	-5,67	-0,33	0,00	
101	3,40	-0,20														

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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)
2	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,09	0,00	0,21	0,00	0,00
3	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,18	0,00	0,39	0,00	0,00
4	3,40	0,00	0,22	0,00	0,00	-0,61	0,00	0,00	5	3,40	0,00	-0,22	0,00	-0,39	0,00	0,00
5	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	6	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,30	0,00	0,00
6	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	7	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,26	0,00	0,00
7	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,31	0,00	0,00
8	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	9	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,22	0,00	0,00
9	3,40	0,00	0,26	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	10	3,40	0,00	-0,26	0,00	-0,35	0,00	0,00
36	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	37	3,40	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	39	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,04	0,00	0,00
39	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,12	0,00	0,00
40	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,24	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,22	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	42	3,40	0,00	-0,22	0,00	-0,65	0,00	0,00
42	3,40	0,00	0,14	0,00	0,00	-0,52	0,00	0,00	43	3,40	0,00	-0,14	0,00	-0,34	0,00	0,00
43	3,40	0,00	0,09	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	44	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,28	0,00	0,00
44	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	45	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	46	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,28	0,00	0,00
46	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	47	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,27	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,35	0,00	0,00	-0,65	0,00	0,00	48	3,40	0,00	-0,35	0,00	-0,79	0,00	0,00
10	3,40	0,00	0,13	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	11	3,40	0,00	-0,13	0,00	-0,49	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,06	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	87	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,20	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	88	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,14	0,00	0,00
88	3,40	0,00	0,18	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	89	3,40	0,00	-0,18	0,00	-0,21	0,00	0,00
89	3,40	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,52	0,00	0,00	90	3,40	0,00	0,23	0,00	0,04	0,00	0,00
90	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	91	3,40	0,00	0,06	0,00	0,28	0,00	0,00
177	3,40	0,00	-0,60	0,00	0,00	1,19	0,00	-0,01	176	3,40	0,00	0,60	0,00	-0,14	0,00	0,01
101	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	111	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
111	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	102	3,40	0,00	0,01	0,00	0,05	0,00	0,00
110	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	101	3,40	0,00	0,10	0,00	0,23	0,00	0,00
100	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	110	3,40	0,00	0,10	0,00	-0,02	0,00	0,00
113	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	104	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
76	3,40	0,00	0,10	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	77	3,40	0,00	-0,10	0,00	-0,26	0,00	0,00
77	3,40	0,00	0,15	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	78	3,40	0,00	-0,15	0,00	-0,52	0,00	0,00
61	3,40	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,19	0,00	0,00
71	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,03	0,00	0,14	0,00	0,00
63	3,40	0,00	0,16	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,36	0,00	0,00
73	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	84	3,40	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00
65	3,40	0,00	0,07	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,09	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,05	0,00	0,11	0,00	0,00
105	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	131	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,08	0,00	0,00
106	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	132	3,40	0,00	0,11	0,00	0,09	0,00	0,00
107	3,40	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	133	3,40	0,00	0,14	0,00	0,05	0,00	0,00
108	3,40	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	134	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,00	0,00
1	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	1,13	0,00	0,02	171	3,40	0,00	-0,04	0,00	-1,20	0,00	-0,02
171	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	1,20	0,00	-0,01	170	3,40	0,00	-0,04	0,00	-1,26	0,00	0,01
81	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-1,05	0,00	0,00	80	3,40	0,00	-0,02	0,00	1,01	0,00	0,00
36	3,40	0,00	-0,60	0,00	0,00	2,23	0,00	0,01	177	3,40	0,00	0,60	0,00	-1,19	0,00	-0,01
49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
176	3,40	0,00	-0,60	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,01	175	3,40	0,00	0,60	0,00	0,91	0,00	0,01
86	3,40	0,00	-1,79	0,00	0,00	3,23	0,00	0,00	96	3,40	0,00	1,79	0,00	0,19	0,00	0,00
96	3,40	0,00	-1,79	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	105	3,40	0,00	1,79	0,00	3,20	0,00	0,00
2	3,40	0,00	-1,04	0,00	0,00	4,42	0,00	0,00	186	3,40	0,00	1,04	0,00	-2,75	0,00	0,00
186	3,40	0,00	-1,04	0,00	0,00	2,75	0,00	0,00	174	3,40	0,00	1,04	0,00	-1,08	0,00	0,00
173	3,40	0,00	-1,04	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	172	3,40	0,00	1,04	0,00	2,26	0,00	0,00
37	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,00	3,98	0,00	0,01	180	3,40	0,00	1,09	0,00	-2,08	0,00	-0,01
180	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,00	2,08	0,00	0,00	179	3,40	0,00	1,09	0,00	-0,16	0,00	0,00
179	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	178	3,40	0,00	1,09	0,00	1,76	0,00	0,00
87	3,40	0,00	-3,46	0,00	0,00	5,84	0,00	0,00	97	3,40	0,00	3,46	0,00	0,68	0,00	0,00
97	3,40	0,00	-3,46	0,00	0,00	-0,68	0,00	0,00	106	3,40	0,00	3,46	0,00	6,50	0,00	0,00
3	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,00	4,81	0,00	0,01	190	3,40	0,00	1,35	0,00	-2,78	0,00	-0,01
14	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,00	0,78	0,00	0,00	188	3,40	0,00	1,35	0,00	1,24	0,00	0,00
26	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,00	-1,60	0,00	-0,01	187	3,40	0,00	1,35	0,00	3,22	0,00	0,01
59	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
39	3,40	0,00	-1,11	0,00	0,00	4,01	0,00	-0,01	49	3,40	0,00	1,11	0,00	-2,51	0,00	0,01
49	3,40	0,00	-1,11	0,00	0,00	2,51	0,00	0,00	183	3,40	0,00	1,11	0,00	-1,30	0,00	0,00
183	3,40	0,00	-1,11	0,00	0,00	1,30	0,00	0,00	182	3,40	0,00	1,11	0,00	0,64	0,00	0,00
182	3,40	0,00	-1,11	0,00	0,00	-0,64	0,00	0,00	181	3,40	0,00	1,11	0,00	2,58	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,79	0,00	0,00	2,26	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,79	0,00	-0,84	0,00	0,00
15	3,40	0,00	-0,79	0,00	0,00	0,84	0,00	0,00	27	3,40	0,00	0,79	0,00	0,58	0,00	0,00
27	3,40	0,00	-0,79	0,00	0,00	-0,58	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,79	0,00	1,99	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-1,27	0,00	0,00	2,34	0,00	0,00	50	3,40	0,00	1,27	0,00	-0,12	0,00	0,00
50	3,40	0,00	-1,27	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	68	3,40	0,00	1,27	0,00	0,99	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,80	0,00	0,00	2,26	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,80	0,00	-0,83	0,00	0,00
16	3,40	0,00	-0,80	0,00	0,00	0,83	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,80	0,00	0,59	0,00	0,00
28	3,40	0,00	-0,80	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,80	0,00	2,02	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,00	2,06	0,00	0,01	51	3,40	0,00	0,78	0,00	-0,70	0,00	-0,01
51	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,00	0,70	0,00	0,01	13	3,40	0,00	0,78	0,00	0,22	0,00	-0,01
62	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,00	-0,69	0,00	-0,01	24	3,40						

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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	-1,78	0,00	0,00	2,51	0,00	0,00	54	3,40	0,00	1,78	0,00	0,59	0,00	0,00
132	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	107	3,40	0,00	0,11	0,00	0,27	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	2,02	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,71	0,00	-0,74	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	0,74	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,71	0,00	0,53	0,00	0,00
32	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,71	0,00	1,81	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	2,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,71	0,00	-0,72	0,00	0,00
21	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	0,72	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,71	0,00	0,56	0,00	0,00
33	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,00	-0,56	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,71	0,00	1,83	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,45	0,00	0,00	1,44	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,45	0,00	-0,66	0,00	0,00
56	3,40	0,00	-0,45	0,00	0,00	0,66	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,45	0,00	0,01	0,00	0,00
67	3,40	0,00	-0,45	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,45	0,00	0,68	0,00	0,00
11	3,40	0,00	-0,63	0,00	0,00	1,77	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,63	0,00	-0,65	0,00	0,00
22	3,40	0,00	-0,63	0,00	0,00	0,65	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,63	0,00	0,48	0,00	0,00
34	3,40	0,00	-0,63	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,63	0,00	1,60	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,52	0,00	0,00	1,51	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,52	0,00	-0,60	0,00	0,00
57	3,40	0,00	-0,52	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,52	0,00	0,17	0,00	0,00
58	3,40	0,00	-0,52	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,52	0,00	0,95	0,00	0,00
65	3,40	0,00	-1,46	0,00	0,00	2,38	0,00	0,00	74	3,40	0,00	1,46	0,00	0,03	0,00	0,00
74	3,40	0,00	-1,45	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	84	3,40	0,00	1,45	0,00	2,41	0,00	0,00
103	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	113	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
112	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	103	3,40	0,00	0,07	0,00	0,18	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,00	2,06	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,81	0,00	-0,71	0,00	0,00
52	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,00	-0,63	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,81	0,00	1,98	0,00	0,00
83	3,40	0,00	-1,29	0,00	0,00	2,43	0,00	0,00	92	3,40	0,00	1,29	0,00	2,40	0,00	0,00
92	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	112	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,02	0,00	0,00
133	3,40	0,00	-0,14	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	108	3,40	0,00	0,14	0,00	0,35	0,00	0,00
61	3,40	0,00	-0,83	0,00	0,00	2,60	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,83	0,00	-0,62	0,00	0,00
185	3,40	0,00	-0,83	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	184	3,40	0,00	0,83	0,00	0,83	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	115	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
175	3,40	0,00	-0,60	0,00	0,00	-0,91	0,00	0,01	86	3,40	0,00	0,60	0,00	1,96	0,00	-0,01
115	3,40	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	95	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00
93	3,40	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,19	0,00	0,00	114	3,40	0,00	0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
11	3,40	0,00	0,05	0,00	0,00	0,54	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,65	0,00	0,00
23	3,40	0,00	-0,64	0,00	0,00	0,72	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,64	0,00	0,73	0,00	0,00
35	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	-0,68	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,11	0,00	0,92	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,70	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,18	0,00	-0,29	0,00	0,00
79	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,18	0,00	0,41	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
188	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	184	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,18	0,00	0,07	0,00	0,00
15	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
27	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
15	3,40	0,00	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	0,00	17	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	0,00	18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	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	0,00	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	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,40	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
28	3,40	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
29	3,40	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
30	3,40	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	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	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
12	3,40	0,00	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	0,00	54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,87	0,00	0,00	1,91	0,00	0,00	55</							

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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)
84	3,40	0,00	-0,77	0,00	1,81	0,00	0,00	0,00	93	3,40	0,00	0,77	0,00	1,84	0,00	0,00
85	3,40	0,00	-0,71	0,00	1,58	0,00	0,00	0,00	95	3,40	0,00	0,71	0,00	1,78	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-1,51	0,00	2,51	0,00	0,00	0,00	85	3,40	0,00	1,51	0,00	2,45	0,00	0,00
91	3,40	0,00	-3,74	0,00	3,52	0,00	0,00	0,00	100	3,40	0,00	3,74	0,00	3,57	0,00	0,00
100	3,40	0,00	-3,40	0,00	2,20	0,00	0,00	0,00	109	3,40	0,00	3,40	0,00	3,52	0,00	0,00
170	3,40	0,00	-1,34	0,00	1,26	0,00	-0,03	81	3,40	0,00	1,34	0,00	1,05	0,00	0,03	
178	3,40	0,00	-1,09	0,00	-1,76	0,00	0,00	87	3,40	0,00	1,09	0,00	3,67	0,00	0,00	
80	3,40	0,00	0,02	0,00	-1,01	0,00	0,02	36	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,96	0,00	-0,02	
58	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
134	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	109	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	
105	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
131	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
106	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
132	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
107	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
133	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
108	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
134	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
109	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
122	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
110	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
101	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
111	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
102	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
112	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
103	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
104	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
139	3,40	0,00	-1,12	0,00	-0,85	0,00	0,00	102	3,40	0,00	1,12	0,00	2,38	0,00	0,00	
142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
139	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
144	3,40	0,00	-1,08	0,00	-0,85	0,00	0,00	104	3,40	0,00	1,08	0,00	2,24	0,00	0,00	
114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
94	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
115	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
95	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
144	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
181	3,40	0,00	-1,11	0,00	-2,58	0,00	0,00	89	3,40	0,00	1,11	0,00	4,52	0,00	0,00	
57	3,40	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	
174	3,40	0,00	-1,04	0,00	1,08	0,00	0,00	173	3,40	0,00	1,04	0,00	0,59	0,00	0,00	
184	3,40	0,00	-0,83	0,00	-0,83	0,00	0,01	91	3,40	0,00	0,83	0,00	2,28	0,00	-0,01	
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
172	3,40	0,00	-1,04	0,00	-2,26	0,00	0,01	37	3,40	0,00	1,04	0,00	3,94	0,00	-0,01	
190	3,40	0,00	-1,35	0,00	2,78	0,00	0,01	14	3,40	0,00	1,35	0,00	-0,78	0,00	-0,01	
191	3,40	0,00	-0,18	0,00	-0,41	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,18	0,00	0,78	0,00	0,00	
188	3,40	0,00	-1,35	0,00	-1,24	0,00	0,01	26	3,40	0,00	1,35	0,00	1,60	0,00	-0,01	
187	3,40	0,00	-1,35	0,00	-3,22	0,00	-0,01	39	3,40	0,00	1,35	0,00	4,34	0,00	0,01	
171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
174	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	
38	3,40	0,00	-0,45	0,00	-0,01	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,45	0,00	0,40	0,00	0,00	
59	3,40	0,00	-0,45	0,00	-0,68	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,45	0,00	1,36	0,00	0,00	
42	3,40	0,00	-1,32	0,00	1,94	0,00	0,00	12	3,40	0,00	1,32	0,00	0,77	0,00	0,00	
60	3,40	0,00	-0,52	0,00	-0,95	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,52	0,00	1,73	0,00	0,00	
12	3,40	0,00	-1,32	0,00	-0,77	0,00	0,00	63	3,40	0,00	1,32	0,00	1,66	0,00	0,00	
105	3,40	0,00	0,00	-2,19	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	2,19	0,00	0,00	0,00	
86	3,40	0,00	0,00	2,19	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	-2,19	0,00	0,00	0,00	
170	3,40	0,00	0,00	-1,95	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	1,95	0,00	0,00	0,00	
81	3,40	0,00	0,00	1,94	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	-1,94	0,00	0,00	0,00	
23	3,40	0,00	0,00	-0,83	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,83	0,00	0,00	0,00	
35	3,40	0,00	0,00	0,64	0,00	0,00	0,									

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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)
73	5,81	0,02	0,08	-0,04	0,00	0,07	0,00	0,00	73	3,40	-0,02	-0,08	0,04	-0,20	-0,03	0,00
75	5,69	0,07	0,08	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	75	3,40	-0,07	-0,08	0,03	-0,17	0,11	0,00
76	7,20	0,00	0,08	-0,05	-0,26	-0,01	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,08	0,05	-0,06	0,02	0,00
83	4,20	0,03	0,61	-0,03	-0,34	-0,07	0,00	0,00	83	3,40	-0,03	-0,61	0,03	-0,15	0,09	0,00
84	4,20	0,04	0,23	0,07	-0,26	-0,07	0,00	0,00	84	3,40	-0,04	-0,23	-0,07	0,07	0,10	0,00
92	4,20	-0,08	0,23	0,05	0,00	-0,09	0,00	0,00	92	3,40	0,08	-0,23	-0,05	-0,18	0,03	0,00
93	4,20	-0,10	-0,29	-0,01	0,00	-0,09	0,00	0,00	93	3,40	0,10	0,29	0,01	0,23	0,01	0,00
94	5,69	0,06	-0,10	0,09	0,00	0,05	0,00	0,00	94	3,40	-0,06	0,10	-0,09	0,22	0,09	0,00
95	7,20	0,04	-0,07	0,03	-0,24	0,07	0,00	0,00	95	3,40	-0,04	0,07	-0,03	0,51	0,07	0,00
100	4,20	-0,09	0,60	-0,07	0,00	-0,12	0,00	0,00	100	3,40	0,09	-0,60	0,07	-0,48	0,05	0,00
101	5,74	0,04	-0,11	0,13	0,00	0,02	0,00	0,00	101	3,40	-0,04	0,11	-0,13	0,26	0,07	0,00
102	7,20	0,04	-0,11	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	102	3,40	-0,04	0,11	0,02	0,41	0,10	0,00
103	5,81	0,04	-0,10	0,08	0,00	0,03	0,00	0,00	103	3,40	-0,04	0,10	-0,08	0,24	0,08	0,00
104	7,20	0,04	-0,13	-0,02	0,00	0,06	0,00	0,00	104	3,40	-0,04	0,13	0,02	0,50	0,08	0,00
63	4,20	0,00	-0,06	0,71	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,06	-0,71	0,31	0,00	0,00
84	4,20	0,00	-0,06	-0,30	0,28	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	0,06	0,30	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,00	-0,12	-0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,12	0,20	0,39	0,00	0,00
83	4,20	0,00	-0,11	0,22	0,40	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	0,11	-0,22	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	-0,60	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	-0,60	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,03	0,12	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	83	4,20	-0,03	-0,12	-0,01	-0,37	0,07	0,00
84	7,20	0,04	0,14	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	84	4,20	-0,04	-0,14	-0,01	-0,41	0,08	0,00
163	4,97	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,01	0,03	-0,11	0,14	0,00	0,00	0,00	71	5,74	-0,01	-0,03	0,11	-0,26	0,02	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	84	7,20	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,04	-0,11	0,02	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	-0,04	0,11	-0,12	0,00	0,00
116	4,97	0,00	-0,02	0,03	-0,02	-0,01	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,02	-0,03	0,07	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,03	-0,10	0,02	-0,01	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,03	0,10	-0,09	0,00	0,00
118	4,97	0,00	-0,05	-0,04	-0,05	-0,01	0,00	0,00	63	4,20	0,00	0,05	0,04	0,18	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,03	-0,12	0,01	-0,01	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,03	0,12	-0,09	0,00	0,00
120	4,92	0,00	-0,04	-0,07	-0,01	-0,01	0,00	0,00	65	4,20	0,00	0,04	0,07	0,11	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	5,74	-0,01	0,04	-0,11	-0,09	-0,01	0,00	0,00	110	4,97	0,01	-0,04	0,11	-0,02	0,00	0,00
71	5,74	0,00	-0,02	0,03	0,03	0,01	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,02	-0,03	0,02	0,00	0,00
101	5,74	0,00	0,03	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	-0,03	0,11	-0,14	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	158	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	6,43	0,00	-0,04	-0,03	-0,03	-0,02	0,00	0,00	101	5,74	0,00	0,04	0,03	0,11	0,01	0,00
117	6,43	0,02	0,01	-0,03	0,03	-0,01	0,00	0,00	71	5,74	-0,02	-0,01	0,03	-0,04	0,05	0,00
111	6,43	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,01	-0,04	-0,03	0,07	0,00	0,00	0,00	111	6,43	-0,01	0,04	0,03	0,03	0,02	0,00
83	7,20	0,01	0,01	-0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	117	6,43	-0,01	-0,01	0,03	-0,03	0,02	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,03	-0,10	-0,07	-0,02	0,00	0,00	112	4,97	0,00	-0,03	0,10	-0,02	0,01	0,00
73	5,81	0,00	-0,05	-0,04	0,09	-0,02	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,05	0,04	0,05	0,01	0,00
103	5,81	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
113	6,43	0,00	-0,03	-0,03	-0,03	-0,01	0,00	0,00	103	5,81	0,00	0,03	0,03	0,10	0,02	0,00
119	6,44	0,00	0,00	-0,04	0,03	-0,01	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,04	-0,02	0,02	0,00
113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	-0,03	-0,03	0,06	0,00	0,00	0,00	113	6,43	0,00	0,03	0,03	0,03	0,01	0,00
84	7,20	0,00	0,00	-0,04	0,04	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,04	-0,03	0,01	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,69	-0,01	0,03	-0,12	-0,08	-0,02	0,00	0,00	114	4,92	0,01	-0,03	0,12	-0,01	0,01	0,00
75	5,69	0,00	-0,04	-0,07	0,09	-0,02	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,04	0,07	0,01	0,01	0,00
94	5,69	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
115	6,43	0,01	-0,04	-0,03	-0,03	0,00	0,00	0,00	94	5,69	-0,01	0,04	0,03	0,12	0,02	0,00
121	6,42	0,01	0,01	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	75	5,69	-0,01	-0,01	0,00	-0,03	0,02	0,00
115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,01	-0,04	-0,03	0,07	0,01	0,00	0,00	115	6,43	-0,01	0,04	0,03	0,03	0,00	0,00
76	7,20	0,01	0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	121	6,42	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00
95	7,20	0,00	0,06	-0,08	-0,24	-0,01	0,00	0,00	150	7,20	0,00	-0,06	0,08	0,09	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,06	-0,07	0,05	0,00	0,00	0,00	153	7,20	0,00	-0,06	0,07	-0,15	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,06	-0,07	-0,09	0,00	0,00	0,00	85	7,20	0,00	-0,06	0,07	-0,05	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,06	-0,07	0,15	0,00	0,00	0,00	76	7,20	0,00	-0,06	0,07	-0,25	-0,01	0,00
95	7,20	0,00	0,00													

C.D.S.

CARATT.: SISMA 90°: MOD02: 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)
165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT.: SISMA 90°: MOD03: 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)
1	0,00	0,00	0,00	-0,25	0,03	0,07	0,01	0,03	2	0,00	0,00	-0,17	-0,01	-0,11	0,01	0,02
	2	0,00	0,00	-0,17	0,05	0,17	-0,02	0,02	3	0,00	0,00	-0,11	-0,03	-0,06	-0,01	0,01
	3	0,00	-0,02	-0,12	0,07	0,12	-0,03	0,02	4	0,00	0,02	-0,02	-0,06	0,01	-0,04	0,00
	4	0,00	0,00	-0,06	0,12	0,08	0,00	0,01	5	0,00	0,00	0,01	-0,04	0,04	-0,01	0,00
	5	0,00	0,00	-0,03	0,10	0,05	-0,01	0,00	6	0,00	0,00	0,04	-0,03	0,06	-0,01	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,09	0,03	-0,01	0,00	7	0,00	0,00	0,08	0,00	0,09	-0,01	-0,01
	7	0,00	0,00	0,04	0,05	0,00	-0,01	-0,01	8	0,00	0,00	0,11	0,02	0,12	-0,01	-0,01
	8	0,00	0,00	0,07	0,04	-0,03	0,00	-0,01	9	0,00	0,00	0,17	0,05	0,15	0,01	-0,02
	9	0,00	-0,02	0,09	0,01	-0,05	-0,02	-0,01	10	0,00	0,02	0,15	0,03	0,15	-0,03	-0,01
	10	0,00	0,01	0,12	0,02	-0,06	0,04	-0,02	11	0,00	-0,01	0,24	0,07	0,05	0,04	-0,03
1	0,00	0,00	0,12	-0,39	-0,62	-0,01	-0,01	-0,01	36	0,00	0,00	-0,20	-0,50	-0,45	-0,01	0,00
	2	0,00	0,00	0,24	-0,30	-0,62	0,01	0,00	37	0,00	0,00	-0,21	-0,39	-0,44	0,00	0,00
	3	0,00	0,01	0,16	-0,21	-0,44	0,03	0,00	39	0,00	-0,01	-0,14	-0,15	-0,32	0,02	0,00
	4	0,00	0,01	0,05	-0,05	-0,15	0,03	0,00	40	0,00	-0,01	-0,05	-0,09	-0,10	0,02	0,00
	5	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,04	0,01	0,00	41	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	0,01	0,00
	6	0,00	0,01	-0,03	0,03	0,07	0,02	0,00	42	0,00	-0,01	0,03	0,04	0,06	0,02	0,00
	7	0,00	0,01	-0,07	0,10	0,21	0,02	0,00	43	0,00	-0,01	0,08	0,11	0,15	0,01	0,00
	8	0,00	0,01	-0,12	0,15	0,33	0,01	0,00	44	0,00	-0,01	0,15	0,18	0,25	0,02	0,00
	9	0,00	0,00	-0,14	0,24	0,46	0,01	0,00	45	0,00	0,00	0,18	0,20	0,34	0,01	0,00
	10	0,00	0,00	-0,19	0,23	0,53	-0,01	0,00	46	0,00	0,00	0,16	0,28	0,35	-0,01	0,00
11	0,00	-0,01	-0,07	0,37	0,56	-0,02	-0,01	-0,01	47	0,00	0,01	0,23	0,12	0,43	-0,02	0,00
	11	0,00	0,00	0,14	0,14	0,15	-0,01	-0,03	48	0,00	0,00	0,19	0,42	0,70	0,00	-0,02
	61	0,00	0,00	0,05	0,01	-0,09	0,00	0,00	91	0,00	0,00	-0,10	-0,17	-0,14	0,01	0,00
	40	0,00	0,02	0,06	-0,01	-0,10	0,05	0,00	61	0,00	-0,02	-0,05	-0,09	-0,09	0,04	0,00
	39	0,00	0,01	0,16	-0,18	-0,32	0,04	0,00	89	0,00	-0,01	-0,16	-0,23	-0,43	0,05	0,00
	37	0,00	0,01	0,22	-0,08	-0,46	0,05	0,00	87	0,00	-0,01	-0,27	-0,57	-0,46	0,05	0,00
	87	0,00	-0,02	0,30	0,06	-0,48	-0,01	0,00	106	0,00	0,02	-0,29	-0,40	-0,68	-0,04	0,00
	36	0,00	0,01	0,25	-0,04	-0,51	0,03	0,00	86	0,00	-0,01	-0,53	-0,72	-0,78	0,03	-0,01
	86	0,00	0,00	0,20	0,06	-0,29	-0,02	-0,02	105	0,00	0,00	-0,01	-0,47	-0,61	0,00	0,03
	41	0,00	0,01	0,01	-0,02	-0,02	0,03	0,00	71	0,00	-0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,04	0,00
42	0,00	-0,01	-0,03	0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,01	0,04	0,01	0,05	-0,01	0,00
	43	0,00	0,01	-0,08	0,05	0,15	0,01	0,00	73	0,00	-0,01	0,08	0,12	0,21	0,02	0,00
	44	0,00	-0,03	-0,15	0,06	0,22	-0,03	0,00	65	0,00	0,03	0,16	0,11	0,22	-0,05	0,00
	45	0,00	0,00	-0,16	0,15	0,31	0,00	0,01	75	0,00	0,00	0,15	0,22	0,42	0,00	0,00
	46	0,00	-0,01	-0,18	0,04	0,35	-0,02	0,00	76	0,00	0,01	0,18	0,57	0,31	-0,02	0,00
	47	0,00	0,00	-0,17	0,24	0,37	-0,01	0,00	77	0,00	0,00	0,23	0,32	0,66	-0,02	0,00
	41	0,00	0,00	-0,01	0,11	0,01	-0,01	0,00	42	0,00	0,00	0,01	-0,09	0,01	-0,01	0,00
	42	0,00	0,00	0,01	0,09	-0,01	-0,01	0,00	43	0,00	0,00	0,02	-0,09	0,02	-0,01	0,00
	43	0,00	0,00	0,01	0,10	0,00	-0,01	0,00	44	0,00	0,00	0,05	-0,11	0,06	0,00	0,00
	61	0,00	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,04	0,00	71	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,02	-0,02	0,00
44	0,00	0,00	0,04	0,09	-0,03	0,02	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,04	-0,10	0,07	0,01	-0,01
	40	0,00	-0,01	-0,01	0,10	0,02	-0,03	0,00	41	0,00	0,01	0,01	-0,08	0,01	-0,03	0,00
	45	0,00	-0,02	-0,02	0,16	0,04	-0,02	0,00	46	0,00	0,02	-0,01	-0,17	-0,01	-0,03	-0,01
	46	0,00	0,02	-0,04	0,18	0,04	0,05	-0,01	47	0,00	-0,02	0,01	-0,22	0,02	0,05	-0,01
	47	0,00	-0,01	0,03	0,10	-0,13	-0,03	0,01	48	0,00	0,01	-0,36	-0,14	-0,37	0,00	-0,05
	36	0,00	-0,01	0,03	-0,02	-0,03	-0,02	0,01	37	0,00	0,01	0,00	-0,05	-0,01	-0,01	0,01
	37	0,00	-0,01	-0,01	0,04	0,03	-0,04	0,01	39	0,00	0,01	0,00	-0,08	-0,01	-0,04	0,01
	39	0,00	-0,01	0,00	0,08	0,01	-0,03	0,01	40	0,00	0,01	0,00	-0,07	0,00	-0,03	0,00
	86	0,00	0,00	-0,16	-0,07	-0,02	-0,01	0,01	87	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,13	0,00	0,01
	87	0,00	-0,02	-0,08	-0,03	0,08	-0,05	0,01	89	0,00	0,02	0,07	-0,04	0,04	-0,05	0,02
71	0,00	-0,01	0,01	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	0,03	83	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,02	-0,03	0,00
	83	0,00	0,01	0,04	-0,04	-0,07	0,03	0,00	63	0,00	-0,01	-0,05	-0,05	-0,09	0,03	0,00
	63	0,00	0,00	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	0,00	73	0,00	0,00	-0,08	-0,02	-0,08	0,00	-0,01
	73	0,00	-0,01	-0,06	-0,01	0,04	-0,02	-0,01	119	0,00	0,01	0,01	0,01	0,02	-0,01	0,00
	84	0,00	0,01	0,13	-0,09	-0,22	0,02	0,00	65	0,00	-0,01	-0,17	-0,12	-0,26	0,03	0,00
	65	0,00	0,01	-0,02	0,04	0,00	0,02	0,00	75	0,00	-0,01	-0,11	-0,01	-0,09	0,02	-0,02
	75	0,00	-0,01	-0,13	0,04	0,15	-0,03	-0,02	76	0,00	0,01	0,07	-0,01	0,10	-0,04	0,00
	76	0,00	0,01	0,10	-0,16	-0,15	0,05	0,00	77	0,00	-0,01	-0,17	-0,04	-0,17	0,04	-0,03
	77	0,00	0,00	-0,18	0,01	0,12	-0,02	-0,02	78	0,00	0,00	-0,31	-0,18	-0,43	0,00	-0,05
	78	0,00	0,00	0,29	-0,30	-0,72	0,00	0,04	47	0,00	0,00	-0,11	-0,22	-0,24	0,00	0,00
105	0,00	-0,01	0,51	-0,08	-0,19	0,00	0,04	0,00	106	0,00	0,01	0,28	-0,06	0,14	-0,03	0,01
	106	0,00	0,04	0,28	-0,02	-0,29	0,07	0,00	107	0,00	-0,04	-0,04	-0,07	-0,13	0,05	0,05
	107	0,00	0,00	0,06	-0,04	-0,07	-0,05	0,04	108	0,00	0,00	-0,07	-0,09	-0,12	0,04	0,02
	108	0,00	-0,03	0,07	-0,02	-0,07	-0,04	0,03	109	0,00	0,03	0,07	-0,10	-0,11	-0,07	0,00
	91	0,00	0,01	0,11	0,06	-0,05	0,00	0,00	100	0,00	-0,01	-0,14	-0,12	-0,20	0,02	0,00
	100	0,00	0,04	0,06	0,03	0,05	0,00	0,01	109	0,00	-0,04	0,05	-0,08	-0,10	0,07	-0,02
	89	0,00	0,00	0,14	-0,04	-0,17	0,00	0,02	91	0,00	0,00	-0,08	-0,05	-0,10	-0,01	0,00
	100	0,00	0,00	0,08	-0,04	-0,13	-0,01	0,01	101	0,00	0,00	-0,03	-0,06	-0,07	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,04	-0,02	-0,07	0,00	0,00	102	0,00	0,00	-0,06	-0,08	-0,12	-0,02	0,00
	92	0,00	0,01	0,02	-0,06	-0,04	0,01	0,00	83	0,00	-0,01	-0,03	-0,01	-0,05	0,01	0,00
102	0,00	0,01	0,06	-0,05	-0,11	0,02	0,00	0,00	92	0,00	-0,01	-0,06	-0,03	-0,10	0,03	0,00
	92	0,00	-0,01	0,03	-0,04	-0,07	-0,04	0,01	103	0,00	0,01	-0,01	-0,04	-0,03	-0,03	-0,03
	103	0,00	0,01	0,01	-0,01	-0,06	0,03	-0,03	104	0,00	-0,01	-0,15	-0,05	-0,10	0,00	-0,01
	93	0,00	0,02	0,12	-0,17	-0,23	0,05	0,00	84	0,00	-0,02	-0,12	-0,14	-0,22	0,04	0,00
	104	0,00	0,01	0,08	-0,17	-0,33	0,00	0,00	93	0,00	-0,01	-0,15	-0,08	-0,22	0,02	0,00
	83	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,02	-0,01	0,00	93	0,00	0,00	0,01	-0,04	0,00	-0,01	-0,

CARATT.: SISMA 90°: MOD03: 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)
119	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	0,01	0,00	84	0,00	0,01	-0,03	0,01	-0,01	-0,03	0,00
1	3,40	-0,04	-0,23	-0,02	0,12	-0,05	0,00	1	0,00	0,04	0,23	0,02	0,65	-0,09	0,00	0,00
2	3,40	-0,03	-0,31	0,10	0,39	-0,06	0,00	2	0,00	0,03	0,31	-0,10	0,66	-0,06	0,00	0,00
3	3,40	-0,04	-0,22	0,07	0,29	-0,06	0,00	3	0,00	0,04	0,22	-0,07	0,47	-0,07	0,00	0,00
4	3,40	-0,05	-0,06	0,02	0,07	-0,07	0,00	4	0,00	0,05	0,06	-0,02	0,14	-0,09	0,00	0,00
5	3,40	-0,05	-0,02	0,01	0,02	-0,09	0,00	5	0,00	0,05	0,02	-0,01	0,04	-0,09	0,00	0,00
6	3,40	-0,05	0,03	-0,01	-0,04	-0,08	0,00	6	0,00	0,05	-0,03	0,01	-0,07	-0,09	0,00	0,00
7	3,40	-0,05	0,10	-0,04	-0,12	-0,08	0,00	7	0,00	0,05	-0,10	0,04	-0,22	-0,09	0,00	0,00
8	3,40	-0,05	0,16	-0,06	-0,18	-0,08	0,00	8	0,00	0,05	-0,16	0,06	-0,35	-0,09	0,00	0,00
9	3,40	-0,05	0,22	-0,12	-0,26	-0,09	0,00	9	0,00	0,05	-0,22	0,12	-0,49	-0,10	0,00	0,00
10	3,40	-0,05	0,25	-0,08	-0,30	-0,08	0,00	10	0,00	0,05	-0,25	0,08	-0,57	-0,09	0,00	0,00
11	3,40	-0,07	0,35	-0,08	-0,45	-0,11	0,00	11	0,00	0,07	-0,35	0,08	-0,74	-0,13	0,00	0,00
36	3,40	0,01	-0,39	0,07	0,35	0,02	0,00	36	0,00	-0,01	0,39	-0,07	0,98	0,03	0,00	0,00
37	3,40	0,03	-0,48	0,00	0,69	0,05	0,00	37	0,00	-0,03	0,48	0,00	0,93	0,06	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-0,35	-0,02	0,51	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,35	0,02	0,66	0,01	0,00	0,00
40	3,40	-0,01	-0,10	0,01	0,15	-0,02	0,00	40	0,00	0,01	0,10	-0,01	0,20	-0,03	0,00	0,00
41	3,40	-0,02	-0,02	0,00	0,03	-0,02	0,00	41	0,00	0,02	0,02	0,00	0,05	-0,03	0,00	0,00
42	3,40	-0,02	0,05	-0,02	-0,07	-0,03	0,00	42	0,00	0,02	-0,05	0,02	-0,10	-0,03	0,00	0,00
43	3,40	-0,01	0,15	-0,02	-0,22	-0,02	0,00	43	0,00	0,01	-0,15	0,02	-0,30	-0,03	0,00	0,00
44	3,40	-0,02	0,25	-0,10	-0,37	-0,03	0,00	44	0,00	0,02	-0,25	0,10	-0,48	-0,03	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,32	-0,03	-0,45	0,00	0,00	45	0,00	0,00	-0,32	0,03	-0,64	-0,01	0,00	0,00
46	3,40	-0,02	0,35	0,07	-0,49	-0,03	0,00	46	0,00	0,02	-0,35	-0,07	-0,72	-0,03	0,00	0,00
47	3,40	-0,02	0,50	0,01	-0,73	-0,05	0,00	47	0,00	0,02	-0,50	-0,01	-0,99	-0,04	0,00	0,00
48	3,40	-0,03	0,24	-0,03	-0,18	-0,06	0,00	48	0,00	0,03	-0,24	0,03	-0,63	-0,05	0,00	0,00
61	3,40	0,02	-0,10	-0,01	0,15	0,04	0,00	61	0,00	-0,02	0,10	0,01	0,18	0,04	0,00	0,00
63	3,40	-0,01	0,06	0,02	-0,09	-0,03	0,00	63	0,00	0,01	-0,06	-0,02	-0,12	-0,02	0,00	0,00
65	3,40	-0,04	0,24	0,03	-0,36	-0,07	0,00	65	0,00	0,04	-0,24	-0,03	-0,46	-0,07	0,00	0,00
71	3,40	0,02	-0,01	-0,01	0,01	0,04	0,00	71	0,00	-0,02	0,01	0,01	0,01	0,04	0,00	0,00
73	3,40	-0,02	0,10	0,05	-0,12	-0,03	0,00	73	0,00	0,02	-0,10	-0,05	-0,22	-0,03	0,00	0,00
75	3,40	-0,03	0,20	0,09	-0,24	-0,05	0,00	75	0,00	0,03	-0,20	-0,09	-0,45	-0,06	0,00	0,00
76	3,40	-0,04	0,38	-0,13	-0,55	-0,06	0,00	76	0,00	0,04	-0,38	0,13	-0,75	-0,06	0,00	0,00
77	3,40	0,03	0,31	0,11	-0,34	0,06	0,00	77	0,00	-0,03	-0,31	-0,11	-0,70	0,05	0,00	0,00
78	3,40	-0,02	0,23	0,02	-0,15	-0,05	0,00	78	0,00	0,02	-0,23	-0,02	-0,62	-0,01	0,00	0,00
83	3,40	0,02	0,07	-0,02	-0,10	0,03	0,00	83	0,00	-0,02	-0,07	0,02	-0,13	0,04	0,00	0,00
84	3,40	-0,01	0,23	0,06	-0,34	-0,01	0,00	84	0,00	0,01	-0,23	-0,06	-0,45	-0,02	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,39	-0,05	-0,58	0,00	0,00	85	0,00	0,00	-0,39	0,05	-0,76	-0,01	0,00	0,00
86	3,40	0,06	-0,48	0,32	0,57	0,10	0,00	86	0,00	-0,06	0,48	-0,32	1,07	0,11	0,00	0,00
87	3,40	0,10	-0,51	0,19	0,79	0,16	0,00	87	0,00	-0,10	0,51	-0,19	0,95	0,17	0,00	0,00
89	3,40	0,07	-0,22	-0,04	0,28	0,11	0,00	89	0,00	-0,07	0,22	0,04	0,46	0,13	0,00	0,00
91	3,40	0,05	-0,10	0,07	0,17	0,07	0,00	91	0,00	-0,05	0,10	-0,07	0,19	0,10	0,00	0,00
92	3,40	0,04	0,07	0,02	-0,10	0,06	0,00	92	0,00	-0,04	-0,07	-0,02	-0,14	0,08	0,00	0,00
93	3,40	0,02	0,23	-0,02	-0,33	0,03	0,00	93	0,00	-0,02	-0,23	0,02	-0,44	0,04	0,00	0,00
94	3,40	0,03	0,04	0,02	-0,03	0,04	0,00	94	0,00	-0,03	-0,04	-0,02	-0,12	0,04	0,00	0,00
95	3,40	0,04	0,24	0,25	-0,33	0,05	0,00	95	0,00	-0,04	-0,24	-0,25	-0,50	0,08	0,00	0,00
100	3,40	0,07	-0,09	0,00	0,14	0,10	0,00	100	0,00	-0,07	0,09	0,00	0,15	0,12	0,00	0,00
101	3,40	0,08	0,00	-0,01	0,00	0,13	0,00	101	0,00	-0,08	0,00	0,01	0,00	0,14	0,00	0,00
102	3,40	0,07	0,06	0,00	-0,07	0,11	0,00	102	0,00	-0,07	-0,06	0,00	-0,12	0,13	0,00	0,00
103	3,40	0,05	0,02	0,01	-0,01	0,08	0,00	103	0,00	-0,05	-0,02	-0,01	-0,06	0,09	0,00	0,00
104	3,40	0,05	0,17	0,06	-0,23	0,08	0,00	104	0,00	-0,05	-0,17	-0,06	-0,34	0,09	0,00	0,00
105	3,40	0,11	-0,30	-0,33	0,35	0,16	0,00	105	0,00	-0,11	0,30	0,33	0,65	0,22	0,00	0,00
106	3,40	0,13	-0,35	-0,28	0,52	0,22	0,00	106	0,00	-0,13	0,35	0,28	0,67	0,22	0,00	0,00
107	3,40	0,11	-0,04	-0,03	0,04	0,18	0,00	107	0,00	-0,11	0,04	0,03	0,09	0,20	0,00	0,00
108	3,40	0,10	-0,03	0,00	0,03	0,17	0,00	108	0,00	-0,10	0,03	0,00	0,05	0,19	0,00	0,00
109	3,40	0,07	-0,05	-0,12	0,08	0,10	0,00	109	0,00	-0,07	0,05	0,12	0,10	0,12	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,05	0,00	0,00	10	3,40	0,00	0,04	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	39	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	40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	42	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	43	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
43	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,05	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,03	0,00	0,03	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	-0,01	0,00	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00	48	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,05	0,00	0,00	87	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	88	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
88	3,40	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	89	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00		

CARATT.: SISMA 90°: MOD03: 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)
65	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	131	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,02	0,00	0,00
106	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	132	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00
107	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	133	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
108	3,40	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	134	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00
1	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00
171	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00
36	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	177	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,13	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	175	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,10	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,20	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00	96	3,40	0,00	-0,20	0,00	-0,02	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,20	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	105	3,40	0,00	-0,20	0,00	-0,35	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,24	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,09	0,00	0,00
173	3,40	0,00	0,09	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,20	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,35	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,18	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,02	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,15	0,00	0,00
87	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,49	0,00	0,00	0,00	97	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,06	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,29	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,54	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,08	0,00	-0,30	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	-0,08	0,00	0,17	0,00	0,00
14	3,40	0,00	0,08	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	188	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,08	0,00	0,00
26	3,40	0,00	0,08	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	187	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,20	0,00	0,00
59	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
39	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00	49	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,15	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00	183	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,08	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,04	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,07	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	181	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,16	0,00	0,00
4	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	15	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
15	3,40	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	27	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00
27	3,40	0,00	0,03	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	40	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00
40	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00
5	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	16	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
16	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	28	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
28	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	41	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
51	3,40	0,00	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
62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
17	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
29	3,40	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
131	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,09	0,00	0,00
54	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,16	0,00	0,21	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00
18	3,40	0,00	-0,04	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,04	0,00	0,03	0,00	0,00
30	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,04	0,00	0,10	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,06	0,00	-0,01	0,00	0,00
53	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,06	0,00	0,06	0,00	0,00
64	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,06	0,00	0,13	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,06	0,00	-0,07	0,00	0,00
19	3,40	0,00	-0,06	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,06	0,00	0,04	0,00	0,00
31	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,06	0,00	0,15	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,16	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,16	0,00	0,05	0,00	0,00
132	3,40	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	107	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,10	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,09	0,00	0,00
20	3,40	0,00	-0,09	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,09	0,00	0,07	0,00	0,00
32	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,09	0,00	0,24	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,30	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,11	0,00	-0,11	0,00	0,00
21	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,11	0,00	0,08	0,00	0,00
33	3,40	0,00	-0,11	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,11	0,00	0,27	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,21	0,00	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,07	0,00	-0,10	0,00	0,00
56	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
67	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,07	0,00	0,10	0,00	0,00
11	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,12	0,00	-0,12	0,00	0,00
22	3,40	0,00	-0,12	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,12	0,00	0,09	0,00	0,00
34	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,12	0,00	0,31	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,10	0,00	-0,12	0,00	0,00
57	3,40	0,00	-0,10	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,10	0,00	0,03	0,00	0,00
58	3,40	0,00	-0,10	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,10	0,00	0,18	0,00	0,00
65	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00
74	3,40	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	3,40	0,00	0,11	0,00	0,19	0,00	0,00
103	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	113	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
112	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	103	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
52	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	83							

C.D.S.

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

CARATT.: SISMA 90°: MOD03: 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)
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	102	3,40	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	104	3,40	0,00	0,09	0,00	0,18	0,00	0,00
114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,07	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	89	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,28	0,00	0,00
57	3,40	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
174	3,40	0,00	0,09	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,05	0,00	0,00
184	3,40	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	91	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
172	3,40	0,00	0,09	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	37	3,40	0,00	-0,09	0,00	-0,35	0,00	0,00
190	3,40	0,00	0,08	0,00	-0,17	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	-0,08	0,00	0,05	0,00	0,00
191	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,04	0,00	0,20	0,00	0,00
188	3,40	0,00	0,08	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	26	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,10	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,08	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	39	3,40	0,00	-0,08	0,00	-0,27	0,00	0,00
171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
174	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
38	3,40	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,07	0,00	0,06	0,00	0,00
59	3,40	0,00	-0,07	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,07	0,00	0,20	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,03	0,00	0,02	0,00	0,00
60	3,40	0,00	-0,10	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,10	0,00	0,34	0,00	0,00
12	3,40	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	63	3,40	0,00	0,03	0,00	0,04	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
25	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	-0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,01	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	61	3,40	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
63	4,20	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	3,40	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
65	4,20	-0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	65	3,40	0,01	-0,02	0,01	-0,02	-0,01	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
73	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
75	5,69	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	3,40	-0,01	-0,01	0,00	-0,02	0,01	0,00
76	7,20	0,00	0,01	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,01	0,00
83	4,20	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	83	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00
84	4,20	0,00	0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	84	3,40	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,01	0,00
92	4,20	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	92	3,40	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	0,00
93	4,20	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	3,40	0,01	0,02	0,00	0,02	-0,01	0,00
94	5,69	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	94	3,40	-0,01	0,01	-0,01	0,03	0,01	0,00
95	7,20	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,01	0,00	0,00	95	3,40	0,00	0,01	0,00	0,07	-0,01	0,00
100	4,20	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	100	3,40	-0,01	0,01	-0,01	0,01	-0,02	0,00
101	5,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	101	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00
102	7,20	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	102	3,40	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,03	0,00
103	5,81	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	103	3,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
104	7,20	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,40	0,00	0,01	0,00	0,04	-0,02	0,00
63	4,20	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00
84	4,20	0,00	0,00	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,01	0,02	0,03	0,00	0,00
83	4,20	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
84	7,20	0,00	0,01	0,00	0,00											

CARATT.: SISMA 90°: MOD03: 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)
110	4,97	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,01	-0,01	0,03	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	92	4,20	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00
118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
120	4,92	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	5,74	0,00	-0,01	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	110	4,97	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
101	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	158	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	6,43	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	101	5,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	111	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
73	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	114	4,92	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
75	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
94	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	5,69	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00
121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,01	-0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00	150	7,20	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	153	7,20	0,00	-0,01	0,01	-0,02	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	85	7,20	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	76	7,20	0,00	-0,01	0,01	-0,04	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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	0,10	-1,12	2,20	4,20	0,22	-0,10	2	0,00	-0,10	1,02	1,11	2,25	0,30	0,13
	2	0,00	-0,04	-1,97	1,92	3,26	-0,17	0,11	3	0,00	0,04	1,61	1,18	2,90	-0,03	0,07
	3	0,00	-0,08	-1,68	2,09	2,77	-0,10	0,11	4	0,00	0,08	1,75	-0,54	2,80	-0,16	-0,07
	4	0,00	0,03	-1,11	2,74	2,15	0,10	-0,04	5	0,00	-0,03	1,80	-0,35	2,85	-0,07	-0,10
	5	0,00	0,06	-0,52	2,58	1,61	0,13	-0,09	6	0,00	-0,06	1,59	-0,27	2,61	0,16	-0,07
	6	0,00	-0,01	-0,67	2,38	1,76	0,00	-0,08	7	0,00	0,01	1,68	0,97	2,70	-0,03	-0,09
	7	0,00	0,06	-0,49	1,42	1,64	0,14	-0,08	8	0,00	-0,06	1,49	1,40	2,54	0,18	-0,07
	8	0,00	-0,02	-0,63	0,93	1,78	-0,05	-0,07	9	0,00	0,02	2,25	2,32	3,15	-0,10	-0,09
	9	0,00	0,24	-0,66	0,15	1,36	0,32	-0,08	10	0,00	-0,24	1,51	1,39	2,08	0,36	0,02
10	0,00	-0,04	-1,25	1,10	2,44	-0,16	-0,06	-0,06	11	0,00	0,04	1,66	2,36	2,72	-0,09	-0,05
	1	0,00	-0,05	1,85	-1,21	-2,00	-0,22	0,22	36	0,00	0,05	1,49	1,30	1,66	-0,22	0,19
	2	0,00	-0,03	0,96	-1,26	-2,72	-0,13	0,07	37	0,00	0,03	-1,00	-1,62	-1,97	-0,15	0,07
	3	0,00	0,03	1,03	-1,14	-2,30	0,12	0,06	39	0,00	-0,03	-0,65	-0,68	-1,47	0,05	0,08
	4	0,00	0,01	-1,21	1,70	2,42	0,08	0,03	40	0,00	-0,01	0,98	-1,09	1,92	-0,01	0,06
	5	0,00	-0,04	-0,91	1,25	2,65	-0,12	0,05	41	0,00	0,04	0,83	0,47	1,83	-0,09	0,05
	6	0,00	-0,08	-1,00	1,26	2,57	-0,16	0,06	42	0,00	0,08	1,19	-0,54	2,08	-0,25	0,04
	7	0,00	-0,03	-0,76	1,06	2,31	-0,11	0,05	43	0,00	0,03	0,87	0,54	1,76	-0,08	0,06
	8	0,00	-0,07	-0,86	1,11	2,21	-0,14	0,06	44	0,00	0,07	0,82	-0,75	1,58	-0,25	0,06
	9	0,00	-0,08	-0,35	0,75	1,87	-0,23	0,05	45	0,00	0,08	1,22	0,47	2,03	-0,22	0,05
	10	0,00	-0,09	-1,11	1,17	2,05	-0,23	0,07	46	0,00	0,09	-0,39	-0,98	0,84	-0,26	0,04
	11	0,00	-0,02	0,27	1,45	0,96	-0,05	0,06	47	0,00	0,02	1,05	-0,76	1,42	-0,05	0,04
	11	0,00	0,02	-0,60	0,90	1,64	0,06	0,05	48	0,00	-0,02	-1,99	2,14	1,51	0,07	0,16
61	0,00	-0,03	1,08	1,56	-1,95	-1,95	0,07	0,10	91	0,00	0,03	-1,66	-2,52	-2,27	-0,15	0,15
40	0,00	0,19	-0,92	2,43	1,85	0,34	-0,01	61	0,00	-0,19	1,11	-2,05	1,43	0,32	0,13	
39	0,00	0,08	0,74	-0,87	-1,49	0,29	0,08	89	0,00	-0,08	-0,79	-1,15	-2,09	0,33	0,08	
37	0,00	0,03	0,72	0,34	-1,60	0,09	0,07	87	0,00	-0,03	-1,31	-2,29	-2,07	-0,10	0,08	

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
87	0,00	0,22	1,18	0,37	-1,89	0,43	0,06	106	0,00	-0,22	-1,12	-1,69	-2,87	0,38	0,04	0,04
36	0,00	-0,04	1,74	-0,73	-1,99	-0,10	0,17	86	0,00	0,04	2,12	2,01	2,35	-0,19	0,19	0,19
86	0,00	0,07	1,96	-0,39	-1,43	0,16	0,14	105	0,00	-0,07	1,53	1,34	1,60	0,10	0,17	0,17
41	0,00	0,05	-0,94	1,47	1,64	0,13	0,04	71	0,00	-0,05	-0,55	-0,70	-1,24	0,12	0,07	0,07
42	0,00	0,35	-1,23	2,34	1,95	0,42	-0,05	63	0,00	-0,35	0,94	-1,20	1,24	0,52	0,12	0,12
43	0,00	-0,05	-0,66	1,30	1,31	0,09	0,04	73	0,00	0,05	-0,50	-0,82	-1,35	-0,11	0,07	0,07
44	0,00	0,44	-0,92	1,95	1,54	0,50	-0,01	65	0,00	-0,44	0,82	-1,73	0,89	0,70	0,11	0,11
45	0,00	-0,03	0,42	0,58	-0,72	-0,06	0,06	75	0,00	0,03	-0,77	-1,06	-1,79	-0,07	0,04	0,04
46	0,00	0,05	-1,30	2,19	1,78	0,11	0,05	76	0,00	-0,05	-0,62	-2,30	-0,65	0,19	0,07	0,07
47	0,00	0,06	0,39	0,37	0,59	0,20	0,05	77	0,00	-0,06	0,80	0,74	1,69	0,16	0,06	0,06
41	0,00	0,03	-1,25	2,42	2,43	0,11	-0,04	42	0,00	-0,03	1,38	-0,05	2,45	-0,06	-0,03	-0,03
42	0,00	-0,03	-0,45	1,83	1,34	-0,15	-0,04	43	0,00	0,03	0,96	1,35	2,00	-0,07	-0,04	-0,04
43	0,00	0,03	-1,15	1,12	2,34	0,12	-0,04	44	0,00	-0,03	1,13	1,60	2,33	0,05	-0,03	-0,03
61	0,00	-0,11	-1,64	2,86	3,74	-0,29	0,03	71	0,00	0,11	1,30	0,09	2,61	-0,28	0,06	0,06
44	0,00	-0,07	-0,96	1,34	2,08	-0,26	-0,03	45	0,00	0,07	1,20	1,79	2,24	-0,20	-0,05	-0,05
40	0,00	-0,08	-1,00	2,29	2,11	-0,20	-0,03	41	0,00	0,08	0,97	0,18	2,05	-0,17	-0,04	-0,04
45	0,00	0,27	-1,62	1,08	2,29	0,41	-0,04	46	0,00	-0,27	1,27	0,40	2,04	0,37	-0,01	-0,01
46	0,00	-0,06	-1,54	2,36	2,49	-0,24	-0,04	47	0,00	0,06	1,34	0,87	2,29	-0,17	-0,02	-0,02
47	0,00	-0,05	-1,43	0,36	1,59	-0,15	0,01	48	0,00	0,05	-1,11	1,72	2,89	-0,07	-0,10	-0,10
36	0,00	0,14	-1,49	2,50	4,54	0,31	-0,03	37	0,00	-0,14	1,56	0,38	3,03	0,37	0,06	0,06
37	0,00	-0,09	-1,37	2,87	2,73	-0,28	0,05	39	0,00	0,09	1,29	0,50	2,74	-0,21	-0,04	-0,04
39	0,00	-0,05	-1,28	2,66	2,71	-0,13	-0,05	40	0,00	0,05	1,25	0,41	2,45	-0,16	-0,04	-0,04
86	0,00	0,04	-1,46	2,61	4,57	0,07	0,04	87	0,00	-0,04	1,29	0,96	2,78	0,16	0,05	0,05
87	0,00	-0,16	-1,86	2,65	3,30	-0,53	0,04	89	0,00	0,16	1,52	0,97	3,07	-0,31	0,08	0,08
71	0,00	0,06	-1,33	2,87	2,48	0,20	0,07	83	0,00	-0,06	1,00	-0,30	2,29	0,10	0,01	0,01
83	0,00	-0,11	-0,92	1,36	1,51	-0,34	-0,05	63	0,00	0,11	0,67	-0,97	1,74	-0,24	-0,08	-0,08
63	0,00	-0,11	-2,03	3,20	3,56	-0,29	0,05	73	0,00	0,11	1,33	-0,36	2,68	-0,29	0,08	0,08
73	0,00	0,16	-1,20	3,29	2,41	0,34	0,09	119	0,00	-0,16	0,97	-2,22	-0,24	-0,01	-0,04	-0,04
84	0,00	-0,29	-1,15	1,58	1,65	-0,47	-0,01	65	0,00	0,29	1,31	-1,13	2,22	-0,48	-0,10	-0,10
65	0,00	-0,12	-1,94	2,27	3,87	-0,26	0,03	75	0,00	0,12	1,35	0,46	2,65	-0,31	0,06	0,06
75	0,00	0,15	-1,10	2,22	2,11	0,31	0,07	76	0,00	-0,15	0,71	0,48	2,01	0,42	0,01	0,01
76	0,00	-0,07	-1,67	2,79	2,85	-0,22	-0,01	77	0,00	0,07	0,92	0,90	2,01	-0,26	-0,06	-0,06
77	0,00	0,02	-1,48	1,56	2,53	0,10	-0,05	78	0,00	-0,02	-0,55	1,56	2,80	-0,01	-0,08	-0,08
78	0,00	0,01	-0,85	-0,98	-2,03	0,01	-0,12	47	0,00	-0,01	-0,24	-2,35	-1,09	0,11	-0,02	-0,02
105	0,00	-0,04	-1,66	2,41	4,70	-0,10	0,11	106	0,00	0,04	2,97	1,70	4,12	-0,13	0,09	0,09
106	0,00	0,16	-1,37	1,60	2,30	-0,39	0,06	107	0,00	-0,16	1,44	1,29	2,42	0,29	0,19	0,19
107	0,00	-0,05	-2,03	2,05	3,57	-0,29	0,15	108	0,00	0,05	1,89	1,76	3,31	0,23	0,16	0,16
108	0,00	-0,18	-1,41	1,61	2,74	-0,23	0,21	109	0,00	0,18	2,33	1,97	4,31	-0,59	-0,06	-0,06
91	0,00	0,30	-1,34	1,41	0,76	0,42	0,10	100	0,00	-0,30	1,26	-1,85	1,73	0,15	0,03	0,03
100	0,00	0,37	2,21	0,79	-2,08	0,12	0,10	109	0,00	-0,37	-2,21	-1,15	-1,78	0,59	0,12	0,12
89	0,00	-0,05	-1,26	2,09	2,66	-0,07	0,09	91	0,00	0,05	1,43	2,38	3,79	-0,28	0,02	0,02
100	0,00	-0,06	-2,24	2,38	4,37	-0,26	-0,02	101	0,00	0,06	1,16	1,52	2,46	0,21	0,19	0,19
101	0,00	-0,09	-1,53	1,33	2,58	-0,21	0,20	102	0,00	0,09	1,23	2,36	4,21	-0,20	-0,08	-0,08
92	0,00	0,21	1,08	1,27	-1,17	0,35	-0,16	83	0,00	-0,21	0,41	-0,78	-0,78	0,44	0,01	0,01
102	0,00	0,03	-1,74	1,05	2,08	0,20	-0,15	92	0,00	-0,03	1,62	-0,48	2,42	-0,14	-0,11	-0,11
92	0,00	-0,06	-1,33	2,07	3,98	-0,22	-0,04	103	0,00	0,06	1,31	1,70	2,45	0,17	0,23	0,23
103	0,00	-0,11	-1,48	1,10	2,52	-0,17	0,23	104	0,00	0,11	1,35	2,18	4,16	-0,36	-0,07	-0,07
93	0,00	-0,06	0,44	1,52	0,86	-0,23	-0,05	84	0,00	0,06	0,49	-0,82	0,90	-0,04	-0,05	-0,05
104	0,00	0,18	-1,88	1,17	2,28	0,36	-0,18	93	0,00	-0,18	0,94	-0,45	1,79	0,37	0,01	0,01
83	0,00	-0,04	-1,25	2,98	2,19	-0,17	0,03	93	0,00	0,04	1,31	2,26	2,25	-0,19	0,02	0,02
93	0,00	0,07	-0,92	0,34	2,15	0,12	-0,06	94	0,00	-0,07	1,06	2,31	2,15	0,24	0,27	0,27
94	0,00	-0,10	-1,47	0,48	2,79	-0,24	0,25	95	0,00	0,10	1,95	2,23	4,22	-0,25	-0,03	-0,03
85	0,00	-0,26	-1,61	2,92	2,02	-0,44	-0,09	76	0,00	0,26	0,57	-2,01	1,31	-0,42	-0,02	-0,02
95	0,00	0,12	-1,35	2,01	2,16	0,25	-0,13	85	0,00	-0,12	-0,39	-0,65	0,83	0,33	-0,07	-0,07
84	0,00	0,02	-1,03	3,57	1,96	0,10	0,02	85	0,00	-0,02	0,87	1,11	2,38	0,11	0,03	0,03
119	0,00	0,17	-0,97	2,22	0,24	0,01	0,04	84	0,00	-0,17	1,24	-0,94	2,45	0,41	-0,01	-0,01
1	3,40	-2,25	-0,60	-1,11	-0,37	-3,20	0,00	1	0,00	2,25	0,60	1,11	1,81	-4,45	0,00	0,00
2	3,40	-3,03	-1,37	0,57	1,73	-4,81	0,00	2	0,00	3,03	1,37	-0,57	2,94	-5,51	0,00	0,00
3	3,40	-3,13	-1,05	-0,76	1,35	-5,00	0,00	3	0,00	3,13	1,05	0,76	2,24	-5,64	0,00	0,00
4	3,40	-2,61	1,83	0,48	-2,53	-4,26	0,00	4	0,00	2,61	-1,83	-0,48	-3,70	-4,63	0,00	0,00
5	3,40	-2,49	1,28	-0,65	-1,51	-3,99	0,00	5	0,00	2,49	-1,28	0,65	-2,84	-4,47	0,00	0,00
6	3,40	-2,42	1,20	-0,24	-1,38	-3,85	0,00	6	0,00	2,42	-1,20	0,24	-2,72	-4,39	0,00	0,00
7	3,40	-2,40	1,12	-0,67	-1,32	-3,79	0,00	7	0,00	2,40	-1,12	0,67	-2,48	-4,36	0,00	0,00
8	3,40	-2,39	1,04	-0,24	-1,21	-3,77	0,00	8	0,00	2,39	-1,04	0,24	-2,34	-4,35	0,00	0,00
9	3,40	-2,54	0,94	-1,62	-1,15	-4,11	0,00	9	0,00	2,54	-0,94	1,62	-2,04	-4,53	0,00	0,00
10	3,40	-2,58	0,95	0,80	-1,11	-4,21	0,00	10	0,00	2,58	-0,95	-0,80	-2,12	-4,56	0,00	0,00
11	3,40	-2,01	1,07	0,85	-1,46	-2,91	0,00	11	0,00	2,01	-1,07	-0,85	-2,17	-3,92	0,00	0,00
36	3,40	-2,45	-1,00	-1,32	0,90	-3,54	0,00	36	0,00	2,45	1,00	1,32	2,49	-4,78	0,00	0,00
37	3,40	-3,14	-2,18	0,36	3,16	-4,98	0,00	37	0,00	3,14	2,18	-0,36	4,24	-5,70	0,00	0,00
39	3,40	-2,96	-1,83	-0,10	2,80	-4,57	0,00	39	0,00	2,96	1,83	0,10	3,41	-5,49	0,00	0,00
40	3,40	-2,55	2,07	-0,37	-2,98	-4,09	0,00	40	0,00	2,55	-2,07	0,37	-4,05	-4,57	0,00	0,00
41	3,40	-2,53	1,74	0,39	-2,35	-4,04	0,00	41	0,00	2,53	-1,74	-0,39	-3,56	-4,55	0,00	0,00
42	3,40	-2,67	2,04	-0,92	-3,10	-4,36	0,00	42	0,00	2,67	-2,04	0,92	-3,83	-4,72	0,00	0,00
43	3,40	-2,42	1,55	-0,15	-2,13	-3,81	0,00	43	0,00	2,42	-1,55	0,15	-3,14	-4,43	0,00	0,00
44	3,40	-2,44	1,64	-0,32	-2,40	-3,85	0,00	44	0,00	2,44	-1,64	0,32	-3,17	-4,45	0,00	0,00
45	3,40	-2,62	1,12	-0,91	-1,40	-4,25	0,00	45	0,00	2,62	-1,12	0,91	-2,42	-4,65	0,00	0,00
46	3,40	-2,59	1,24	1,74	-1,67	-4,18	0,00	46	0,00	2,59	-1,24	-1,74	-2,56	-4,63	0,00	0,00
47	3,40	-2,62	1,39	-1,01	-2,09	-4,23	0,00									

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
87	3,40	-3,19	-2,30	1,13	3,40	-5,05	0,00	87	0,00	3,19	2,30	-1,13	4,42	-5,80	0,00	0,00
89	3,40	-3,13	-1,05	0,20	1,32	-4,91	0,00	89	0,00	3,13	1,05	-0,20	2,26	-5,74	0,00	0,00
91	3,40	-2,03	-1,17	1,30	1,88	-2,90	0,00	91	0,00	2,03	1,17	-1,30	2,11	-4,01	0,00	0,00
92	3,40	-2,27	-1,12	-1,13	1,62	-3,46	0,00	92	0,00	2,27	1,12	1,13	2,18	-4,25	0,00	0,00
93	3,40	-2,36	-1,27	-1,18	1,84	-3,59	0,00	93	0,00	2,36	1,27	1,18	2,47	-4,45	0,00	0,00
94	3,40	-2,79	-0,16	0,40	0,06	-4,54	0,00	94	0,00	2,79	0,16	-0,40	0,51	-4,94	0,00	0,00
95	3,40	-2,35	-1,02	0,52	1,31	-3,64	0,00	95	0,00	2,35	1,02	-0,52	2,16	-4,35	0,00	0,00
100	3,40	-2,36	-1,11	-0,41	1,82	-3,60	0,00	100	0,00	2,36	1,11	0,41	1,95	-4,41	0,00	0,00
101	3,40	-2,84	-0,12	0,37	-0,13	-4,62	0,00	101	0,00	2,84	0,12	-0,37	0,39	-5,04	0,00	0,00
102	3,40	-2,36	-0,96	0,66	1,23	-3,68	0,00	102	0,00	2,36	0,96	-0,66	2,02	-4,36	0,00	0,00
103	3,40	-2,80	-0,13	0,17	-0,12	-4,54	0,00	103	0,00	2,80	0,13	-0,17	0,45	-4,97	0,00	0,00
104	3,40	-2,36	-1,06	0,67	1,39	-3,67	0,00	104	0,00	2,36	1,06	-0,67	2,22	-4,34	0,00	0,00
105	3,40	-2,51	0,78	-1,20	-0,96	-3,65	0,00	105	0,00	2,51	-0,78	1,20	-1,70	-4,89	0,00	0,00
106	3,40	-3,38	-1,75	-1,43	2,56	-5,46	0,00	106	0,00	3,38	1,75	1,43	3,39	-6,04	0,00	0,00
107	3,40	-3,33	-0,16	0,60	0,21	-5,35	0,00	107	0,00	3,33	0,16	-0,60	0,34	-5,99	0,00	0,00
108	3,40	-3,36	-0,16	-0,50	0,18	-5,39	0,00	108	0,00	3,36	0,16	0,50	0,36	-6,03	0,00	0,00
109	3,40	-2,32	-0,96	0,93	1,54	-3,52	0,00	109	0,00	2,32	0,96	-0,93	1,74	-4,37	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-1,09	0,00	3,21	0,00	0,00	2	3,40	0,00	1,09	0,00	2,58	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	-0,89	0,00	2,23	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,89	0,00	2,16	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	-1,70	0,00	2,86	0,00	0,00	4	3,40	0,00	1,70	0,00	2,79	0,00	0,00	0,00
4	3,40	0,00	-0,80	0,00	1,77	0,00	0,00	5	3,40	0,00	0,80	0,00	1,93	0,00	0,00	0,00
5	3,40	0,00	-0,90	0,00	2,06	0,00	0,00	6	3,40	0,00	0,90	0,00	2,14	0,00	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,55	0,00	1,71	0,00	0,00	7	3,40	0,00	0,55	0,00	1,74	0,00	0,00	0,00
7	3,40	0,00	-0,77	0,00	2,05	0,00	0,00	8	3,40	0,00	0,77	0,00	2,06	0,00	0,00	0,00
8	3,40	0,00	-0,53	0,00	1,71	0,00	0,00	9	3,40	0,00	0,53	0,00	1,55	0,00	0,00	0,00
9	3,40	0,00	-1,76	0,00	2,55	0,00	0,00	10	3,40	0,00	1,76	0,00	2,44	0,00	0,00	0,00
36	3,40	0,00	-1,32	0,00	3,54	0,00	0,00	37	3,40	0,00	1,32	0,00	2,91	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,20	0,00	0,00	39	3,40	0,00	0,80	0,00	2,36	0,00	0,00	0,00
39	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,31	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,80	0,00	2,07	0,00	0,00	0,00
40	3,40	0,00	-0,89	0,00	2,04	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,89	0,00	2,07	0,00	0,00	0,00
41	3,40	0,00	-0,80	0,00	1,97	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,80	0,00	1,78	0,00	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-0,48	0,00	1,38	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,48	0,00	1,62	0,00	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,81	0,00	2,19	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,81	0,00	2,16	0,00	0,00	0,00
44	3,40	0,00	-0,52	0,00	1,69	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,52	0,00	1,51	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-1,95	0,00	2,72	0,00	0,00	46	3,40	0,00	1,95	0,00	2,79	0,00	0,00	0,00
46	3,40	0,00	-0,44	0,00	1,40	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,44	0,00	1,38	0,00	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-1,20	0,00	2,18	0,00	0,00	48	3,40	0,00	1,20	0,00	2,77	0,00	0,00	0,00
10	3,40	0,00	-0,65	0,00	1,77	0,00	0,00	11	3,40	0,00	0,65	0,00	2,36	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	-1,26	0,00	3,51	0,00	0,00	87	3,40	0,00	1,26	0,00	2,88	0,00	0,00	0,00
87	3,40	0,00	-0,92	0,00	2,39	0,00	0,00	88	3,40	0,00	0,92	0,00	0,64	0,00	0,00	0,00
88	3,40	0,00	-0,96	0,00	-0,64	0,00	0,00	89	3,40	0,00	0,96	0,00	2,50	0,00	0,00	0,00
89	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,42	0,00	0,00	90	3,40	0,00	0,80	0,00	-0,49	0,00	0,00	0,00
90	3,40	0,00	-0,82	0,00	0,49	0,00	0,00	91	3,40	0,00	0,82	0,00	2,90	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	-0,17	0,00	0,33	0,00	0,00	176	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
101	3,40	0,00	-1,02	0,00	2,14	0,00	0,00	111	3,40	0,00	1,02	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	-1,02	0,00	-0,11	0,00	0,00	102	3,40	0,00	1,02	0,00	2,62	0,00	0,00	0,00
110	3,40	0,00	-1,00	0,00	0,27	0,00	0,00	101	3,40	0,00	1,00	0,00	2,20	0,00	0,00	0,00
100	3,40	0,00	-1,00	0,00	2,74	0,00	0,00	110	3,40	0,00	1,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,02	0,00	0,00	104	3,40	0,00	1,09	0,00	2,68	0,00	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-0,54	0,00	1,71	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,54	0,00	1,75	0,00	0,00	0,00
77	3,40	0,00	-0,87	0,00	2,23	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,87	0,00	2,52	0,00	0,00	0,00
61	3,40	0,00	-0,92	0,00	2,51	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,92	0,00	2,03	0,00	0,00	0,00
71	3,40	0,00	-1,04	0,00	2,16	0,00	0,00	83	3,40	0,00	1,04	0,00	2,67	0,00	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,71	0,00	1,95	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,71	0,00	1,75	0,00	0,00	0,00
73	3,40	0,00	-1,08	0,00	2,19	0,00	0,00	84	3,40	0,00	1,08	0,00	2,66	0,00	0,00	0,00
65	3,40	0,00	-0,97	0,00	2,53	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,97	0,00	2,13	0,00	0,00	0,00
75	3,40	0,00	-0,75	0,00	1,78	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,75	0,00	1,86	0,00	0,00	0,00
105	3,40	0,00	-1,37	0,00	3,61	0,00	0,00	131	3,40	0,00	1,37	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,00
106	3,40	0,00	-1,75	0,00	2,82	0,00	0,00	132	3,40	0,00	1,75	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
107	3,40	0,00	-1,12	0,00	2,44	0,00	0,00	133	3,40	0,00	1,12	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
108	3,40	0,00	-1,59	0,00	2,97	0,00	0,00	134	3,40	0,00	1,59	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00
1	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,35	0,00	-0,01	171	3,40	0,00	0,02	0,00	0,37	0,00	0,01	0,00
171	3,40	0,00	-0,02	0,00	-0,37	0,00	0,00	170	3,40	0,00	0,02	0,00	0,40	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,33	0,00	0,00	80	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00
36	3,40	0,00	-0,17	0,00	0,62	0,00	0,00	177	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,33	0,00	0,00	0,00
49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
176	3,40	0,00	-0,17	0,00	0,04	0,00	0,00	175	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	-0,54	0,00	0,97	0,00	0,00	96	3,40	0,00	0,54	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
96	3,40	0,00	-0,54	0,00	-0,06	0,00	0,00	105	3,40	0,00	0,54	0,00	0,96	0,00	0,00	0,00
2	3,40	0,00	0,41	0,00	-1,73	0,00	0,00	186	3,40	0,00	-0,41	0,00	1,08	0,00	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,41	0,00	-1,08	0,00	0,00	174	3,40	0,00	-0,41	0,00	0,42	0,00	0,00	0,00
173	3,40	0,00	0,41	0,00	0,23	0,00	0,00	172	3,40	0,00	-0,41	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00
37	3,40	0,00	0,32	0,00	-1,18	0,00	0,00	180	3,40	0,00	-0,32	0,00	0,61	0,00	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,32	0,00	-0,61	0,00	0,00	179	3,40	0,00	-0,32	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,32	0,00	0,05	0,00	0,00	178	3,40	0,00	-0,32	0,00	-0,54	0,00	0,00	0,00
87	3,40	0,00	1,18	0,00	-2,01	0,00	0,00	97	3,40	0,00	-1,18	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00
97	3,40	0,00	1,18	0,00	0,22	0,00	0,00	106	3,40	0,00	-1,18	0,00	-2,21	0,00	0,00	0,00
3	3,40	0,00	0,40	0,00	-1,48	0,00	0,00	190								

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
28	3,40	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,44	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,55	0,00	1,41	0,00	0,00
41	3,40	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,95	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,46	0,00	0,00
51	3,40	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,46	0,00	0,00	13	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,20	0,00	0,00
62	3,40	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,20	0,00	0,00	24	3,40	0,00	0,29	0,00	0,32	0,00	0,00
6	3,40	0,00	0,00	-0,47	0,00	1,38	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,47	0,00	-0,54	0,00	0,00
17	3,40	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,54	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,47	0,00	0,30	0,00	0,00
29	3,40	0,00	0,00	-0,47	0,00	-0,30	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,47	0,00	1,13	0,00	0,00
131	3,40	0,00	0,00	-1,37	0,00	0,41	0,00	0,00	106	3,40	0,00	1,37	0,00	2,79	0,00	0,00
54	3,40	0,00	0,00	-0,87	0,00	-0,18	0,00	0,00	65	3,40	0,00	0,87	0,00	1,05	0,00	0,00
7	3,40	0,00	0,00	-0,47	0,00	1,32	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,47	0,00	-0,47	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,47	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,47	0,00	0,37	0,00	0,00
30	3,40	0,00	0,00	-0,47	0,00	-0,37	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,47	0,00	1,21	0,00	0,00
43	3,40	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,94	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,36	0,00	-0,40	0,00	0,00
53	3,40	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,40	0,00	0,00	64	3,40	0,00	0,36	0,00	-0,36	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,36	0,00	0,00	73	3,40	0,00	0,36	0,00	0,70	0,00	0,00
8	3,40	0,00	0,00	-0,42	0,00	1,21	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,42	0,00	-0,46	0,00	0,00
19	3,40	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,46	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,42	0,00	0,29	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,29	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,42	0,00	1,04	0,00	0,00
44	3,40	0,00	0,00	-0,87	0,00	1,36	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,87	0,00	0,18	0,00	0,00
132	3,40	0,00	0,00	-1,75	0,00	-0,05	0,00	0,00	107	3,40	0,00	1,75	0,00	2,91	0,00	0,00
9	3,40	0,00	0,00	-0,43	0,00	1,15	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,43	0,00	-0,38	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,38	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,43	0,00	0,38	0,00	0,00
32	3,40	0,00	0,00	-0,43	0,00	-0,38	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,43	0,00	1,15	0,00	0,00
10	3,40	0,00	0,00	-0,40	0,00	1,11	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,40	0,00	-0,39	0,00	0,00
21	3,40	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,39	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,40	0,00	0,32	0,00	0,00
33	3,40	0,00	0,00	-0,40	0,00	-0,32	0,00	0,00	46	3,40	0,00	0,40	0,00	1,04	0,00	0,00
46	3,40	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,64	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,35	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,35	0,00	0,00	38	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,12	0,00	0,00
67	3,40	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,12	0,00	0,00	59	3,40	0,00	0,17	0,00	0,20	0,00	0,00
11	3,40	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,79	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,28	0,00	-0,29	0,00	0,00
22	3,40	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,29	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,28	0,00	0,20	0,00	0,00
34	3,40	0,00	0,00	-0,28	0,00	-0,20	0,00	0,00	47	3,40	0,00	0,28	0,00	0,70	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,67	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,24	0,00	-0,25	0,00	0,00
57	3,40	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,25	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,24	0,00	0,11	0,00	0,00
58	3,40	0,00	0,00	-0,24	0,00	-0,11	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,24	0,00	0,46	0,00	0,00
65	3,40	0,00	0,00	0,80	0,00	-1,38	0,00	0,00	74	3,40	0,00	-0,80	0,00	0,06	0,00	0,00
74	3,40	0,00	0,00	0,80	0,00	-0,06	0,00	0,00	84	3,40	0,00	-0,80	0,00	-1,26	0,00	0,00
103	3,40	0,00	0,00	-1,09	0,00	2,21	0,00	0,00	113	3,40	0,00	1,09	0,00	-0,02	0,00	0,00
112	3,40	0,00	0,00	-0,90	0,00	0,38	0,00	0,00	103	3,40	0,00	0,90	0,00	2,08	0,00	0,00
63	3,40	0,00	0,00	0,36	0,00	-0,95	0,00	0,00	25	3,40	0,00	-0,36	0,00	0,35	0,00	0,00
52	3,40	0,00	0,00	0,36	0,00	0,25	0,00	0,00	83	3,40	0,00	-0,36	0,00	-0,85	0,00	0,00
83	3,40	0,00	0,00	0,45	0,00	-0,85	0,00	0,00	92	3,40	0,00	-0,45	0,00	-0,82	0,00	0,00
92	3,40	0,00	0,00	-0,90	0,00	2,61	0,00	0,00	112	3,40	0,00	0,90	0,00	-0,38	0,00	0,00
133	3,40	0,00	0,00	-1,12	0,00	0,02	0,00	0,00	108	3,40	0,00	1,12	0,00	2,42	0,00	0,00
61	3,40	0,00	0,00	0,32	0,00	-1,05	0,00	0,00	185	3,40	0,00	-0,32	0,00	0,29	0,00	0,00
185	3,40	0,00	0,00	0,32	0,00	-0,29	0,00	0,00	184	3,40	0,00	-0,32	0,00	-0,28	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,00	-0,98	0,00	2,11	0,00	0,00	115	3,40	0,00	0,98	0,00	0,18	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,25	0,00	0,00	86	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,55	0,00	0,00
115	3,40	0,00	0,00	-0,98	0,00	-0,18	0,00	0,00	95	3,40	0,00	0,98	0,00	2,59	0,00	0,00
93	3,40	0,00	0,00	-1,02	0,00	2,71	0,00	0,00	114	3,40	0,00	1,02	0,00	-0,30	0,00	0,00
11	3,40	0,00	0,00	0,40	0,00	0,92	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-0,40	0,00	-1,81	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	-1,80	0,00	2,02	0,00	0,00	35	3,40	0,00	1,80	0,00	2,03	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,48	0,00	-1,80	0,00	0,00	48	3,40	0,00	-0,48	0,00	0,76	0,00	0,00
47	3,40	0,00	0,00	-0,27	0,00	1,05	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,27	0,00	-0,42	0,00	0,00
79	3,40	0,00	0,00	-0,27	0,00	-0,13	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,27	0,00	0,67	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
188	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	184	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,42	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,27	0,00	0,13	0,00	0,00
15	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
27	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
15	3,40	0,00	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	0,00	17	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	0,00	18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	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							

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	0,28	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,00	55	3,40	0,00	-0,28	0,00	-0,22	0,00	0,00
55	3,40	0,00	0,28	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	66	3,40	0,00	-0,28	0,00	-0,36	0,00	0,00
66	3,40	0,00	0,28	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,28	0,00	-0,89	0,00	0,00
66	3,40	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
38	3,40	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
60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	74	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	3,40	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,11	0,00	0,00
98	3,40	0,00	0,06	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	107	3,40	0,00	-0,06	0,00	-0,21	0,00	0,00
90	3,40	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,10	0,00	0,00
99	3,40	0,00	0,05	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	108	3,40	0,00	-0,05	0,00	-0,19	0,00	0,00
114	3,40	0,00	-1,02	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	94	3,40	0,00	1,02	0,00	2,20	0,00	0,00
92	3,40	0,00	0,55	0,00	0,00	-1,07	0,00	0,00	139	3,40	0,00	-0,55	0,00	-0,40	0,00	0,00
93	3,40	0,00	0,60	0,00	0,00	-1,14	0,00	0,00	144	3,40	0,00	-0,60	0,00	-0,46	0,00	0,00
84	3,40	0,00	0,33	0,00	0,00	-0,78	0,00	0,00	93	3,40	0,00	-0,33	0,00	-0,78	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,41	0,00	0,00	-0,91	0,00	0,00	95	3,40	0,00	-0,41	0,00	-1,04	0,00	0,00
76	3,40	0,00	0,83	0,00	0,00	-1,39	0,00	0,00	85	3,40	0,00	-0,83	0,00	-1,34	0,00	0,00
91	3,40	0,00	1,12	0,00	0,00	-1,07	0,00	0,00	100	3,40	0,00	-1,12	0,00	-1,05	0,00	0,00
100	3,40	0,00	1,73	0,00	0,00	-1,38	0,00	0,00	109	3,40	0,00	-1,73	0,00	-1,55	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,42	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,01	81	3,40	0,00	-0,42	0,00	-0,33	0,00	-0,01
178	3,40	0,00	0,32	0,00	0,00	0,54	0,00	0,00	87	3,40	0,00	-0,32	0,00	-1,11	0,00	0,00
80	3,40	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,31	0,00	-0,01	36	3,40	0,00	0,02	0,00	-0,29	0,00	0,01
58	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
134	3,40	0,00	-1,59	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	109	3,40	0,00	1,59	0,00	3,52	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
131	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
107	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
133	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
134	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
109	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
122	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	0,55	0,00	0,00	0,40	0,00	0,00	102	3,40	0,00	-0,55	0,00	-1,15	0,00	0,00
142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	0,60	0,00	0,00	0,46	0,00	0,00	104	3,40	0,00	-0,60	0,00	-1,23	0,00	0,00
114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,32	0,00	0,00	0,77	0,00	0,00	89	3,40	0,00	-0,32	0,00	-1,32	0,00	0,00
57	3,40	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
174	3,40	0,00	0,41	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,00	173	3,40	0,00	-0,41	0,00	-0,23	0,00	0,00
184	3,40	0,00	0,32	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	91	3,40	0,00	-0,32	0,00	-0,83	0,00	0,00
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	3,4															

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
105	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,81	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,81	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	0,00	0,79	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	-0,79	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,62	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	-0,62	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,00	-2,63	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	2,63	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,00	2,73	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	-2,73	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	0,00	-1,09	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	1,09	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,00	1,09	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	-1,09	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,20	0,00	0,00
24	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00	71	3,40	0,00	0,29	0,00	0,63	0,00	0,00
25	3,40	0,00	0,36	0,00	-0,35	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	-0,36	0,00	-0,25	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	-0,79	0,00	0,00	-0,55	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,79	0,00	1,25	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,20	-0,29	0,68	-0,39	0,00	-0,99	0,00	0,00	61	3,40	0,29	-0,68	0,39	-0,54	0,76	0,00
63	4,20	-0,49	0,90	-0,35	0,00	-0,78	0,00	0,00	63	3,40	0,49	-0,90	0,35	-0,72	0,39	0,00
65	4,20	-0,21	0,63	-0,30	-0,01	-0,93	0,00	0,00	65	3,40	0,21	-0,63	0,30	-0,50	0,76	0,00
71	5,74	-0,05	0,05	0,36	0,10	-0,38	0,00	0,00	71	3,40	0,05	-0,05	-0,36	-0,18	0,27	0,00
73	5,81	0,14	0,05	0,36	0,00	-0,17	0,00	0,00	73	3,40	-0,14	-0,05	-0,36	-0,12	0,50	0,00
75	5,69	0,04	-0,02	0,33	0,00	-0,33	0,00	0,00	75	3,40	-0,04	-0,02	-0,33	-0,05	0,42	0,00
76	7,20	0,19	-0,04	0,05	0,15	0,09	0,00	0,00	76	3,40	-0,19	0,04	-0,05	-0,02	0,61	0,00
83	4,20	0,33	-0,56	0,05	0,18	-0,79	0,00	0,00	83	3,40	-0,33	0,56	-0,05	0,27	1,06	0,00
84	4,20	0,34	-0,54	-0,03	0,18	-0,80	0,00	0,00	84	3,40	-0,34	0,54	0,03	0,26	1,07	0,00
92	4,20	-0,25	-0,37	-0,41	0,00	-1,05	0,00	0,00	92	3,40	0,25	0,37	0,41	0,30	0,85	0,00
93	4,20	-0,22	-0,16	-0,42	-0,01	-1,05	0,00	0,00	93	3,40	0,22	0,16	0,42	0,13	0,87	0,00
94	5,69	-0,10	-0,03	0,36	0,00	-0,45	0,00	0,00	94	3,40	0,10	0,03	-0,36	0,06	0,22	0,00
95	7,20	0,33	0,04	0,01	0,14	0,20	0,00	0,00	95	3,40	-0,33	-0,04	-0,01	-0,27	1,04	0,00
100	4,20	-0,29	-0,68	-0,42	0,00	-1,08	0,00	0,00	100	3,40	0,29	0,68	0,42	0,54	0,85	0,00
101	5,74	-0,05	-0,05	0,39	0,00	-0,40	0,00	0,00	101	3,40	0,05	0,05	-0,39	0,12	0,29	0,00
102	7,20	0,34	0,03	0,03	0,03	0,23	0,00	0,00	102	3,40	-0,34	-0,03	-0,03	-0,12	1,06	0,00
103	5,81	-0,06	-0,05	0,35	0,00	-0,40	0,00	0,00	103	3,40	0,06	0,05	-0,35	0,12	0,26	0,00
104	7,20	0,31	0,05	0,03	0,00	0,19	0,00	0,00	104	3,40	-0,31	-0,05	-0,03	-0,18	0,99	0,00
63	4,20	0,00	0,02	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	-0,02	0,90	-0,12	0,00	0,00
84	4,20	0,00	0,03	-0,16	-0,13	0,00	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,03	0,16	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,00	0,06	-0,63	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	-0,06	0,63	-0,20	0,00	0,00
83	4,20	0,00	0,04	-0,36	-0,15	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,04	0,36	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	-0,68	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,68	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	-0,68	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	0,68	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,33	-0,04	0,04	0,00	0,21	0,00	0,00	83	4,20	-0,33	0,04	-0,04	0,11	0,79	0,00
84	7,20	0,36	-0,05	0,01	0,00	0,27	0,00	0,00	84	4,20	-0,36	0,05	-0,01	0,15	0,80	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	-0,01	-0,05	-0,05	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	0,01	0,05	0,10	-0,01	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	84	7,20	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
104	7,20	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	4,97	0,00	0,32	-0,40	0,26	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	-0,32	0,40	-1,08	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,28	-0,39	0,25	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	-0,28	0,39	-0,99	0,00	0,00
112	4,97	0,00	0,29	-0,35	0,30	0,01	0,00	0,00	92	4,20	0,00	-0,29	0,35	-1,05	0,00	0,00
118	4,97	0,00	0,21	-0,58	0,23	0,00	0,00	0,00	63	4,20	0,00	-0,21	0,58	-0,78	0,00	0,00
114	4,92	0,00	0,32	-0,33	0,26	0,01	0,00	0,00	93	4,20	0,00	-0,32	0,33	-1,05	0,00	0,00
120	4,92	0,00	0,27	-0,31	0,27	0,01	0,00	0,00	65	4,20	0,00	-0,27	0,31	-0,93	0,00	0,00
116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	5,74	0,00	0,32	-0,40	-0,55	0,01	0,00	0,00	110	4,97	0,00	-0,32	0,40	-0,26	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,28	-0,39	-0,49	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	-0,28	0,39	-0,25	0,00	0,00
101	5,74	0,00	-0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,01	0,05	0,05	0,00	0,00
71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	158	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	6,43	0,00	-0,08	-0,33	0,03	0,01	0,00	0,00	101	5,74	0,00	0,08	0,33	0,15	-0,01	0,00
117	6,43	-0,01	-0,06	-0,33	0,05	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,01	0,06	0,33	0,10	-0,02	0,00
111	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	-0,08	-0,33	0,23	0,00	0,00	0,00	111	6,43	0,00	0,08	0,33	-0,03	-0,01	0,00
83	7,20	0,00	-0,06	-0,33	0,21	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,06	0,33	-0,05	-0,01	0,00
85	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,29	-0,35	-0,52	0,01	0,00	0,00	112	4,97	0,00	-0,29	0,35	-0,30	-0,01	0,00
73	5,81	0,00	0,21	-0,58	-0,37	0,01	0,00	0,00	118	4,97	0,00	-0,21	0,58	-0,23	0,00	0,00
103	5,81	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
113	6,43	0,00	-0,07	-0,31	0,02	0,00	0,00	0,00	103	5,81	0,00	0,07	0,31	0,12	-0,01	0,00
119	6,44															

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 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)
85	7,20	0,00	-0,04	0,03	-0,03	0,00	0,00	0,00	153	7,20	0,00	0,04	-0,03	0,09	0,00	0,00
150	7,20	0,00	-0,03	0,03	0,06	0,00	0,00	0,00	85	7,20	0,00	0,03	-0,03	0,03	0,00	0,00
153	7,20	0,00	-0,04	0,04	-0,09	0,00	0,00	0,00	76	7,20	0,00	0,04	-0,04	0,15	0,00	0,00
95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
153	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
152	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 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	-0,08	2,21	0,61	1,15	-0,17	-0,28	2	0,00	0,08	2,09	0,88	1,85	-0,25	-0,25	-0,25
2	0,00	0,05	1,81	-0,75	-1,53	0,17	-0,24	3	0,00	-0,05	2,24	1,53	2,01	0,08	-0,25	-0,25
3	0,00	0,04	1,71	-1,42	-1,56	0,07	-0,30	4	0,00	-0,04	1,02	1,97	1,11	0,07	0,03	0,03
4	0,00	0,08	1,14	-2,15	-1,32	0,15	-0,11	5	0,00	-0,08	1,07	1,25	0,93	0,25	-0,14	-0,14
5	0,00	-0,04	1,35	-1,83	-1,28	-0,10	-0,13	6	0,00	0,04	1,07	1,00	0,90	-0,07	-0,12	-0,12
6	0,00	0,00	1,24	-1,46	-1,31	-0,01	-0,15	7	0,00	0,00	0,98	0,56	0,94	0,02	-0,14	-0,14
7	0,00	-0,03	1,21	-0,92	-1,30	-0,06	-0,13	8	0,00	0,03	0,97	0,43	0,88	-0,10	-0,12	-0,12
8	0,00	0,05	1,15	-0,61	-1,28	0,14	-0,13	9	0,00	-0,05	0,99	-0,64	0,92	0,16	-0,14	-0,14
9	0,00	-0,10	1,04	-0,27	-1,01	-0,11	-0,08	10	0,00	0,10	0,83	-0,38	0,74	-0,16	-0,08	-0,08
10	0,00	0,09	1,31	-0,51	-1,36	0,29	-0,14	11	0,00	-0,09	1,05	-0,69	-0,84	0,29	-0,16	-0,16
1	0,00	0,04	-0,92	3,54	5,66	0,17	0,14	36	0,00	-0,04	1,89	4,59	4,15	0,19	-0,05	-0,05
2	0,00	0,02	-2,74	3,43	7,14	0,07	-0,02	37	0,00	-0,02	2,40	4,64	5,07	0,11	0,03	0,03
3	0,00	-0,04	-2,43	3,69	7,12	-0,15	-0,04	39	0,00	0,04	2,34	2,47	5,22	-0,10	0,05	0,05
4	0,00	-0,03	-1,64	1,20	4,11	-0,18	-0,02	40	0,00	0,03	1,56	3,36	2,99	0,03	-0,02	-0,02
5	0,00	-0,06	-1,42	2,07	4,10	-0,15	-0,02	41	0,00	0,06	1,36	1,69	2,78	-0,15	-0,01	-0,01
6	0,00	0,05	-1,40	1,90	4,04	0,07	0,02	42	0,00	-0,05	1,77	1,86	3,31	0,19	-0,03	-0,03
7	0,00	0,02	-1,38	1,87	3,87	0,04	-0,02	43	0,00	-0,02	1,46	1,95	2,73	0,05	-0,02	-0,02
8	0,00	0,02	-1,30	1,72	3,75	-0,06	-0,02	44	0,00	-0,02	1,73	2,26	2,94	0,10	-0,02	-0,02
9	0,00	-0,04	-1,26	1,86	3,68	-0,10	-0,03	45	0,00	0,04	1,30	1,67	2,60	-0,09	0,02	0,02
10	0,00	-0,06	-1,18	1,58	3,61	-0,18	0,02	46	0,00	0,06	1,19	2,01	2,51	-0,16	-0,02	-0,02
11	0,00	-0,06	-0,47	1,84	3,12	-0,18	-0,10	47	0,00	0,06	1,18	0,82	2,21	-0,14	0,02	0,02
11	0,00	-0,02	0,95	0,62	0,63	-0,11	-0,16	48	0,00	0,02	1,34	1,74	3,15	0,02	-0,14	-0,14
61	0,00	0,07	-1,78	-0,65	3,59	0,23	-0,03	91	0,00	-0,07	3,92	6,14	5,35	0,20	-0,08	-0,08
40	0,00	-0,54	-1,72	-0,88	2,86	-0,95	0,02	61	0,00	0,54	1,45	3,61	2,78	-0,96	-0,07	-0,07
39	0,00	-0,08	-2,63	3,12	5,30	-0,30	0,04	89	0,00	0,08	2,58	3,80	7,02	-0,29	0,02	0,02
37	0,00	-0,09	-2,51	0,66	5,25	-0,29	-0,02	87	0,00	0,09	3,36	6,94	5,66	-0,36	-0,03	-0,03
87	0,00	0,34	-3,65	-0,98	5,76	0,33	-0,02	106	0,00	-0,34	3,43	5,04	8,32	0,90	-0,01	-0,01
36	0,00	-0,02	-2,31	0,47	4,70	-0,09	-0,05	86	0,00	0,02	4,67	6,60	6,97	-0,09	0,08	0,08
86	0,00	0,09	-2,23	-0,49	2,85	0,25	0,20	105	0,00	-0,09	-0,45	4,27	5,60	0,08	-0,32	-0,32
41	0,00	-0,17	-1,45	1,45	2,88	-0,46	0,02	71	0,00	0,17	1,50	2,29	4,09	-0,42	-0,09	-0,09
42	0,00	-0,47	-1,60	1,38	2,34	-0,65	0,01	63	0,00	0,47	1,41	0,36	1,86	-0,63	-0,10	-0,10
43	0,00	-0,17	-1,58	0,96	2,76	-0,34	0,02	73	0,00	0,17	1,55	2,11	4,06	-0,36	-0,08	-0,08
44	0,00	-0,47	-1,69	0,77	2,52	-0,62	0,02	65	0,00	0,47	1,90	1,55	2,54	-0,67	-0,05	-0,05
45	0,00	-0,10	-1,41	1,08	2,61	-0,22	0,04	75	0,00	0,10	1,38	2,15	3,82	-0,25	-0,01	-0,01
46	0,00	-0,06	-1,17	0,64	2,30	-0,19	-0,01	76	0,00	0,06	1,28	4,00	2,17	-0,18	-0,03	-0,03
47	0,00	-0,06	-0,97	1,24	2,03	-0,15	-0,02	77	0,00	0,06	1,22	1,77	3,43	-0,20	-0,02	-0,02
41	0,00	0,06	0,37	-0,93	-0,71	0,05	-0,05	42	0,00	-0,06	-0,42	-0,14	-0,88	0,23	-0,07	-0,07
42	0,00	0,06	0,63	-1,23	-1,04	0,23	-0,08	43	0,00	-0,06	0,29	0,40	-0,55	0,17	-0,05	-0,05
43	0,00	0,05	0,54	-0,74	-0,81	0,12	-0,05	44	0,00	-0,05	0,51	-0,46	0,66	0,16	-0,05	-0,05
61	0,00	0,28	-0,49	-0,87	-1,11	0,72	-0,05	71	0,00	-0,28	-1,38	0,32	-1,68	0,65	-0,17	-0,17
44	0,00	0,11	0,73	-0,74	-0,95	0,37	-0,05	45	0,00	-0,11	0,35	-0,55	0,63	0,30	-0,06	-0,06
40	0,00	0,27	0,49	-1,15	-0,83	0,69	-0,05	41	0,00	-0,27	-0,31	0,21	-0,65	0,56	-0,06	-0,06
45	0,00	-0,08	0,45	0,35	-0,62	-0,11	-0,03	46	0,00	0,08	-0,44	-0,56	-0,71	-0,12	-0,04	-0,04
46	0,00	0,13	-0,42	0,69	-0,69	0,40	-0,07	47	0,00	-0,13	-0,42	-1,19	-0,70	0,42	-0,05	-0,05
47	0,00	-0,03	0,55	0,30	-1,03	-0,13	0,02	48	0,00	0,03	-1,58	-1,04	-2,34	-0,02	-0,20	-0,20
36	0,00	-0,06	-0,50	0,72	1,25	-0,13	-0,11	37	0,00	0,06	-0,42	0,49	0,82	-0,18	-0,15	-0,15
37	0,00	0,11	0,41	-0,87	-0,84	0,34	-0,15	39	0,00	-0,11	-0,35	0,65	0,75	0,27	-0,15	-0,15
39	0,00	0,07	0,34	-0,99	-0,76	0,12	-0,18	40	0,00	-0,07	0,36	0,20	0,66	0,24	-0,03	-0,03
86	0,00	-0,11	1,73	0,75	-1,34	-0,18	-0,12	87	0,00	0,11	1,46	-0,28	1,23	-0,36	-0,12	-0,12
87	0,00	0,17	1,39	-0,72	-1,90	0,43	-0,08	89	0,00	-0,17	-1,56	0,32	-1,74	0,47	-0,30	-0,30
71	0,00	-0,10	-0,84	-1,05	0,88	-0,23	-0,18	83	0,00	0,10	0,36	0,68	0,78	-0,25	-0,01	-0,01
83	0,00	0,05	1,50	-2,03	-2,92	-0,09	-0,02	63	0,00	-0,05	-2,14	-2,01	-4,03	0,18	0,04	0,04
63	0,00	0,16	0,56	1,01	-1,28	0,46	-0,07	73	0,00	-0,16	-1,51	-0,42	-1,83	0,36	-0,16	-0,16
73	0,00	-0,05	-1,05	0,89	0,95	0,09	-0,17	119	0,00	0,05	0,28	-0,60	0,32	-0,03	0,07	0,07
84	0,00	0,08	1,67	-1,41	-2,87	-0,14	-0,01	65	0,00	-0,08	-2,21	-1,26	-3,34	0,15	0,03	0,03
65	0,00	0,22	0,52	0,63	-1,14	0,57	-0,03	75	0,00	-0,22	-1,11	0,13	-1,22	0,48	-0,14	-0,14
75	0,00	-0,10	-1,09	0,61	1,30	-0,24	-0,15	76	0,00	0,10	0,47	0,13	0,81	-0,23	-0,02	-0,02
76	0,00	0,12	0,91	-1,62	-1,42	0,42	-0,03	77	0,00	-0,12	-0,97	0,25	-1,19	0,37	-0,15	-0,15
77	0,00	-0,04	-0,93	-0,52	0,85	-0,17	-0,10	78	0,00	0,04	-1,38	-0,96	-2,20	-0,03	-0,20	-0,20
78	0,00	0,00	1,36	-1,25	-3,11	0,03	0,20	47	0,00	0,00	-0,55	-1,13	-1,16	-0,03	0,03	0,03
105	0,00	0,06	-4,56	0,66	1,46	-0,08	-0,38	106	0,00	-0,06	-3,98	0,47	-3,04	0,33	-0,20	-0,20
106	0,00	-0,58	-2,97	-0,57	2,87	-1,23	0,07	107	0,00	0,58	-0,39	0,62	0,99	-0,68	-0,68	-0,68
107	0,00	-0,04	-0,57	-0,58	-0,98	0,68	-0,52	108	0,00	0,04	0,69	0,62	1,21	-0,85	-0,50	-0,50

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
108	0,00	0,48	-0,89	-0,48	-0,48	-0,87	0,85	-0,64	109	0,00	-0,48	-3,90	0,69	-1,29	1,13	-0,09
91	0,00	0,08	-2,61	-2,55	1,25	-0,12	-0,13	100	0,00	-0,08	3,94	4,44	5,42	0,08	0,10	
100	0,00	-0,49	-3,57	-1,02	0,60	0,31	-0,33	109	0,00	0,49	0,77	2,72	3,99	-1,13	0,41	
89	0,00	-0,05	-1,79	0,57	2,03	-0,19	-0,32	91	0,00	0,05	1,58	0,65	1,20	-0,17	-0,04	
100	0,00	-0,19	-0,83	-0,69	1,35	-0,38	-0,05	101	0,00	0,19	0,35	0,52	0,75	-0,58	-0,58	
101	0,00	0,22	-0,56	-0,38	0,70	0,58	-0,57	102	0,00	-0,22	-1,71	0,67	-1,14	0,46	-0,05	
92	0,00	0,18	1,94	-2,21	-3,14	0,42	-0,05	83	0,00	-0,18	-1,48	-0,85	-2,82	0,24	0,00	
102	0,00	-0,11	0,74	-2,30	-4,22	-0,46	-0,13	92	0,00	0,11	-2,09	-1,01	-2,86	0,05	0,04	
92	0,00	-0,19	-0,36	-0,57	1,11	-0,43	0,09	103	0,00	0,19	0,43	0,51	0,74	-0,58	-0,59	
103	0,00	0,21	-0,55	-0,30	-0,68	0,58	-0,54	104	0,00	-0,21	-1,68	0,60	-1,12	0,37	-0,04	
93	0,00	0,06	1,60	-2,18	-2,95	0,21	-0,02	84	0,00	-0,06	-1,54	-1,57	-2,78	0,07	0,01	
104	0,00	-0,08	0,77	-2,23	-4,08	-0,37	-0,13	93	0,00	0,08	-1,92	-0,93	-2,67	0,14	0,05	
83	0,00	0,02	0,41	-0,89	-0,63	0,07	-0,07	93	0,00	-0,02	0,54	0,64	0,75	0,14	-0,07	
93	0,00	-0,20	0,38	-0,21	-0,60	-0,42	0,10	94	0,00	0,20	0,39	0,66	0,63	-0,54	-0,57	
94	0,00	0,18	-0,60	-0,15	0,75	0,54	-0,51	95	0,00	-0,18	-2,47	0,61	-1,16	0,35	-0,11	
85	0,00	-0,07	2,40	-4,24	-3,32	0,12	0,03	76	0,00	0,07	-1,53	1,81	-2,83	-0,12	-0,01	
95	0,00	-0,10	-0,67	-3,49	-3,42	-0,35	-0,17	85	0,00	0,10	-1,31	-0,25	-2,06	-0,13	0,06	
84	0,00	0,01	-0,49	0,97	0,66	0,06	-0,06	85	0,00	-0,01	0,45	-0,30	0,68	0,09	-0,06	
119	0,00	-0,05	-0,28	0,60	-0,32	0,03	-0,07	84	0,00	0,05	-0,55	0,26	-0,68	-0,12	0,00	
1	3,40	-0,61	2,09	-0,30	-1,16	-0,87	0,00	1	0,00	0,61	-2,09	0,30	-5,95	1,20	0,00	
2	3,40	-0,86	3,55	-1,08	-4,45	-1,35	0,00	2	0,00	0,86	-3,55	1,08	-7,62	-1,56	0,00	
3	3,40	-0,87	3,70	-1,45	-4,86	-1,40	0,00	3	0,00	0,87	-3,70	1,45	-7,72	-1,56	0,00	
4	3,40	0,74	2,10	-0,42	-2,52	1,18	0,00	4	0,00	-0,74	-2,10	0,42	-4,62	1,33	0,00	
5	3,40	0,78	1,96	-0,91	-2,29	1,25	0,00	5	0,00	-0,78	-1,96	0,91	-4,37	1,39	0,00	
6	3,40	0,75	1,93	-0,84	-2,28	1,18	0,00	6	0,00	-0,75	-1,93	0,84	-4,30	1,35	0,00	
7	3,40	0,74	1,85	-0,73	-2,15	1,17	0,00	7	0,00	-0,74	-1,85	0,73	-4,13	1,34	0,00	
8	3,40	0,74	1,78	-0,74	-2,06	1,16	0,00	8	0,00	-0,74	-1,78	0,74	-4,00	1,34	0,00	
9	3,40	0,78	1,75	-0,70	-2,05	1,26	0,00	9	0,00	-0,78	-1,75	0,70	-3,90	1,38	0,00	
10	3,40	0,81	1,72	-0,87	-2,03	1,31	0,00	10	0,00	-0,81	-1,72	0,87	-3,83	1,43	0,00	
11	3,40	0,56	1,79	-0,74	-2,27	0,81	0,00	11	0,00	-0,56	-1,79	0,74	-3,82	1,11	0,00	
36	3,40	-0,67	3,57	-0,75	-3,21	-0,96	0,00	36	0,00	0,67	-3,57	0,75	-8,92	-1,31	0,00	
37	3,40	-0,91	5,46	0,10	-7,94	-1,45	0,00	37	0,00	0,91	-5,46	-0,10	-10,64	-1,64	0,00	
39	3,40	-0,80	5,67	0,26	-8,40	1,23	0,00	39	0,00	0,80	-5,67	-0,26	-10,89	-1,48	0,00	
40	3,40	0,75	3,04	-0,41	-4,38	1,19	0,00	40	0,00	-0,75	-3,04	0,41	-5,96	1,35	0,00	
41	3,40	0,77	2,91	0,15	-4,11	1,25	0,00	41	0,00	-0,77	-2,91	-0,15	-5,77	1,38	0,00	
42	3,40	0,74	2,72	-0,65	-3,79	1,18	0,00	42	0,00	-0,74	-2,72	0,65	-5,45	1,33	0,00	
43	3,40	0,74	2,86	-0,44	-4,13	1,17	0,00	43	0,00	-0,74	-2,86	0,44	-5,59	1,34	0,00	
44	3,40	0,72	2,90	-1,14	-4,29	1,14	0,00	44	0,00	-0,72	-2,90	1,14	-5,57	1,32	0,00	
45	3,40	0,83	2,57	-0,26	-3,63	1,38	0,00	45	0,00	-0,83	-2,57	0,26	-5,12	1,46	0,00	
46	3,40	0,77	2,42	0,52	-3,33	1,24	0,00	46	0,00	-0,77	-2,42	-0,52	-4,91	1,38	0,00	
47	3,40	0,77	2,61	0,33	-3,74	1,23	0,00	47	0,00	-0,77	-2,61	-0,33	-5,14	1,37	0,00	
48	3,40	0,59	1,06	-0,31	-0,77	0,89	0,00	48	0,00	-0,59	-1,06	0,31	-2,83	1,10	0,00	
61	3,40	-0,69	3,32	0,56	-5,07	-1,09	0,00	61	0,00	0,69	-3,32	-0,56	-6,22	-1,26	0,00	
63	3,40	-0,76	2,62	0,68	-3,63	-1,26	0,00	63	0,00	0,76	-2,62	-0,68	-5,26	-1,33	0,00	
65	3,40	-0,66	3,00	0,30	-4,46	-1,05	0,00	65	0,00	0,66	-3,00	-0,30	-5,72	-1,21	0,00	
71	3,40	-0,79	1,82	0,60	-2,00	-1,30	0,00	71	0,00	0,79	-1,82	-0,60	-4,20	-1,39	0,00	
73	3,40	-0,77	1,86	0,94	-2,17	-1,26	0,00	73	0,00	0,77	-1,86	-0,94	-4,15	-1,35	0,00	
75	3,40	-0,73	1,84	0,74	-2,14	-1,18	0,00	75	0,00	0,73	-1,84	-0,74	-4,11	-1,29	0,00	
76	3,40	-0,71	2,73	-1,01	-3,92	-1,14	0,00	76	0,00	0,71	-2,73	1,01	-5,36	-1,27	0,00	
77	3,40	0,75	1,61	0,58	-1,77	1,20	0,00	77	0,00	-0,75	-1,61	-0,58	-3,69	1,35	0,00	
78	3,40	0,58	0,97	0,31	-0,66	0,89	0,00	78	0,00	-0,58	-0,97	-0,31	-2,66	1,10	0,00	
83	3,40	-0,67	2,96	-0,56	-4,26	-1,03	0,00	83	0,00	0,67	-2,96	0,56	-5,81	-1,25	0,00	
84	3,40	-0,66	2,95	0,77	-4,33	-1,02	0,00	84	0,00	0,66	-2,95	-0,77	-5,70	-1,23	0,00	
85	3,40	-0,21	2,81	-0,33	-4,11	0,03	0,00	85	0,00	0,21	-2,81	0,33	-5,44	-0,70	0,00	
86	3,40	-0,69	4,43	-2,70	-5,21	-1,02	0,00	86	0,00	0,69	-4,43	2,70	-9,87	-1,34	0,00	
87	3,40	-1,00	6,21	-2,44	-9,51	-1,62	0,00	87	0,00	1,00	-6,21	2,44	-11,59	-1,77	0,00	
89	3,40	-0,87	3,58	0,69	-4,53	-1,36	0,00	89	0,00	0,87	-3,58	-0,69	-7,63	-1,59	0,00	
91	3,40	-0,58	3,65	-2,86	-5,81	-0,82	0,00	91	0,00	0,58	-3,65	2,86	-6,61	-1,16	0,00	
92	3,40	-0,63	3,01	0,34	-4,38	-0,96	0,00	92	0,00	0,63	-3,01	-0,34	-5,86	-1,18	0,00	
93	3,40	-0,65	2,86	-0,50	-4,16	-0,98	0,00	93	0,00	0,65	-2,86	0,50	-5,57	-1,22	0,00	
94	3,40	-0,76	0,38	0,22	-0,22	-1,24	0,00	94	0,00	0,76	-0,38	-0,22	-1,08	-1,35	0,00	
95	3,40	0,63	1,72	1,86	-2,33	-0,98	0,00	95	0,00	-0,63	-1,72	-1,86	-3,53	1,17	0,00	
100	3,40	-0,66	3,23	0,20	-5,30	-1,01	0,00	100	0,00	0,66	-3,23	-0,20	-5,69	-1,24	0,00	
101	3,40	-0,80	0,41	0,24	-0,26	-1,29	0,00	101	0,00	0,80	-0,41	-0,24	-1,15	-1,41	0,00	
102	3,40	-0,64	2,08	1,12	-2,80	-1,01	0,00	102	0,00	0,64	-2,08	-1,12	-4,27	-1,18	0,00	
103	3,40	-0,77	0,40	0,15	-0,24	-1,25	0,00	103	0,00	0,77	-0,40	-0,15	-1,13	-1,37	0,00	
104	3,40	-0,64	2,02	1,08	-2,77	-1,00	0,00	104	0,00	0,64	-2,02	-1,08	-4,11	-1,17	0,00	
105	3,40	-0,83	2,70	3,23	-3,20	-1,19	0,00	105	0,00	0,83	-2,70	-3,23	-5,99	-1,65	0,00	
106	3,40	-1,04	4,38	3,46	-6,49	-1,72	0,00	106	0,00	1,04	-4,38	-3,46	-8,41	-1,83	0,00	
107	3,40	-0,96	0,54	0,22	-0,64	-1,54	0,00	107	0,00	0,96	-0,54	-0,22	-1,21	-1,72	0,00	
108	3,40	-0,93	0,52	0,37	-0,63	-1,48	0,00	108	0,00	0,93	-0,52	-0,37	-1,15	-1,67	0,00	
109	3,40	0,63	2,24	3,36	-3,53	0,96	0,00	109	0,00	-0,63	-2,24	-3,36	-4,08	1,19	0,00	
1	3,40	0,00	-0,30	0,00	0,89	0,00	0,00	2	3,40	0,00	0,30	0,00	0,71	0,00	0,00	
2	3,40	0,00	-0,26	0,00	0,65	0,00	0,00	3	3,40	0,00	0,26	0,00	0,62	0,00	0,00	
3	3,40	0,00	-0,49	0,00	0,80	0,00	0,00	4	3,40	0,00	0,49	0,00	0,85	0,00	0,00	
4	3,40	0,00	0,31	0,00	-0,78	0,00	0,00	5	3,40	0,00	-0,31	0,00	-0,65	0,00	0,00	
5	3,40	0,00	0,27	0,00	-0,61	0,00	0,00	6	3,40	0,00	-0,27	0,00	-0,65	0,00	0,00	
6	3,40	0,00	0,17	0,00	-0,53	0,00	0,00	7	3,40	0,00	-0,17	0,00	-0,54	0,00	0,00	
7	3,40	0,00	0,24	0,00	-0,63	0,00	0,00	8	3,40	0,00	-0,24	0,00	-0,64	0,00	0,00	
8	3,40	0,00	0,16	0,00	-0,52	0,00	0,00	9	3,40	0,00	-0,16	0,00	-0,48	0,00	0,00	
9	3,40	0,00	0,54	0,00	-0,											

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
	10	3,40	0,00	0,22	0,00	-0,57	0,00	0,00	11	3,40	0,00	-0,22	0,00	-0,80	0,00	0,00
	86	3,40	0,00	0,34	0,00	-0,95	0,00	0,00	87	3,40	0,00	-0,34	0,00	-0,80	0,00	0,00
	87	3,40	0,00	0,25	0,00	-0,66	0,00	0,00	88	3,40	0,00	-0,25	0,00	0,22	0,00	0,00
	88	3,40	0,00	0,32	0,00	-0,22	0,00	0,00	89	3,40	0,00	-0,32	0,00	-0,71	0,00	0,00
	89	3,40	0,00	-0,32	0,00	0,83	0,00	0,00	90	3,40	0,00	0,32	0,00	0,14	0,00	0,00
	90	3,40	0,00	-0,23	0,00	-0,14	0,00	0,00	91	3,40	0,00	0,23	0,00	0,83	0,00	0,00
	177	3,40	0,00	-0,60	0,00	1,20	0,00	-0,01	176	3,40	0,00	0,60	0,00	-0,14	0,00	0,01
	101	3,40	0,00	-0,28	0,00	0,58	0,00	0,00	111	3,40	0,00	0,28	0,00	0,03	0,00	0,00
	111	3,40	0,00	-0,28	0,00	-0,03	0,00	0,00	102	3,40	0,00	0,28	0,00	0,71	0,00	0,00
	110	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,07	0,00	0,00	101	3,40	0,00	0,29	0,00	0,64	0,00	0,00
	100	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,79	0,00	0,00	110	3,40	0,00	0,29	0,00	-0,07	0,00	0,00
	113	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,01	0,00	0,00	104	3,40	0,00	0,29	0,00	0,72	0,00	0,00
	76	3,40	0,00	0,18	0,00	-0,61	0,00	0,00	77	3,40	0,00	-0,18	0,00	-0,54	0,00	0,00
	77	3,40	0,00	0,28	0,00	-0,66	0,00	0,00	78	3,40	0,00	-0,28	0,00	-0,86	0,00	0,00
	61	3,40	0,00	0,26	0,00	-0,70	0,00	0,00	71	3,40	0,00	-0,26	0,00	-0,58	0,00	0,00
	71	3,40	0,00	-0,28	0,00	0,58	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,28	0,00	0,73	0,00	0,00
	63	3,40	0,00	0,25	0,00	-0,70	0,00	0,00	73	3,40	0,00	-0,25	0,00	-0,59	0,00	0,00
	73	3,40	0,00	-0,29	0,00	-0,59	0,00	0,00	84	3,40	0,00	0,29	0,00	0,72	0,00	0,00
	65	3,40	0,00	0,27	0,00	-0,72	0,00	0,00	75	3,40	0,00	-0,27	0,00	-0,58	0,00	0,00
	75	3,40	0,00	-0,21	0,00	0,50	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,21	0,00	0,51	0,00	0,00
	105	3,40	0,00	-0,38	0,00	1,02	0,00	0,00	131	3,40	0,00	0,38	0,00	-0,14	0,00	0,00
	106	3,40	0,00	-0,49	0,00	0,77	0,00	0,00	132	3,40	0,00	0,49	0,00	0,09	0,00	0,00
	107	3,40	0,00	-0,33	0,00	0,71	0,00	0,00	133	3,40	0,00	0,33	0,00	0,05	0,00	0,00
	108	3,40	0,00	0,43	0,00	-0,81	0,00	0,00	134	3,40	0,00	-0,43	0,00	0,08	0,00	0,00
	1	3,40	0,00	0,04	0,00	1,14	0,00	0,02	171	3,40	0,00	-0,04	0,00	-1,21	0,00	-0,02
	171	3,40	0,00	0,04	0,00	1,21	0,00	-0,01	170	3,40	0,00	-0,04	0,00	-1,27	0,00	0,01
	81	3,40	0,00	0,02	0,00	-1,06	0,00	0,00	80	3,40	0,00	-0,02	0,00	1,01	0,00	0,00
	36	3,40	0,00	-0,60	0,00	2,25	0,00	0,01	177	3,40	0,00	0,60	0,00	-1,20	0,00	-0,01
	49	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	176	3,40	0,00	-0,60	0,00	0,14	0,00	-0,01	175	3,40	0,00	0,60	0,00	0,92	0,00	0,01
	86	3,40	0,00	-1,80	0,00	3,25	0,00	0,00	96	3,40	0,00	1,80	0,00	0,19	0,00	0,00
	96	3,40	0,00	-1,80	0,00	-0,19	0,00	0,00	105	3,40	0,00	1,80	0,00	3,22	0,00	0,00
	2	3,40	0,00	-1,05	0,00	4,45	0,00	0,00	186	3,40	0,00	1,05	0,00	-2,77	0,00	0,00
	186	3,40	0,00	-1,05	0,00	2,77	0,00	0,00	174	3,40	0,00	1,05	0,00	-1,09	0,00	0,00
	173	3,40	0,00	-1,05	0,00	-0,60	0,00	0,00	172	3,40	0,00	1,05	0,00	2,28	0,00	0,00
	37	3,40	0,00	-1,09	0,00	3,99	0,00	0,01	180	3,40	0,00	1,09	0,00	-2,09	0,00	-0,01
	180	3,40	0,00	-1,09	0,00	2,09	0,00	0,00	179	3,40	0,00	1,09	0,00	-0,16	0,00	0,00
	179	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,16	0,00	0,00	178	3,40	0,00	1,09	0,00	1,76	0,00	0,00
	87	3,40	0,00	-3,47	0,00	5,87	0,00	0,00	97	3,40	0,00	3,47	0,00	0,68	0,00	0,00
	97	3,40	0,00	-3,47	0,00	-0,68	0,00	0,00	106	3,40	0,00	3,47	0,00	6,53	0,00	0,00
	3	3,40	0,00	-1,35	0,00	4,83	0,00	0,01	190	3,40	0,00	1,35	0,00	-2,78	0,00	-0,01
	14	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,78	0,00	0,00	188	3,40	0,00	1,35	0,00	1,24	0,00	0,00
	26	3,40	0,00	-1,35	0,00	-1,60	0,00	-0,01	187	3,40	0,00	1,35	0,00	3,22	0,00	0,01
	59	3,40	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
	39	3,40	0,00	-1,11	0,00	4,02	0,00	-0,01	49	3,40	0,00	1,11	0,00	-2,52	0,00	0,01
	49	3,40	0,00	-1,11	0,00	2,52	0,00	0,00	183	3,40	0,00	1,11	0,00	-1,31	0,00	0,00
	183	3,40	0,00	-1,11	0,00	1,31	0,00	0,00	182	3,40	0,00	1,11	0,00	0,64	0,00	0,00
	182	3,40	0,00	-1,11	0,00	-0,64	0,00	0,00	181	3,40	0,00	1,11	0,00	2,59	0,00	0,00
	4	3,40	0,00	-0,80	0,00	2,28	0,00	0,00	15	3,40	0,00	0,80	0,00	-0,85	0,00	0,00
	15	3,40	0,00	-0,80	0,00	0,85	0,00	0,00	27	3,40	0,00	0,80	0,00	0,59	0,00	0,00
	27	3,40	0,00	-0,80	0,00	-0,59	0,00	0,00	40	3,40	0,00	0,80	0,00	2,02	0,00	0,00
	40	3,40	0,00	-1,29	0,00	2,37	0,00	0,00	50	3,40	0,00	1,29	0,00	-0,13	0,00	0,00
	50	3,40	0,00	-1,29	0,00	0,13	0,00	0,00	68	3,40	0,00	1,29	0,00	1,00	0,00	0,00
	5	3,40	0,00	-0,81	0,00	2,29	0,00	0,00	16	3,40	0,00	0,81	0,00	-0,84	0,00	0,00
	16	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,84	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,81	0,00	0,60	0,00	0,00
	28	3,40	0,00	-0,81	0,00	-0,60	0,00	0,00	41	3,40	0,00	0,81	0,00	2,05	0,00	0,00
	41	3,40	0,00	-0,78	0,00	2,07	0,00	0,01	51	3,40	0,00	0,78	0,00	-0,71	0,00	-0,01
	51	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,71	0,00	0,01	13	3,40	0,00	0,78	0,00	0,23	0,00	-0,01
	62	3,40	0,00	-0,78	0,00	-0,69	0,00	-0,01	24	3,40	0,00	0,78	0,00	1,14	0,00	0,01
	6	3,40	0,00	-0,81	0,00	2,28	0,00	0,00	17	3,40	0,00	0,81	0,00	-0,83	0,00	0,00
	17	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,83	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,81	0,00	0,62	0,00	0,00
	29	3,40	0,00	-0,81	0,00	-0,62	0,00	0,00	42	3,40	0,00	0,81	0,00	2,07	0,00	0,00
	131	3,40	0,00	-0,38	0,00	0,14	0,00	0,00	106	3,40	0,00	0,38	0,00	0,77	0,00	0,00
	54	3,40	0,00	-1,80	0,00	-0,59	0,00	0,00	65	3,40	0,00	1,80	0,00	2,41	0,00	0,00
	7	3,40	0,00	-0,75	0,00	2,15	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,75	0,00	-0,81	0,00	0,00
	18	3,40	0,00	-0,75	0,00	0,81	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,75	0,00	0,54	0,00	0,00
	30	3,40	0,00	-0,75	0,00	-0,54	0,00	0,00	43	3,40	0,00	0,75	0,00	1,88	0,00	0,00
	43	3,40	0,00	-1,14	0,00	2,25	0,00	0,00	53	3,40	0,00	1,14	0,00	-0,28	0,00	0,00
	53	3,40	0,00	-1,14	0,00	0,28	0,00	0,00	64	3,40	0,00	1,14	0,00	1,15	0,00	0,00
	64	3,40	0,00	-1,14	0,00	-1,14	0,00	0,00	73	3,40	0,00	1,14	0,00	2,52	0,00	0,00
	8	3,40	0,00	-0,71	0,00	2,06	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,71	0,00	-0,79	0,00	0,00
	19	3,40	0,00	-0,71	0,00	0,79	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,71	0,00	0,48	0,00	0,00
	31	3,40	0,00	-0,71	0,00	-0,48	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,71	0,00	1,75	0,00	0,00
	44	3,40	0,00	-1,80	0,00	2,54	0,00	0,00	54	3,40	0,00	1,80	0,00	0,59	0,00	0,00
	132	3,40	0,00	-0,49	0,00	-0,09	0,00	0,00	107	3,40	0,00	0,49	0,00	0,83	0,00	0,00
	9	3,40	0,00	-0,73	0,00	2,05	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,73	0,00	-0,75	0,00	0,00
	20	3,40	0,00	-0,73	0,00	0,75	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,73	0,00	0,55	0,00	0,00
	32	3,40	0,00	-0,73	0,00	-0,55	0,00	0,00	45	3,40	0,00	0,73	0,00	1,84	0,00	0,00
	10	3,40	0,00	-0,73	0,00	2,03	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,73	0,00	-0,73	0,00	0,00
	21	3,40	0,00	-0,73	0,00	0,73	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,73	0,00	0,57	0,00	0,00
	33	3														

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
103	3,40	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	113	3,40	0,00	0,29	0,00	0,01	0,00	0,00
112	3,40	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	103	3,40	0,00	0,25	0,00	0,59	0,00	0,00
63	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,00	2,07	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,81	0,00	-0,72	0,00	0,00
52	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,00	-0,63	0,00	0,00	83	3,40	0,00	0,81	0,00	1,99	0,00	0,00
83	3,40	0,00	-1,29	0,00	0,00	2,44	0,00	0,00	92	3,40	0,00	1,29	0,00	2,40	0,00	0,00
92	3,40	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,73	0,00	0,00	112	3,40	0,00	0,25	0,00	-0,10	0,00	0,00
133	3,40	0,00	-0,33	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	108	3,40	0,00	0,33	0,00	0,74	0,00	0,00
61	3,40	0,00	-0,83	0,00	0,00	2,61	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,83	0,00	-0,62	0,00	0,00
185	3,40	0,00	-0,83	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	184	3,40	0,00	0,83	0,00	0,83	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,26	0,00	0,00	-0,57	0,00	0,00	115	3,40	0,00	-0,26	0,00	0,05	0,00	0,00
175	3,40	0,00	-0,60	0,00	0,00	-0,92	0,00	0,01	86	3,40	0,00	0,60	0,00	1,97	0,00	-0,01
115	3,40	0,00	0,26	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	95	3,40	0,00	-0,26	0,00	-0,70	0,00	0,00
93	3,40	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	114	3,40	0,00	0,28	0,00	-0,08	0,00	0,00
11	3,40	0,00	0,12	0,00	0,00	0,61	0,00	0,00	23	3,40	0,00	-0,12	0,00	-0,84	0,00	0,00
23	3,40	0,00	-0,83	0,00	0,00	0,93	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,83	0,00	0,94	0,00	0,00
35	3,40	0,00	-0,17	0,00	0,00	-0,86	0,00	0,00	48	3,40	0,00	0,17	0,00	0,97	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,77	0,00	0,00	70	3,40	0,00	0,20	0,00	-0,32	0,00	0,00
79	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,20	0,00	0,46	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
188	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
187	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
180	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
178	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	184	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
183	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,20	0,00	0,08	0,00	0,00
15	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
27	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
15	3,40	0,00	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	0,00	17	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	0,00	18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	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	0,00	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	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,40	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
28	3,40	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
29	3,40	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
30	3,40	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	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	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
12	3,40	0,00	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	0,00	54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,00	-0,88	0,00	0,00	1,92	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,88	0,00	-0,29	0,00	0,00
55	3,40	0,00	-0,88	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	66	3,40	0,00	0,88	0,00	0,55	0,00	0,00
66	3,40	0,00	-0,88	0,00	0,00	-0,55	0,00	0,00	75	3,40	0,00	0,88	0,00	2,31	0,00	0,00
66	3,40	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
38	3,40	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
60	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	3,40	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	74	3,40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
24	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,40	0,00	0,18	0,00	0,33	0,00	0,00
98	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	107	3,40	0,00	0,18	0,00	0,64	0,00	0,00
90	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	3,40	0,00	0,18	0,00	0,33	0,00	0,00
99	3,40	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,00	108	3,40	0,00	0,18	0,00	0,63	0,00	0,00
114	3,40	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	94	3,40	0,00	0,28	0,00	0,62	0,00	0,00
92	3,40	0,00	-1,13	0,00	0,00	2,17	0,00	0,00	139	3,40	0,00	1,13	0,00	0,86	0,00	0,00
93	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,00	2,08	0,00	0,00	144	3,40	0,00	1,09	0,00	0,86	0,00	0,00
84	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,00	1,82	0,00	0,00	93	3,40	0,00	0,78	0,00	1,85	0,00	0,00
85	3,40	0,00	-0,72	0,00	0,00	1,61	0,00	0,00	95	3,40	0,00	0,72	0,00	1,81	0,00	0,00
76	3,40	0,00	-1,54	0,00	0,00	2,55	0,00	0,00	85	3,40	0,00	1,54	0,00	2,50	0,00	0,00
91	3,40	0,00	-3,74	0,00	0,00	3,52	0,00	0,00	100	3,40	0,00	3,74	0,00	3,57	0,00	0,00
100	3,40	0,00	-3,42	0,00	0,00	2,23	0,00	0,00								

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 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)
122	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
124	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
130	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
136	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
137	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	-1,13	0,00	0,00	-0,86	0,00	0,00	102	3,40	0,00	1,13	0,00	2,39	0,00	0,00
142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	-1,09	0,00	0,00	-0,86	0,00	0,00	104	3,40	0,00	1,09	0,00	2,27	0,00	0,00
114	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	3,40	0,00	-1,11	0,00	0,00	-2,59	0,00	0,00	89	3,40	0,00	1,11	0,00	4,53	0,00	0,00
57	3,40	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
174	3,40	0,00	-1,05	0,00	0,00	1,09	0,00	0,00	173	3,40	0,00	1,05	0,00	0,60	0,00	0,00
184	3,40	0,00	-0,83	0,00	0,00	-0,83	0,00	0,01	91	3,40	0,00	0,83	0,00	2,29	0,00	-0,01
176	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
172	3,40	0,00	-1,05	0,00	0,00	-2,28	0,00	0,01	37	3,40	0,00	1,05	0,00	3,96	0,00	-0,01
190	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,00	2,78	0,00	0,01	14	3,40	0,00	1,35	0,00	-0,78	0,00	-0,01
191	3,40	0,00	-0,20	0,00	0,00	-0,46	0,00	0,00	78	3,40	0,00	0,20	0,00	0,86	0,00	0,00
188	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,00	-1,24	0,00	0,01	26	3,40	0,00	1,35	0,00	1,60	0,00	-0,01
187	3,40	0,00	-1,35	0,00	0,00	-3,22	0,00	-0,01	39	3,40	0,00	1,35	0,00	4,35	0,00	0,01
171	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
174	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
38	3,40	0,00	-0,46	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,46	0,00	0,41	0,00	0,00
59	3,40	0,00	-0,46	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,00	76	3,40	0,00	0,46	0,00	1,38	0,00	0,00
42	3,40	0,00	-1,39	0,00	0,00	2,03	0,00	0,00	12	3,40	0,00	1,39	0,00	0,82	0,00	0,00
60	3,40	0,00	-0,53	0,00	0,00	-0,97	0,00	0,00	77	3,40	0,00	0,53	0,00	1,78	0,00	0,00
12	3,40	0,00	-1,39	0,00	0,00	-0,82	0,00	0,00	63	3,40	0,00	1,39	0,00	1,76	0,00	0,00
105	3,40	0,00	0,00	0,00	-2,21	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	2,21	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	0,00	2,20	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	-2,20	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,00	-1,96	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	1,96	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,00	1,96	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	-1,96	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	0,00	-1,13	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	1,13	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	-1,00	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	0,00	1,95	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	-1,95	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	0,00	-1,95	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	1,95	0,00	0,00	0,00
13	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,01	62	3,40	0,00	0,78	0,00	0,69	0,00	-0,01
24	3,40	0,00	-0,78	0,00	0,00	-1,14	0,00	-0,01	71	3,40	0,00	0,78	0,00	2,07	0,00	0,01
25	3,40	0,00	-0,81	0,00	0,00	0,72	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,81	0,00	0,63	0,00	0,00
13	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,00	-1,29	0,00	0,00	-1,00	0,00	0,00	61	3,40	0,00	1,29	0,00	2,14	0,00	0,00
68	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,08	-0,62	0,11	0,00	0,27	0,00	0,00	61	3,40	-0,08	0,62	-0,11	0,50	-0,21	0,00
63	4,20	-0,14	-0,75	-0,10	0,00	0,27	0,00	0,00	63	3,40	0,14	0,75	0,10	0,60	-0,24	0,00
65	4,20	-0,09	0,27	-0,13	0,00	0,27	0,00	0,00	65	3,40	0,09	-0,27	0,13	-0,21	-0,26	0,00
71	5,74	-0,04	0,09	-0,12	-0,28	-0,10	0,00	0,00	71	3,40	0,04	-0,09	0,12	0,07	-0,11	0,00
73	5,81	0,04	0,08	-0,11	0,00	0,08	0,00	0,00	73	3,40	-0,04	-0,08	0,11	-0,20	-0,14	0,00
75	5,69	0,08	0,08	-0,09	0,00	0,11	0,00	0,00	75	3,40	-0,08	-0,08	0,09	-0,17	0,16	0,00
76	7,20	0,05	0,08	-0,06	-0,26	-0,03	0,00	0,00	76	3,40	-0,05	-0,08	0,06	-0,06	0,17	0,00
83	4,20	0,09	0,63	-0,03	-0,34	-0,22	0,00	0,00	83	3,40	-0,09	-0,63	0,03	-0,17	0,30	0,00
84	4,20	0,10														

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 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)
	82	4,20	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	-0,62	0,00	0,00	0,00
	156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	7,20	0,09	0,12	0,02	0,00	0,06	0,00	83	4,20	-0,09	-0,12	-0,02	-0,37	0,22	0,00
	84	7,20	0,10	0,14	0,01	0,00	0,08	0,00	84	4,20	-0,10	-0,14	-0,01	-0,41	0,23	0,00
	163	4,97	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	116	4,97	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	162	5,74	0,01	0,03	-0,11	0,14	0,00	0,00	71	5,74	-0,01	-0,03	0,11	-0,26	0,02	0,00
	161	6,43	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	92	7,20	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00
	102	7,20	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00
	165	5,81	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	7,20	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	84	7,20	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
	104	7,20	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
	110	4,97	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	112	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	114	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	110	4,97	0,00	0,10	-0,15	0,07	0,00	0,00	100	4,20	0,00	-0,10	0,15	-0,32	0,00	0,00
	116	4,97	0,00	-0,08	0,11	-0,07	-0,01	0,00	61	4,20	0,00	0,08	-0,11	0,27	0,00	0,00
	112	4,97	0,00	0,08	-0,14	0,08	-0,01	0,00	92	4,20	0,00	-0,08	0,14	-0,30	0,00	0,00
	118	4,97	0,00	-0,07	-0,16	-0,08	-0,01	0,00	63	4,20	0,00	0,07	0,16	0,27	0,00	0,00
	114	4,92	0,00	0,09	-0,15	0,07	-0,01	0,00	93	4,20	0,00	-0,09	0,15	-0,30	0,00	0,00
	120	4,92	0,00	-0,08	-0,11	-0,07	-0,01	0,00	65	4,20	0,00	0,08	0,11	0,27	0,00	0,00
	116	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	157	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	5,74	-0,01	0,09	-0,15	-0,17	-0,02	0,00	110	4,97	0,01	-0,09	0,15	-0,07	0,00	0,00
	71	5,74	0,00	-0,08	0,11	0,13	0,01	0,00	116	4,97	0,00	0,08	-0,11	0,07	0,00	0,00
	101	5,74	0,00	0,03	-0,11	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	-0,03	0,11	-0,14	0,00	0,00
	71	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	158	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	111	6,43	0,00	-0,04	-0,09	-0,03	-0,02	0,00	101	5,74	0,00	0,04	0,09	0,12	0,02	0,00
	117	6,43	0,02	0,02	-0,09	0,03	-0,01	0,00	71	5,74	-0,02	-0,02	0,09	-0,05	0,05	0,00
	111	6,43	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	102	7,20	0,01	-0,04	-0,10	0,09	0,00	0,00	111	6,43	-0,01	0,04	0,10	0,03	0,02	0,00
	83	7,20	0,01	0,02	-0,09	0,06	0,00	0,00	117	6,43	-0,01	-0,02	0,09	-0,03	0,02	0,00
	85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	103	5,81	0,00	0,08	-0,13	-0,16	-0,02	0,00	112	4,97	0,00	-0,08	0,13	-0,08	0,01	0,00
	73	5,81	0,00	-0,07	-0,16	0,13	-0,02	0,00	118	4,97	0,00	0,07	0,16	0,08	0,01	0,00
	103	5,81	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
	113	6,43	0,00	-0,04	-0,09	-0,03	-0,01	0,00	103	5,81	0,00	0,04	0,09	0,11	0,02	0,00
	119	6,44	0,00	-0,03	-0,10	0,03	-0,01	0,00	73	5,81	0,00	0,03	0,10	-0,06	0,02	0,00
	113	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	104	7,20	0,00	-0,04	-0,09	0,08	0,00	0,00	113	6,43	0,00	0,04	0,09	0,03	0,01	0,00
	84	7,20	0,00	-0,03	-0,10	0,08	0,00	0,00	119	6,44	0,00	0,03	0,10	-0,03	0,01	0,00
	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	94	5,69	-0,01	0,09	-0,15	-0,17	-0,02	0,00	114	4,92	0,01	-0,09	0,15	-0,07	0,01	0,00
	75	5,69	0,00	-0,08	-0,11	0,15	-0,02	0,00	120	4,92	0,00	0,08	0,11	0,07	0,01	0,00
	94	5,69	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
	115	6,43	0,01	-0,04	-0,09	-0,03	0,00	0,00	94	5,69	-0,01	0,04	0,09	0,12	0,02	0,00
	121	6,42	0,01	0,01	-0,05	0,01	-0,01	0,00	75	5,69	-0,01	-0,01	0,05	-0,04	0,02	0,00
	115	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	95	7,20	0,01	-0,04	-0,09	0,09	0,01	0,00	115	6,43	-0,01	0,04	0,09	0,03	0,00	0,00
	76	7,20	0,01	0,01	-0,05	-0,03	0,01	0,00	121	6,42	-0,01	-0,01	0,05	-0,01	0,01	0,00
	95	7,20	0,00	0,06	-0,08	-0,24	-0,01	0,00	150	7,20	0,00	-0,06	0,08	0,10	0,00	0,00
	85	7,20	0,00	0,06	-0,07	0,05	0,00	0,00	153	7,20	0,00	-0,06	0,07	-0,15	0,00	0,00
	150	7,20	0,00	0,06	-0,08	-0,10	0,00	0,00	85	7,20	0,00	-0,06	0,08	-0,05	0,00	0,00
	153	7,20	0,00	0,06	-0,07	0,15	0,00	0,00	76	7,20	0,00	-0,06	0,07	-0,26	-0,01	0,00
	95	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	150	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	153	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	149	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	151	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	152	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	154	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	76	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	154	7,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	155	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	168	5,69	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	75	5,69	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
	167	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	6,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	168	5,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	169	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	164	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	165	5,81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	166	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	161	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT. CONDIZIONE TERMICA: 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)	
	1	0,00	0,01	-0,83	-2,18	-4,07	0,04	0,28	2	0,00	-0,01	-2,36	0,95	-3,18	0,03	0,14	
	2	0,00	0,01	0,03	-3,39	-1,19	-0,01	0,18	3	0,00	-0,01	-1,99	2,41	-2,60	0,05	0,11	
	3	0,00	-0,08	0,04	-4,28	-0,78	-0,10	0,14	4	0,00	0,08	-1,13	3,75	-1,56	-0,15	0,00	
	4	0,00	0,01	0,13	-4,37	-0,47	0,07	0,07	5	0,00	-0,01	-0,71	3,81	-0,90	0,00	0,06	
	5	0,00	0,03	-0,32	-4,37	-0,05	0,06	0,05	6	0,00	-0,03	-0,84	4,06	-0,81	0,06	0,11	
	6	0,00	-0,02	-0,69	-4,17	0,61	-0,07	0,12	7	0,00	0,02	-0,23	4,17	0,01	-0,06	0,06	
	7	0,00	0,02	-0,64	-3,74	0,75	0,05	0,05	8	0,00	-0,02	-0,55	4,11	-0,08	0,08	0,14	
	8	0,00	-0,03	-1,25	-3,23	1,68	-0,08	0,15	9	0,00	0,03	0,68	4,03	1,47	-0,08	0,03	

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)
	9	0,00	-0,01	-0,92	-2,50	1,17	0,02	-0,03	10	0,00	0,01	0,12	2,99	0,66	-0,04	0,13
	10	0,00	0,02	-1,86	-1,13	2,61	0,07	0,11	11	0,00	-0,02	0,28	2,41	2,70	0,05	0,18
	1	0,00	-0,01	-0,75	-2,00	-3,87	-0,04	-0,30	36	0,00	0,01	-1,73	1,85	-2,16	-0,08	-0,19
	2	0,00	-0,01	2,24	-2,36	-5,12	-0,02	-0,05	37	0,00	0,01	0,19	2,37	-0,24	-0,04	-0,07
	3	0,00	0,01	1,18	-1,61	-3,41	0,06	-0,02	39	0,00	-0,01	0,27	1,62	0,08	0,01	-0,06
	4	0,00	0,03	1,35	-3,39	-2,75	0,08	0,00	40	0,00	-0,03	-0,35	3,42	-0,98	0,06	-0,03
	5	0,00	-0,03	0,81	-0,93	-2,04	-0,07	-0,01	41	0,00	0,03	0,04	0,84	-0,23	-0,08	-0,02
	6	0,00	0,01	1,22	-1,41	-3,14	0,00	0,00	42	0,00	-0,01	-0,52	1,15	-1,20	0,04	0,00
	7	0,00	0,01	0,80	-0,88	-1,88	0,00	0,01	43	0,00	-0,01	0,09	0,65	-0,13	0,03	0,00
	8	0,00	0,00	1,30	-1,60	-3,52	0,01	0,02	44	0,00	0,00	-0,71	1,29	-1,51	-0,01	0,01
	9	0,00	0,03	0,93	-0,70	-1,66	0,06	0,05	45	0,00	-0,03	0,52	0,65	0,45	0,08	0,02
	10	0,00	-0,01	0,80	-1,34	-2,79	-0,03	0,03	46	0,00	0,01	-0,65	1,32	-1,13	-0,01	0,03
	11	0,00	0,00	0,91	-0,54	-3,58	-0,03	0,16	47	0,00	0,00	0,03	0,12	-0,59	0,02	0,01
	11	0,00	-0,01	-1,40	-0,32	0,66	-0,03	0,22	48	0,00	0,01	-2,31	0,82	-0,58	-0,02	0,20
	61	0,00	-0,01	0,06	-4,47	0,46	-0,02	-0,01	91	0,00	0,01	2,50	5,43	3,03	-0,06	-0,02
	40	0,00	-0,03	0,42	-4,81	-0,72	0,01	-0,03	61	0,00	0,03	0,03	5,02	0,07	-0,11	0,00
	39	0,00	0,08	0,29	-2,00	-0,10	0,28	-0,06	89	0,00	-0,08	1,85	2,30	4,59	0,30	0,01
	37	0,00	0,07	0,94	-3,57	-1,33	0,26	-0,06	87	0,00	-0,07	1,24	3,73	1,50	0,23	-0,01
	87	0,00	0,12	-0,96	-2,29	1,36	0,05	-0,01	106	0,00	-0,12	1,78	2,56	4,27	0,37	-0,01
	36	0,00	0,08	-0,79	-3,05	0,25	0,26	-0,21	86	0,00	-0,08	1,04	3,12	1,60	0,28	-0,03
	86	0,00	-0,05	-1,30	-1,85	0,87	-0,10	0,05	105	0,00	0,05	-0,51	2,02	2,89	-0,07	-0,22
	41	0,00	-0,02	0,17	-0,96	-0,03	-0,05	-0,01	71	0,00	0,02	0,74	0,94	1,65	-0,04	-0,03
	42	0,00	-0,14	0,65	-2,48	-0,88	-0,19	-0,02	63	0,00	0,14	-0,36	2,38	-0,52	-0,18	0,05
	43	0,00	-0,08	0,00	-0,70	0,09	-0,15	0,01	73	0,00	0,08	0,49	0,56	1,10	-0,19	-0,02
	44	0,00	0,06	0,70	-2,62	-1,02	0,03	0,00	65	0,00	-0,06	-0,27	2,52	-0,42	0,14	0,02
	45	0,00	-0,03	0,35	-0,65	-0,26	-0,07	0,03	75	0,00	0,03	0,28	0,37	0,56	-0,08	0,01
	46	0,00	-0,03	0,10	-2,14	-0,33	-0,12	0,04	76	0,00	0,03	0,03	2,31	-0,06	-0,05	0,03
	47	0,00	-0,07	1,02	-0,84	-1,21	-0,20	0,05	77	0,00	0,07	0,55	0,41	0,76	-0,20	0,04
	41	0,00	0,03	0,54	-4,67	-0,81	0,05	0,00	42	0,00	-0,03	-0,01	4,40	-0,17	0,11	0,03
	42	0,00	0,01	0,11	-3,65	-0,10	0,04	0,03	43	0,00	-0,01	0,30	3,68	0,35	0,05	0,00
	43	0,00	0,02	0,15	-3,58	-0,01	0,07	-0,01	44	0,00	-0,02	0,34	3,94	0,59	0,04	0,03
	61	0,00	0,06	0,33	-2,05	-0,60	0,13	0,01	71	0,00	-0,06	-0,35	1,66	-0,48	0,19	-0,08
	44	0,00	-0,02	-0,21	-3,23	0,58	-0,07	0,04	45	0,00	0,02	0,82	4,01	1,22	-0,03	-0,02
	40	0,00	0,05	0,64	-4,43	-1,09	0,14	0,02	41	0,00	-0,05	-0,15	3,89	-0,58	0,09	0,00
	45	0,00	-0,01	-0,60	-3,02	0,92	0,02	-0,03	46	0,00	0,01	0,88	3,51	1,32	-0,05	0,03
	46	0,00	0,06	-0,66	-1,99	1,36	0,18	0,01	47	0,00	-0,06	1,42	3,33	2,19	0,18	0,02
	47	0,00	0,02	-1,27	-1,09	1,68	0,07	0,00	48	0,00	-0,02	0,11	2,10	3,85	0,02	0,04
	36	0,00	-0,07	1,74	-2,29	-4,86	-0,18	0,03	37	0,00	0,07	-1,21	1,03	-2,59	-0,14	0,02
	37	0,00	-0,02	1,33	-3,29	-2,32	-0,08	0,04	39	0,00	0,02	-0,63	2,02	-1,68	-0,06	0,00
	39	0,00	-0,08	1,10	-4,06	-1,98	-0,23	0,01	40	0,00	0,08	-0,39	3,13	-1,06	-0,22	0,02
	86	0,00	-0,08	1,36	-0,94	-2,00	-0,18	-0,04	87	0,00	0,08	0,51	0,67	-0,02	-0,21	-0,01
	87	0,00	-0,01	0,99	-1,60	-1,36	-0,08	0,03	89	0,00	0,01	-0,90	1,41	-0,97	0,02	-0,21
	71	0,00	-0,06	-0,28	-1,74	0,33	-0,15	-0,08	83	0,00	0,06	0,42	1,49	0,75	-0,15	0,02
	83	0,00	0,00	0,14	-2,64	0,00	-0,04	-0,02	63	0,00	0,00	0,85	2,51	1,36	0,02	-0,01
	63	0,00	0,05	0,02	-1,93	0,20	0,15	0,06	73	0,00	-0,05	-0,07	1,79	0,01	0,12	-0,06
	73	0,00	0,05	-0,39	-1,36	0,59	0,07	-0,05	119	0,00	-0,05	0,27	1,34	0,03	0,03	0,02
	84	0,00	-0,17	-0,21	-3,13	0,33	-0,27	-0,02	65	0,00	0,17	0,84	3,27	1,17	-0,29	-0,01
	65	0,00	0,06	0,10	-1,12	0,23	0,15	0,03	75	0,00	-0,06	0,17	1,52	0,35	0,13	-0,04
	75	0,00	-0,01	-0,40	-0,88	0,73	-0,05	-0,03	76	0,00	0,01	0,57	1,37	1,07	0,00	0,03
	76	0,00	0,11	-0,35	-1,43	0,90	0,37	0,01	77	0,00	-0,11	0,78	2,17	1,42	0,31	-0,02
	77	0,00	-0,02	-0,88	-0,45	1,54	-0,11	0,00	78	0,00	0,02	-0,60	1,20	1,91	0,00	-0,11
	78	0,00	-0,01	-0,29	-1,03	-2,40	0,00	-0,05	47	0,00	0,01	0,48	0,18	0,11	-0,07	-0,05
	105	0,00	0,07	-1,47	-0,89	-1,67	0,07	-0,22	106	0,00	-0,07	-2,20	0,64	-2,10	0,25	-0,11
	106	0,00	-0,29	-0,81	-1,60	0,55	-0,62	0,02	107	0,00	0,29	-0,11	1,46	0,01	-0,31	-0,34
	107	0,00	-0,01	0,29	-1,68	-0,41	0,31	-0,26	108	0,00	0,01	0,65	1,57	0,82	-0,34	-0,29
	108	0,00	0,25	-0,57	-1,31	-0,33	0,34	-0,31	109	0,00	-0,25	-2,67	1,28	0,33	0,69	-0,17
	91	0,00	0,78	-1,98	-3,57	0,58	0,52	-0,06	100	0,00	-0,78	3,10	3,98	4,54	0,97	0,06
	100	0,00	-0,92	-2,23	-1,71	-0,72	-0,85	-0,28	109	0,00	0,92	-0,05	2,10	3,22	-0,69	0,36
	89	0,00	-0,12	-0,99	-1,37	1,13	-0,32	-0,20	91	0,00	0,12	1,53	1,29	1,28	-0,45	-0,01
	100	0,00	-0,07	-0,45	-1,35	0,83	-0,12	-0,05	101	0,00	0,07	0,60	1,63	0,93	-0,25	-0,39
	101	0,00	0,09	-0,60	-0,76	0,63	0,25	-0,37	102	0,00	-0,09	-0,84	1,10	1,76	0,15	-0,09
	92	0,00	0,10	0,88	-2,71	-1,31	0,19	0,02	83	0,00	-0,10	-0,23	2,49	-0,53	0,19	-0,03
	102	0,00	-0,03	-0,12	-1,70	-3,08	-0,15	-0,21	92	0,00	0,03	-1,15	1,37	-1,18	0,04	0,09
	92	0,00	-0,08	0,49	-0,49	-0,54	-0,23	0,07	103	0,00	0,08	0,36	0,56	0,32	-0,20	-0,36
	103	0,00	0,05	-0,26	-0,38	-0,01	0,20	-0,30	104	0,00	-0,05	-1,05	0,47	0,74	0,05	-0,09
	93	0,00	0,01	0,84	-3,04	-1,27	-0,01	0,02	84	0,00	-0,01	-0,12	3,07	-0,43	0,04	-0,03
	104	0,00	0,03	0,29	-1,76	-3,27	-0,05	-0,15	93	0,00	-0,03	-1,13	1,66	-1,28	0,15	0,07
	83	0,00	0,00	-0,11	-0,75	0,37	0,00	0,00	93	0,00	0,00	0,19	0,40	0,02	0,03	-0,03
	93	0,00	-0,07	0,54	-0,75	-0,62	-0,17	0,06	94	0,00	0,07	0,31	0,64	0,21	-0,14	-0,29
	94	0,00	0,04	-0,20	-0,52	0,00	0,14	-0,24	95	0,00	-0,04	-1,16	0,44	0,69	0,04	-0,12
	85	0,00	-0,17	0,78	-3,13	-0,95	-0,25	0,03	76	0,00	0,17	0,01	3,07	-0,03	-0,32	-0,04
	95	0,00	0,02	-0,26	-2,42	-2,38	-0,04	-0,15	85	0,00	-0,02	-0,21	2,18	-0,35	0,14	0,06
	84	0,00	0,02	-0,29	-0,21	0,64	0,08	-0,01	85	0,00	-0,02	0,47	0,28	0,29	0,11	-0,01
	119	0,00	0,05	-0,27	-1,34	-0,03	-0,03	-0,02	84	0,00	-0,05	0,51	1,33	0,98	0,15	0,01
	1	3,40	2,10	-1,61	0,97	0,89	3,03	0,00	1	0,00	-2,10	1,61	-0,97	4,58	4,11	0,00
	2	3,40	2,43	-2,37	0,10	2,62	3,85	0,00	2	0,00	-2,43	2,37	-0,10	5,44	4,40	0,00
	3	3,40	1,87	-1,85	0,77	2,26	3,00	0,00	3	0,00	-1,87	1,85	-0,77	4,01	3,34	0,00
	4	3,40	1,08	-1,63	-0,36	2,02	1,80	0,00	4	0,00	-1,08	1,63	0,36	3,52	1,87	0,00
	5	3,40	0,52	-0,92	0,22	0,96	0,83	0,00	5	0,00	-0,52	0,92	-0,22	2,16	0,95	0,00
	6	3,40	0,12	-1,46	0,31	1,58	0,18	0,00	6	0,00	-0,12	1,46	-0,31	3,38	0,21	0,00
	7	3,40	-0,42	-0,83	0,07	0,85	-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)
44	3,40	-0,65	-1,37	-0,12	2,05	-1,02	0,00	44	0,00	0,65	1,37	0,12	2,60	-1,18	0,00	0,00
45	3,40	-1,28	0,06	-1,09	0,05	-2,06	0,00	45	0,00	1,28	-0,06	1,09	-0,26	-2,28	0,00	0,00
46	3,40	-1,54	-0,76	0,34	1,08	-2,49	0,00	46	0,00	1,54	0,76	-0,34	1,51	-2,74	0,00	0,00
47	3,40	-2,20	-0,89	-1,68	1,10	-3,56	0,00	47	0,00	2,20	0,89	1,68	1,93	-3,90	0,00	0,00
48	3,40	-1,98	-0,16	0,69	0,04	-2,99	0,00	48	0,00	1,98	0,16	-0,69	0,50	-3,75	0,00	0,00
61	3,40	0,32	0,30	-0,42	-0,52	0,51	0,00	61	0,00	-0,32	-0,30	0,42	-0,52	0,59	0,00	0,00
63	3,40	0,11	-0,92	-0,50	1,35	0,21	0,00	63	0,00	-0,11	0,92	0,50	1,77	0,17	0,00	0,00
65	3,40	-0,06	-0,88	-0,66	1,40	-0,07	0,00	65	0,00	0,06	0,88	0,66	1,60	-0,12	0,00	0,00
71	3,40	-0,23	0,76	-0,10	-0,87	-0,40	0,00	71	0,00	0,23	-0,76	0,10	-1,71	-0,40	0,00	0,00
73	3,40	-0,55	0,56	-0,04	-0,73	-0,91	0,00	73	0,00	0,55	-0,56	0,04	-1,15	-0,97	0,00	0,00
75	3,40	-0,61	0,31	-0,05	-0,41	-0,98	0,00	75	0,00	0,61	-0,31	0,05	-0,63	-1,09	0,00	0,00
76	3,40	-1,09	-0,28	-0,26	0,54	-1,74	0,00	76	0,00	1,09	0,28	0,26	0,39	-1,96	0,00	0,00
77	3,40	-1,65	0,28	-0,45	-0,15	-2,62	0,00	77	0,00	1,65	-0,28	0,45	-0,79	-3,00	0,00	0,00
78	3,40	-1,87	0,81	0,90	-0,86	-2,83	0,00	78	0,00	1,87	-0,81	-0,90	-1,91	-3,51	0,00	0,00
83	3,40	-0,62	0,24	-0,21	-0,30	-0,96	0,00	83	0,00	0,62	-0,24	0,21	-0,51	-1,16	0,00	0,00
84	3,40	-0,90	0,03	0,11	0,01	-1,40	0,00	84	0,00	0,90	-0,03	-0,11	-0,11	-1,68	0,00	0,00
85	3,40	-0,05	0,68	-0,87	-1,01	0,01	0,00	85	0,00	0,05	-0,68	0,87	-1,31	-0,19	0,00	0,00
86	3,40	0,90	1,05	-0,96	-1,08	1,23	0,00	86	0,00	-0,90	-1,05	0,96	-2,49	1,83	0,00	0,00
87	3,40	0,56	1,57	-1,79	-2,36	0,90	0,00	87	0,00	-0,56	-1,57	1,79	-2,96	1,00	0,00	0,00
89	3,40	-0,11	2,19	0,04	-2,46	-0,20	0,00	89	0,00	0,11	-2,19	-0,04	-5,00	-0,18	0,00	0,00
91	3,40	-0,58	1,97	-2,05	-3,09	-0,76	0,00	91	0,00	0,58	-1,97	2,05	-3,61	-1,20	0,00	0,00
92	3,40	0,35	1,26	-0,22	-1,85	0,54	0,00	92	0,00	-0,35	-1,26	0,22	-2,43	0,66	0,00	0,00
93	3,40	0,38	1,29	-0,44	-1,87	0,59	0,00	93	0,00	-0,38	-1,29	0,44	-2,53	0,70	0,00	0,00
94	3,40	-0,11	0,10	-0,11	0,17	-0,18	0,00	94	0,00	0,11	-0,10	0,11	-0,53	-0,21	0,00	0,00
95	3,40	-0,46	1,26	0,61	-1,77	-0,73	0,00	95	0,00	0,46	-1,26	-0,61	-2,50	-0,83	0,00	0,00
100	3,40	-0,28	2,21	-0,42	-3,64	-0,43	0,00	100	0,00	0,28	-2,21	0,42	-3,88	-0,53	0,00	0,00
101	3,40	-0,88	0,16	0,00	0,21	-1,42	0,00	101	0,00	0,88	-0,16	0,00	-0,77	-1,56	0,00	0,00
102	3,40	-1,07	1,62	0,96	-2,31	-1,68	0,00	102	0,00	1,07	-1,62	-0,96	-3,18	-1,95	0,00	0,00
103	3,40	-0,18	0,14	-0,10	0,20	-0,28	0,00	103	0,00	0,18	-0,14	0,10	-0,66	-0,31	0,00	0,00
104	3,40	-0,49	1,71	0,76	-2,44	-0,79	0,00	104	0,00	0,49	-1,71	-0,76	-3,36	-0,88	0,00	0,00
105	3,40	0,81	1,31	1,24	-1,33	1,17	0,00	105	0,00	-0,81	-1,31	-1,24	-3,11	1,59	0,00	0,00
106	3,40	0,62	2,28	1,23	-3,27	0,98	0,00	106	0,00	-0,62	-2,28	-1,23	-4,49	1,12	0,00	0,00
107	3,40	0,22	0,27	-0,18	-0,33	0,35	0,00	107	0,00	-0,22	-0,27	0,18	-0,60	0,40	0,00	0,00
108	3,40	-0,26	0,26	-0,08	-0,30	-0,40	0,00	108	0,00	0,26	-0,26	0,08	-0,60	-0,48	0,00	0,00
109	3,40	-0,36	1,85	2,72	-2,89	-0,56	0,00	109	0,00	0,36	-1,85	-2,72	-3,40	-0,67	0,00	0,00
1	3,40	0,03	1,01	2,18	-3,08	0,07	0,00	2	3,40	-0,03	-1,01	-2,18	-2,25	0,07	0,00	0,00
2	3,40	0,01	0,62	4,55	-1,61	0,02	0,00	3	3,40	-0,01	-0,62	-4,55	-1,43	0,02	0,00	0,00
3	3,40	0,03	0,96	6,42	-1,61	0,05	0,00	4	3,40	-0,03	-0,96	-6,42	-1,57	0,06	0,00	0,00
4	3,40	0,01	0,18	6,72	-0,40	0,03	0,00	5	3,40	-0,01	-0,18	-6,72	-0,46	0,02	0,00	0,00
5	3,40	0,03	0,13	7,16	-0,37	0,08	0,00	6	3,40	-0,03	-0,13	-7,16	-0,25	0,07	0,00	0,00
6	3,40	0,00	-0,04	7,23	0,06	-0,01	0,00	7	3,40	0,00	0,04	-7,23	0,19	-0,02	0,00	0,00
7	3,40	0,02	-0,20	6,79	0,48	0,05	0,00	8	3,40	-0,02	0,20	-6,79	0,62	0,04	0,00	0,00
8	3,40	-0,02	-0,26	5,93	0,78	-0,06	0,00	9	3,40	0,02	0,26	-5,93	0,84	-0,07	0,00	0,00
9	3,40	0,03	-1,10	4,46	1,59	0,05	0,00	10	3,40	-0,03	1,10	-4,46	1,53	0,04	0,00	0,00
36	3,40	-0,04	1,35	2,69	-3,75	-0,09	0,00	37	3,40	0,04	-1,35	-2,69	-2,85	-0,09	0,00	0,00
37	3,40	-0,03	0,60	5,47	-1,72	-0,10	0,00	39	3,40	0,03	-0,60	-5,47	-1,71	-0,07	0,00	0,00
39	3,40	-0,01	0,47	6,07	-1,43	-0,02	0,00	40	3,40	0,01	-0,47	-6,07	-1,13	-0,02	0,00	0,00
40	3,40	-0,02	0,34	6,96	-0,84	-0,05	0,00	41	3,40	0,02	-0,34	-6,96	-0,75	-0,06	0,00	0,00
41	3,40	0,01	0,18	7,63	-0,51	0,02	0,00	42	3,40	-0,01	-0,18	-7,63	-0,33	0,03	0,00	0,00
42	3,40	-0,01	0,00	6,32	-0,03	-0,04	0,00	43	3,40	0,01	0,00	-6,32	0,04	-0,05	0,00	0,00
43	3,40	0,00	-0,13	6,38	0,27	0,00	0,00	44	3,40	0,00	0,13	-6,38	0,43	-0,02	0,00	0,00
44	3,40	-0,03	-0,20	6,40	0,59	-0,10	0,00	45	3,40	0,03	0,20	-6,40	0,64	-0,09	0,00	0,00
45	3,40	0,04	-1,07	5,74	1,46	0,06	0,00	46	3,40	-0,04	1,07	-5,74	1,57	0,07	0,00	0,00
46	3,40	-0,01	-0,30	4,48	0,92	-0,02	0,00	47	3,40	0,01	0,30	-4,48	1,01	-0,02	0,00	0,00
47	3,40	0,00	-1,25	2,08	2,15	-0,03	0,00	48	3,40	0,00	1,25	-2,08	3,02	0,02	0,00	0,00
10	3,40	-0,01	-0,61	2,62	1,53	-0,04	0,00	11	3,40	0,01	0,61	-2,62	2,34	-0,04	0,00	0,00
86	3,40	0,03	0,43	0,67	-1,33	0,07	0,00	87	3,40	-0,03	-0,43	-0,67	-0,84	0,07	0,00	0,00
87	3,40	0,10	0,08	1,10	-0,31	0,13	0,00	88	3,40	-0,10	-0,08	-1,10	0,03	0,18	0,00	0,00
88	3,40	-0,23	0,18	1,05	-0,03	-0,16	0,00	89	3,40	0,23	-0,18	-1,05	-0,31	-0,28	0,00	0,00
89	3,40	0,19	-0,25	0,99	0,52	0,25	0,00	90	3,40	-0,19	0,25	-0,99	0,09	0,20	0,00	0,00
90	3,40	-0,02	-0,17	0,86	-0,09	-0,06	0,00	91	3,40	0,02	0,17	-0,86	0,78	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,04	0,00	3,27	-0,12	-0,01	0,00	176	3,40	-0,04	0,00	-3,27	0,12	0,07	0,00	0,00
101	3,40	-0,07	-0,39	1,48	0,72	-0,11	0,00	111	3,40	0,07	0,39	-1,48	0,13	-0,04	0,00	0,00
111	3,40	-0,09	-0,39	1,48	-0,13	0,04	0,00	102	3,40	0,09	0,39	-1,48	1,09	-0,25	0,00	0,00
110	3,40	0,00	-0,20	2,36	-0,02	0,00	0,00	101	3,40	0,00	0,20	-2,36	0,52	0,00	0,00	0,00
100	3,40	0,00	-0,20	2,36	0,48	0,00	0,00	110	3,40	0,00	0,20	-2,36	0,02	0,00	0,00	0,00
113	3,40	-0,08	-0,14	0,54	-0,09	0,00	0,00	104	3,40	0,08	0,14	-0,54	0,43	-0,21	0,00	0,00
76	3,40	0,03	-0,27	2,65	0,78	0,09	0,00	77	3,40	-0,03	0,27	-2,65	0,96	0,09	0,00	0,00
77	3,40	0,03	-0,69	1,14	1,66	0,07	0,00	78	3,40	-0,03	0,69	-1,14	2,11	0,08	0,00	0,00
61	3,40	-0,06	0,07	0,90	-0,23	-0,16	0,00	71	3,40	0,06	-0,07	-0,90	-0,12	-0,12	0,00	0,00
71	3,40	0,02	-0,19	0,94	0,31	0,03	0,00	83	3,40	-0,02	0,19	-0,94	0,58	0,05	0,00	0,00
63	3,40	-0,06	-0,07	1,86	0,18	-0,17	0,00	73	3,40	0,06	0,07	-1,86	0,18	-0,16	0,00	0,00
73	3,40	0,01	-0,32	1,20	0,57	0,00	0,00	84	3,40	-0,01	0,32	-1,20	0,87	0,05	0,00	0,00
65	3,40	0,03	-0,13	3,28	0,29	0,08	0,00	75	3,40	-0,03	0,13	-3,28	0,35	0,04	0,00	0,00
75	3,40	0,04	-0,27	2,77	0,59	0,10	0,00	76	3,40	-0,04	0,27	-2,77	0,74	0,11	0,00	0,00
105	3,40	-0,03	0,46	0,72	-1,32	-0,07	0,00	131	3,40	0,03	-0,46	-0,72	0,24	0,00	0,00	0,00
106	3,40	-0,05	0,24	1,09	-0,46	-0,10	0,00	132	3,40	0,05	-0,24	-1,09	0,07	0,02	0,00	0,00
107	3,40	0,00	-0,03	1,21	-0,03	-0,02	0,00	133	3,40	0,00	0,03</					

CARATT. CONDIZIONE TERMICA: 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)
179	3,40	-0,04	0,00	3,76	-0,25	-0,14	0,00	178	3,40	0,04	0,00	-3,76	0,25	0,06	0,00	0,00
87	3,40	-0,46	-1,45	2,18	2,01	-0,40	0,00	97	3,40	0,46	1,45	-2,18	0,72	-0,48	0,00	0,00
97	3,40	0,44	-1,45	2,18	-0,72	0,48	0,00	106	3,40	-0,44	1,45	-2,18	3,15	0,27	0,00	0,00
3	3,40	-0,02	0,43	1,69	-1,96	-0,07	0,00	190	3,40	0,02	-0,43	-1,69	1,31	0,04	0,00	0,00
14	3,40	-0,02	0,43	1,68	-0,67	0,09	0,00	188	3,40	0,02	-0,43	-1,68	0,03	-0,13	0,00	0,00
26	3,40	0,13	0,43	1,79	0,08	0,19	0,00	187	3,40	-0,13	-0,43	-1,79	-0,60	-0,03	0,00	0,00
59	3,40	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	60	3,40	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,40	-0,95	-0,47	2,35	1,16	-0,39	0,00	49	3,40	0,95	0,47	-2,35	-0,52	-0,89	0,00	0,00
49	3,40	1,16	-0,47	2,78	0,52	0,89	0,00	183	3,40	-1,16	0,47	-2,78	-0,01	0,37	0,00	0,00
183	3,40	-0,19	-0,47	2,61	0,01	-0,37	0,00	182	3,40	0,19	0,47	-2,61	0,81	0,04	0,00	0,00
182	3,40	0,05	-0,47	2,61	-0,81	-0,04	0,00	181	3,40	-0,05	0,47	-2,61	1,63	0,13	0,00	0,00
4	3,40	-0,09	0,41	4,51	-1,32	-0,09	0,00	15	3,40	0,09	-0,41	-4,51	0,59	-0,06	0,00	0,00
15	3,40	-0,02	0,41	4,51	-0,59	0,06	0,00	27	3,40	0,02	-0,41	-4,51	-0,15	-0,09	0,00	0,00
27	3,40	0,13	0,41	4,56	0,15	0,09	0,00	40	3,40	-0,13	-0,41	-4,56	-0,88	0,14	0,00	0,00
40	3,40	-0,18	0,22	6,11	-0,47	-0,08	0,00	50	3,40	0,18	-0,22	-6,11	0,09	-0,23	0,00	0,00
50	3,40	0,30	0,22	6,48	-0,09	0,23	0,00	68	3,40	-0,30	-0,22	-6,48	-0,10	0,02	0,00	0,00
5	3,40	-0,08	0,27	0,90	-0,96	-0,10	0,00	16	3,40	0,08	-0,27	-0,90	0,48	-0,05	0,00	0,00
16	3,40	0,00	0,27	0,90	-0,48	0,05	0,00	28	3,40	0,00	-0,27	-0,90	-0,01	-0,05	0,00	0,00
28	3,40	0,06	0,27	0,90	0,01	0,05	0,00	41	3,40	-0,06	-0,27	-0,90	-0,49	0,05	0,00	0,00
41	3,40	-0,05	-0,16	1,00	0,28	-0,02	0,00	51	3,40	0,05	0,16	-1,00	-0,01	-0,07	0,00	0,00
51	3,40	0,07	-0,16	1,00	0,01	0,07	0,00	13	3,40	-0,07	0,16	-1,00	0,18	0,01	0,00	0,00
62	3,40	0,07	-0,16	0,99	-0,27	0,01	0,00	24	3,40	-0,07	0,16	-0,99	0,36	0,04	0,00	0,00
6	3,40	-0,05	0,48	1,50	-1,58	-0,06	0,00	17	3,40	0,05	-0,48	-1,50	0,72	-0,02	0,00	0,00
17	3,40	-0,01	0,48	1,50	-0,72	0,02	0,00	29	3,40	0,01	-0,48	-1,50	-0,15	-0,04	0,00	0,00
29	3,40	0,04	0,48	1,50	0,15	0,04	0,00	42	3,40	-0,04	-0,48	-1,50	-1,01	0,04	0,00	0,00
131	3,40	-0,03	0,46	0,72	-0,24	0,00	0,00	106	3,40	0,03	-0,46	-0,72	-0,84	-0,08	0,00	0,00
54	3,40	-1,44	0,51	3,08	0,03	-0,64	0,00	65	3,40	1,44	-0,51	-3,08	-0,54	-0,81	0,00	0,00
7	3,40	-0,01	0,23	0,81	-0,85	-0,03	0,00	18	3,40	0,01	-0,23	-0,81	0,44	0,00	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,23	0,81	-0,44	0,00	0,00	30	3,40	0,00	-0,23	-0,81	0,03	0,00	0,00	0,00
30	3,40	-0,04	0,23	0,81	-0,03	0,00	0,00	43	3,40	0,04	-0,23	-0,81	-0,38	-0,08	0,00	0,00
43	3,40	0,21	-0,19	0,84	0,28	0,14	0,00	53	3,40	-0,21	0,19	-0,84	0,05	0,23	0,00	0,00
53	3,40	-0,41	-0,19	0,84	-0,05	-0,23	0,00	64	3,40	0,41	0,19	-0,84	0,28	-0,28	0,00	0,00
64	3,40	0,37	-0,19	0,64	-0,28	0,29	0,00	73	3,40	-0,37	0,19	-0,64	0,51	0,16	0,00	0,00
8	3,40	0,02	0,56	1,68	-1,80	0,01	0,00	19	3,40	-0,02	-0,56	-1,68	0,80	0,03	0,00	0,00
19	3,40	0,00	0,56	1,68	-0,80	-0,03	0,00	31	3,40	0,00	-0,56	-1,68	-0,20	0,03	0,00	0,00
31	3,40	-0,12	0,56	1,68	0,20	-0,03	0,00	44	3,40	0,12	-0,56	-1,68	-1,20	-0,18	0,00	0,00
44	3,40	0,54	0,51	3,08	-0,86	0,30	0,00	54	3,40	-0,54	-0,51	-3,08	-0,03	0,64	0,00	0,00
132	3,40	-0,05	0,24	1,09	-0,07	-0,02	0,00	107	3,40	0,05	-0,24	-1,09	-0,32	-0,06	0,00	0,00
9	3,40	0,04	0,15	0,63	-0,66	0,02	0,00	20	3,40	-0,04	-0,15	-0,63	0,39	0,05	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,15	0,63	-0,39	-0,05	0,00	32	3,40	0,00	-0,15	-0,63	0,12	0,05	0,00	0,00
32	3,40	-0,13	0,15	0,63	-0,12	-0,05	0,00	45	3,40	0,13	-0,15	-0,63	-0,15	-0,19	0,00	0,00
10	3,40	0,03	0,44	1,36	-1,44	0,00	0,00	21	3,40	-0,03	-0,44	-1,36	0,65	0,05	0,00	0,00
21	3,40	0,00	0,44	1,36	-0,65	-0,05	0,00	33	3,40	0,00	-0,44	-1,36	-0,14	0,06	0,00	0,00
33	3,40	-0,14	0,44	1,36	0,14	-0,06	0,00	46	3,40	0,14	-0,44	-1,36	-0,93	-0,19	0,00	0,00
46	3,40	0,13	0,01	2,17	-0,15	0,15	0,00	56	3,40	-0,13	-0,01	-2,17	0,13	0,09	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,01	2,17	-0,13	-0,09	0,00	38	3,40	0,00	-0,01	-2,17	0,12	0,08	0,00	0,00
67	3,40	-0,21	0,01	2,27	-0,11	-0,13	0,00	59	3,40	0,21	-0,01	-2,27	0,10	0,00	0,00	0,00
11	3,40	0,04	0,55	0,17	-1,73	0,02	0,00	22	3,40	-0,04	-0,55	-0,17	0,74	0,06	0,00	0,00
22	3,40	0,02	0,55	0,17	-0,74	-0,06	0,00	34	3,40	-0,02	-0,55	-0,17	-0,25	0,09	0,00	0,00
34	3,40	-0,19	0,55	0,17	0,25	-0,09	0,00	47	3,40	0,19	-0,55	-0,17	-1,24	-0,25	0,00	0,00
47	3,40	0,16	0,03	0,29	-0,32	0,18	0,00	57	3,40	-0,16	-0,03	-0,29	0,27	0,11	0,00	0,00
57	3,40	-0,01	0,03	0,29	-0,27	-0,11	0,00	58	3,40	0,01	-0,03	-0,29	0,22	0,10	0,00	0,00
58	3,40	-0,03	0,03	0,29	-0,22	-0,10	0,00	60	3,40	0,03	-0,03	-0,29	0,18	0,05	0,00	0,00
65	3,40	0,62	0,10	4,00	-0,27	0,72	0,00	74	3,40	-0,62	-0,10	-4,00	0,11	0,30	0,00	0,00
74	3,40	-0,11	0,10	3,89	-0,11	-0,25	0,00	84	3,40	0,11	-0,10	-3,89	-0,05	0,07	0,00	0,00
103	3,40	-0,08	-0,14	0,54	0,18	-0,16	0,00	113	3,40	0,08	0,14	-0,54	0,09	0,00	0,00	0,00
112	3,40	-0,01	0,06	0,72	-0,10	0,02	0,00	103	3,40	0,01	-0,06	-0,72	-0,06	-0,05	0,00	0,00
63	3,40	-0,07	0,07	4,00	-0,31	-0,09	0,00	25	3,40	0,07	-0,07	-4,00	0,19	-0,04	0,00	0,00
52	3,40	0,06	0,07	4,02	-0,08	-0,01	0,00	83	3,40	-0,06	-0,07	-4,02	-0,04	0,11	0,00	0,00
83	3,40	-0,08	-0,35	3,30	0,54	-0,16	0,00	92	3,40	0,08	0,35	-3,30	0,76	-0,13	0,00	0,00
92	3,40	-0,01	0,06	0,72	-0,24	0,00	0,00	112	3,40	0,01	-0,06	-0,72	0,10	-0,02	0,00	0,00
133	3,40	-0,01	-0,03	1,21	-0,10	-0,01	0,00	108	3,40	0,01	0,03	-1,21	0,17	-0,02	0,00	0,00
61	3,40	0,02	-0,25	5,83	0,60	0,00	0,00	185	3,40	-0,02	0,25	-5,83	0,00	0,03	0,00	0,00
185	3,40	0,01	-0,25	5,83	0,00	-0,03	0,00	184	3,40	-0,01	0,25	-5,83	0,44	0,06	0,00	0,00
94	3,40	-0,02	-0,11	0,60	0,15	-0,05	0,00	115	3,40	0,02	0,11	-0,60	0,11	-0,01	0,00	0,00
175	3,40	0,05	0,00	3,28	-0,12	-0,02	0,00	86	3,40	-0,05	0,00	-3,28	0,11	0,11	0,00	0,00
115	3,40	-0,03	-0,11	0,60	-0,11	0,01	0,00	95	3,40	0,03	0,11	-0,60	0,39	-0,08	0,00	0,00
93	3,40	0,00	0,07	0,80	-0,26	0,01	0,00	114	3,40	0,00	-0,07	-0,80	0,08	-0,01	0,00	0,00
11	3,40	0,04	0,17	1,52	0,27	0,02	0,00	23	3,40	-0,04	-0,17	-1,52	-0,65	0,06	0,00	0,00
23	3,40	-0,01	-0,95	0,82	0,76	-0,06	0,00	35	3,40	0,01	0,95	-0,82	1,37	0,03	0,00	0,00
35	3,40	-0,02	0,56	-0,18	-1,22	-0,03	0,00	48	3,40	0,02	-0,56	0,18	-0,05	-0,03	0,00	0,00
47	3,40	0,09	-0,21	0,95	0,61	0,13	0,00	70	3,40	-0,09	0,21	-0,95	-0,13	0,08	0,00	0,00
79	3,40	-0,03	-0,21	1,05	-0,28	-0,08	0,00	191	3,40	0,03	0,21	-1,05	0,68	0,03	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	173	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,40	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00	172	3,40	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	0,00
177	3,40	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	180	3,40	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	0,00
175	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	178	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,40	0,00	0,00	0,40	0,00											

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)
17	3,40	0,00	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	18	3,40	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00
18	3,40	0,00	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	19	3,40	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00
19	3,40	0,00	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	20	3,40	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00
20	3,40	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	21	3,40	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
21	3,40	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	22	3,40	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
22	3,40	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	23	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
27	3,40	0,00	0,00	0,00	0,54	0,00	0,00	0,00	28	3,40	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,00	0,00
28	3,40	0,00	0,00	0,00	0,61	0,00	0,00	0,00	29	3,40	0,00	0,00	-0,61	0,00	0,00	0,00
29	3,40	0,00	0,00	0,00	0,66	0,00	0,00	0,00	30	3,40	0,00	0,00	-0,66	0,00	0,00	0,00
30	3,40	0,00	0,00	0,00	0,62	0,00	0,00	0,00	31	3,40	0,00	0,00	-0,62	0,00	0,00	0,00
31	3,40	0,00	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00	0,00	32	3,40	0,00	0,00	-0,49	0,00	0,00	0,00
32	3,40	0,00	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	33	3,40	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
33	3,40	0,00	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	34	3,40	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00
34	3,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	35	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
50	3,40	0,00	0,00	0,00	2,72	0,00	0,00	0,00	51	3,40	0,00	0,00	-2,72	0,00	0,00	0,00
51	3,40	0,00	0,00	0,00	2,84	0,00	0,00	0,00	12	3,40	0,00	0,00	-2,84	0,00	0,00	0,00
12	3,40	0,00	0,00	0,00	3,69	0,00	0,00	0,00	53	3,40	0,00	0,00	-3,69	0,00	0,00	0,00
53	3,40	0,00	0,00	0,00	3,07	0,00	0,00	0,00	54	3,40	0,00	0,00	-3,07	0,00	0,00	0,00
54	3,40	0,00	0,00	0,00	1,09	0,00	0,00	0,00	55	3,40	0,00	0,00	-1,09	0,00	0,00	0,00
55	3,40	0,00	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	56	3,40	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,00	0,00
56	3,40	0,00	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	57	3,40	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
45	3,40	0,29	-0,06	0,64	0,11	0,22	0,00	0,00	55	3,40	-0,29	0,06	-0,64	0,01	0,32	0,00
55	3,40	-0,34	-0,06	0,40	-0,01	-0,32	0,00	0,00	66	3,40	0,34	0,06	-0,40	0,07	-0,01	0,00
66	3,40	-0,07	-0,06	0,40	-0,07	0,01	0,20	0,07	75	3,40	0,07	0,06	-0,40	0,20	-0,14	0,00
66	3,40	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00	0,00	67	3,40	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,00
38	3,40	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	58	3,40	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
60	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	191	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
64	3,40	-0,01	0,00	0,82	-0,01	-0,01	0,00	0,00	74	3,40	0,01	0,00	-0,82	0,00	-0,05	0,00
24	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
88	3,40	-0,05	-0,09	0,32	0,00	-0,02	0,00	0,00	98	3,40	0,05	0,09	-0,32	0,17	-0,08	0,00
98	3,40	0,10	-0,09	0,32	-0,17	0,08	0,00	0,00	107	3,40	-0,10	0,09	-0,32	0,33	0,08	0,00
90	3,40	-0,14	-0,08	0,20	0,00	-0,14	0,00	0,00	99	3,40	0,14	0,08	-0,20	0,16	-0,12	0,00
99	3,40	0,14	-0,08	0,21	-0,16	0,12	0,00	0,00	108	3,40	-0,14	0,08	-0,21	0,30	0,11	0,00
114	3,40	0,01	0,07	0,80	-0,08	0,01	0,00	0,00	94	3,40	-0,01	-0,07	-0,80	-0,10	0,00	0,00
92	3,40	-0,01	-0,58	1,90	0,98	0,13	0,00	0,00	139	3,40	0,01	0,58	-1,90	0,58	-0,16	0,00
93	3,40	0,03	-0,65	2,06	1,10	0,11	0,00	0,00	144	3,40	-0,03	0,65	-2,06	0,64	-0,04	0,00
84	3,40	-0,05	-0,22	3,54	0,40	-0,12	0,00	0,00	93	3,40	0,05	0,22	-3,54	0,63	-0,12	0,00
85	3,40	0,03	-0,31	1,74	0,54	0,09	0,00	0,00	95	3,40	-0,03	0,31	-1,74	0,91	0,04	0,00
76	3,40	-0,06	-0,25	3,55	0,34	-0,09	0,00	0,00	85	3,40	0,06	0,25	-3,55	0,47	-0,09	0,00
91	3,40	-0,33	-2,47	3,84	2,20	-0,24	0,00	0,00	100	3,40	0,33	2,47	-3,84	2,49	-0,39	0,00
100	3,40	0,35	-2,53	1,90	1,37	0,39	0,00	0,00	109	3,40	-0,35	2,53	-1,90	2,89	0,21	0,00
170	3,40	-0,02	0,57	1,96	-0,69	0,02	0,01	0,02	81	3,40	0,02	-0,57	-1,96	-0,29	-0,06	-0,01
178	3,40	0,08	0,00	3,75	-0,25	-0,06	0,00	0,00	87	3,40	-0,08	0,00	-3,75	0,25	0,20	0,00
80	3,40	-0,05	0,07	2,47	0,41	-0,02	0,00	0,00	36	3,40	0,05	-0,07	-2,47	-0,52	-0,06	0,00
58	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	79	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
134	3,40	-0,07	-0,20	0,81	-0,17	0,02	0,00	0,00	109	3,40	0,07	0,20	-0,81	0,57	-0,15	0,00
105	3,40	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	122	3,40	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
131	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	3,40	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	124	3,40	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
107	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
133	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
134	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
109	3,40	-0,09	0,00	-0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00	130	3,40	0,09	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
122	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
123	3,40	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	124	3,40	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
124	3,40	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	125	3,40	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
125	3,40	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	126	3,40	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
126	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	127	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
127	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	128	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
128	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	129	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,00
129	3,40	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00	130	3,40	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
110	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	3,40	0,07	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	136	3,40	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
102	3,40	0,07	0,00	0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	138	3,40	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
130	3,40	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	135	3,40	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
135	3,40	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	136	3,40	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
136	3,40	-0,01	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	137	3,40	0,01	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00
137	3,40	0,01	0,00	0,07	0,00	0,01	0,00	0,00	138	3,40	-0,01	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
112	3,40	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	140	3,40	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
103	3,40	0,12	0,00	0,02	0,00	0,21	0,00	0,00	141	3,40	-0,12	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
113	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	3,40	0,16	0,00	0,03	0,00	0,17	0,00	0,00	143	3,40	-0,16	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
139	3,40	0,27	-0,58	1,95	-0,58	0,16	0,00	0,00	102	3,40	-0,27	0,58	-1,95	1,37	0,21	0,00
142	3,40	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	0,00	143	3,40	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00
141	3,40	0,00	0,00	0,16	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)
184	3,40	0,10	-0,25	5,83	-0,44	-0,06	0,00	0,00	91	3,40	-0,10	0,25	-5,83	0,88	0,24	0,00
176	3,40	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,00	179	3,40	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00
179	3,40	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,00	0,00	182	3,40	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	0,00
182	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	185	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
172	3,40	-0,17	0,49	2,36	0,52	-0,09	0,00	0,00	37	3,40	0,17	-0,49	-2,36	-1,30	-0,19	0,00
190	3,40	-0,09	0,43	1,70	-1,31	-0,04	0,00	0,00	14	3,40	0,09	-0,43	-1,70	0,67	-0,09	0,00
191	3,40	-0,05	-0,21	1,06	-0,68	-0,03	-0,01	0,00	78	3,40	0,05	0,21	-1,06	1,10	-0,08	0,01
188	3,40	-0,24	0,43	1,70	-0,03	0,13	0,00	0,00	26	3,40	0,24	-0,43	-1,70	-0,08	-0,19	0,00
187	3,40	0,62	0,43	1,78	0,60	0,03	0,00	0,00	39	3,40	-0,62	-0,43	-1,78	-0,96	0,48	0,00
171	3,40	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	186	3,40	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	174	3,40	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
186	3,40	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	190	3,40	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
174	3,40	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	14	3,40	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
38	3,40	0,05	0,01	2,17	-0,12	-0,08	0,00	0,00	67	3,40	-0,05	-0,01	-2,17	0,11	0,13	0,00
59	3,40	-0,07	0,01	2,27	-0,10	0,00	0,00	0,00	76	3,40	0,07	-0,01	-2,27	0,09	-0,12	0,00
42	3,40	-0,09	0,43	3,08	-0,69	-0,03	0,00	0,00	12	3,40	0,09	-0,43	-3,08	-0,20	-0,16	0,00
60	3,40	-0,14	0,03	0,29	-0,18	-0,05	0,00	0,00	77	3,40	0,14	-0,03	-0,29	0,13	-0,16	0,00
12	3,40	0,63	0,43	2,64	0,20	0,15	0,00	0,00	63	3,40	-0,63	-0,43	-2,64	-0,49	0,27	0,00
105	3,40	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
86	3,40	0,00	0,00	1,07	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	-1,07	0,00	0,00	0,00
170	3,40	0,00	0,00	0,86	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,86	0,00	0,00	0,00
81	3,40	0,00	0,00	-0,72	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,72	0,00	0,00	0,00
23	3,40	0,00	0,00	-1,34	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	1,34	0,00	0,00	0,00
35	3,40	0,00	0,00	1,81	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	-1,81	0,00	0,00	0,00
85	3,40	0,00	0,00	1,39	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	-1,39	0,00	0,00	0,00
95	3,40	0,00	0,00	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	0,00
13	3,40	-0,03	-0,16	1,02	-0,18	-0,01	0,00	0,00	62	3,40	0,03	0,16	-1,02	0,27	-0,01	0,00
24	3,40	0,04	-0,16	1,00	-0,36	-0,04	0,00	0,00	71	3,40	-0,04	0,16	-1,00	0,55	0,09	0,00
25	3,40	0,03	0,07	4,02	-0,19	0,04	0,00	0,00	52	3,40	-0,03	-0,07	-4,02	0,08	0,01	0,00
13	3,40	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,40	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00
68	3,40	0,17	0,22	6,50	0,10	-0,02	0,00	0,00	61	3,40	-0,17	-0,22	-6,50	-0,29	0,17	0,00
68	3,40	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,40	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
61	4,20	-0,14	-0,25	-0,02	0,00	0,07	-0,01	0,00	61	3,40	0,14	0,25	0,02	0,19	-0,18	0,01
63	4,20	-0,09	0,92	-0,07	0,00	-0,08	-0,01	0,00	63	3,40	0,09	-0,92	0,07	-0,74	0,00	0,01
65	4,20	-0,18	0,78	-0,12	0,00	-0,11	0,00	0,00	65	3,40	0,18	-0,78	0,12	-0,62	-0,03	0,00
71	5,74	0,03	-0,12	0,00	-0,06	0,04	0,00	0,00	71	3,40	-0,03	0,12	0,00	0,35	0,02	0,00
73	5,81	-0,03	-0,11	0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	73	3,40	0,03	0,11	-0,03	0,26	0,00	0,00
75	5,69	-0,03	-0,09	0,02	0,00	-0,11	0,00	0,00	75	3,40	0,03	0,09	-0,02	0,21	0,04	0,00
76	7,20	0,06	0,22	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	76	3,40	-0,06	-0,22	0,00	-0,69	0,24	0,00
83	4,20	0,16	-0,51	0,02	0,61	-0,24	0,00	0,00	83	3,40	-0,16	0,51	-0,02	-0,21	0,37	0,00
84	4,20	0,36	-0,34	0,11	0,63	-0,24	0,00	0,00	84	3,40	-0,36	0,34	-0,11	-0,36	0,53	0,00
92	4,20	-0,30	-0,14	-0,05	0,00	0,07	0,00	0,00	92	3,40	0,30	0,14	0,05	0,11	-0,30	0,00
93	4,20	-0,35	-0,17	-0,08	0,00	0,05	0,00	0,00	93	3,40	0,35	0,17	0,08	0,14	-0,33	0,00
94	5,69	0,11	0,08	0,08	0,00	0,12	0,00	0,00	94	3,40	-0,11	-0,08	-0,08	-0,17	0,13	0,00
95	7,20	0,13	-0,21	0,01	-0,04	0,14	0,00	0,00	95	3,40	-0,13	0,21	-0,01	0,86	0,34	0,00
100	4,20	-0,28	0,26	-0,16	0,00	-0,21	0,00	0,00	100	3,40	0,28	-0,26	0,16	-0,21	-0,01	0,00
101	5,74	0,07	0,09	0,18	0,00	-0,01	0,00	0,00	101	3,40	-0,07	-0,09	-0,18	-0,22	0,18	0,00
102	7,20	0,21	-0,25	-0,01	0,00	0,19	0,00	0,00	102	3,40	-0,21	0,25	0,01	0,94	0,60	0,00
103	5,81	0,13	0,08	0,09	0,00	0,14	0,00	0,00	103	3,40	-0,13	-0,08	-0,09	-0,20	0,16	0,00
104	7,20	0,14	-0,25	-0,02	0,00	0,16	0,00	0,00	104	3,40	-0,14	0,25	0,02	0,96	0,36	0,00
63	4,20	0,00	-0,01	-0,92	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,01	0,92	0,07	0,02	0,00
84	4,20	-0,01	-0,02	-0,18	0,07	-0,03	0,00	0,00	93	4,20	0,01	0,02	0,18	0,00	0,00	0,00
65	4,20	0,01	-0,03	-0,78	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	-0,01	0,03	0,78	0,09	0,04	0,00
83	4,20	-0,01	-0,03	-0,15	0,10	-0,03	0,00	0,00	92	4,20	0,01	0,03	0,15	0,00	0,00	0,00
61	4,20	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00
82	4,20	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	100	4,20	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00
156	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	7,20	0,11	0,26	0,01	0,00	0,09	0,00	0,00	83	4,20	-0,11	-0,26	-0,01	-0,78	0,24	0,00
84	7,20	0,10	0,26	0,02	0,00	0,06	0,00	0,00	84	4,20	-0,10	-0,26	-0,02	-0,79	0,24	0,00
163	4,97	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	4,97	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
166	4,97	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	118	4,97	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,01	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	120	4,92	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,01	0,10	0,03	0,00	0,00	0,00	71	5,74	0,00	-0,01	-0,10	-0,06	0,01	0,00
161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	117	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00	83	7,20	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00
102	7,20	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00	92	7,20	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,01	0,00	0,10	0,00	0,02	0,00	0,00	73	5,81	-0,01	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	119	6,44	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,01	0,00	-0,26	-0,01	0,03	0,00	0,00	84	7,20	-0,01	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00
104	7,20	-0,01	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	93	7,20	0,01	0,00	0,26	0,01	-0,03	0,00
110	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	4,97	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,01	0,00	0,01	0,01	-0,03	0,00
114	4,92	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00
110	4,97	0,00	0,07	-0,32	0,03	-0,01	0,00	0,00	100	4,20	0,00	-0,07	0,32	-0,21	0,00	0,00
116	4,97	-0,01	-0,02	-0,14	-0,02	-0,02	0,00	0,00	61	4,20	0,01	0,02	0,14	0,07	-0,01	0,00
112	4,97	0,00	-0,01	-0,30	-0,03	0,00	0,00	0,00	92	4,20	0,00	0,01	0,30	0,07	0,00	0,00
118	4,97	-0,01	0,02	-0,10	0,01	-0,01	0,00	0,00	63	4,20	0,01	-0,02	0,10	-0,08	-0,01	0,00
114	4,92	0,00	-0,01	-0,35	-0,03	-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)
103	5,81	-0,01	-0,01	-0,29	0,00	-0,03	0,00	0,00	112	4,97	0,01	0,01	0,29	0,03	0,00	0,00
73	5,81	-0,01	0,03	-0,10	-0,06	-0,03	0,00	0,00	118	4,97	0,01	-0,03	0,10	-0,01	0,01	0,00
103	5,81	-0,01	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,01	0,00	-0,10	0,00	-0,02	0,00
113	6,43	0,01	-0,06	-0,14	-0,01	-0,01	0,00	0,00	103	5,81	-0,01	0,06	0,14	0,14	0,02	0,00
119	6,44	0,00	-0,01	-0,11	0,03	-0,01	0,00	0,00	73	5,81	0,00	0,01	0,11	-0,01	0,02	0,00
113	6,43	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00
104	7,20	0,00	-0,06	-0,13	0,16	0,00	0,00	0,00	113	6,43	0,00	0,06	0,13	0,01	0,01	0,00
84	7,20	0,01	-0,01	-0,11	0,06	0,00	0,00	0,00	119	6,44	-0,01	0,01	0,11	-0,03	0,01	0,00
167	6,42	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00
94	5,69	0,00	-0,01	-0,35	0,00	-0,01	0,00	0,00	114	4,92	0,00	0,01	0,35	0,03	0,01	0,00
75	5,69	0,00	0,04	-0,19	-0,07	-0,02	0,00	0,00	120	4,92	0,00	-0,04	0,19	-0,02	0,01	0,00
94	5,69	-0,01	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	168	5,69	0,01	0,00	-0,08	0,00	-0,03	0,00
115	6,43	0,00	-0,05	-0,21	0,01	-0,02	0,00	0,00	94	5,69	0,00	0,05	0,21	0,12	0,01	0,00
121	6,42	0,01	0,01	-0,20	0,02	0,01	0,00	0,00	75	5,69	-0,01	-0,01	0,20	-0,04	0,02	0,00
115	6,43	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	167	6,42	0,01	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00
95	7,20	0,03	-0,05	-0,21	0,14	0,05	0,00	0,00	115	6,43	-0,03	0,05	0,21	-0,01	0,02	0,00
76	7,20	-0,02	0,01	-0,19	0,00	-0,04	0,00	0,00	121	6,42	0,02	-0,01	0,19	-0,02	-0,01	0,00
95	7,20	-0,05	0,00	-0,20	-0,03	-0,08	0,00	0,00	150	7,20	0,05	0,00	0,20	0,03	-0,05	0,00
85	7,20	0,07	0,06	-0,11	-0,03	0,08	0,00	0,00	153	7,20	-0,07	-0,06	0,11	-0,07	0,03	0,00
150	7,20	-0,05	0,00	-0,11	-0,03	-0,03	0,00	0,00	85	7,20	0,05	0,00	0,11	0,03	-0,08	0,00
153	7,20	0,07	0,06	-0,19	0,07	0,04	0,00	0,00	76	7,20	-0,07	-0,06	0,19	-0,17	0,07	0,00
95	7,20	0,04	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	149	7,20	-0,04	0,00	0,03	0,00	0,04	0,00
150	7,20	0,09	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	151	7,20	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00
85	7,20	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	152	7,20	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
153	7,20	-0,08	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	154	7,20	0,08	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,00
149	7,20	-0,03	0,00	-0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00	151	7,20	0,03	0,00	0,04	0,00	-0,03	0,00
151	7,20	-0,03	0,00	-0,13	0,00	-0,03	0,00	0,00	152	7,20	0,03	0,00	0,13	0,00	-0,05	0,00
152	7,20	0,05	0,00	-0,13	0,00	0,05	0,00	0,00	154	7,20	-0,05	0,00	0,13	0,00	0,03	0,00
76	7,20	-0,05	0,00	-0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	155	7,20	0,05	0,00	0,05	0,00	-0,04	0,00
154	7,20	0,05	0,00	-0,05	0,00	0,04	0,00	0,00	155	7,20	-0,05	0,00	0,05	0,00	0,04	0,00
168	5,69	0,01	0,00	0,08	0,00	0,03	0,00	0,00	75	5,69	-0,01	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
167	6,42	0,01	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	121	6,42	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
168	5,69	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00	0,00	169	4,92	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00
169	4,92	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	84	4,20	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00
93	7,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	164	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
164	6,43	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	165	5,81	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
165	5,81	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	166	4,97	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
166	4,97	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	83	4,20	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
92	7,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	6,43	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	162	5,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
162	5,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	4,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

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 N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica	
1	0,00	3,40	1	55	1	57	3,510	17,000	1	57	2,649	11,333	VERIFICATO	
2	0,00	3,40	2	56	1	57	3,501	17,000	1	57	2,641	11,333	VERIFICATO	
3	0,00	3,40	3	57	1	57	3,485	17,000	1	57	2,622	11,333	VERIFICATO	
4	0,00	3,40	4	58	1	57	3,488	17,000	1	57	2,623	11,333	VERIFICATO	
5	0,00	3,40	5	59	1	57	3,492	17,000	1	57	2,625	11,333	VERIFICATO	
6	0,00	3,40	6	60	1	57	3,497	17,000	1	57	2,629	11,333	VERIFICATO	
7	0,00	3,40	7	61	1	57	3,503	17,000	1	57	2,633	11,333	VERIFICATO	
8	0,00	3,40	8	62	1	57	3,507	17,000	1	57	2,636	11,333	VERIFICATO	
9	0,00	3,40	9	63	1	57	3,510	17,000	1	57	2,639	11,333	VERIFICATO	
10	0,00	3,40	10	64	1	57	3,512	17,000	1	57	2,640	11,333	VERIFICATO	
11	0,00	3,40	11	65	1	57	3,522	17,000	1	57	2,650	11,333	VERIFICATO	
36	0,00	3,40	12	66	1	50	3,491	17,000	1	50	2,641	11,333	VERIFICATO	
37	0,00	3,40	13	67	1	52	3,485	17,000	1	52	2,612	11,333	VERIFICATO	
39	0,00	3,40	14	68	1	56	3,484	17,000	1	56	2,608	11,333	VERIFICATO	
40	0,00	3,40	15	69	1	56	3,483	17,000	1	56	2,609	11,333	VERIFICATO	
41	0,00	3,40	16	70	1	56	3,474	17,000	1	57	2,605	11,333	VERIFICATO	
42	0,00	3,40	17	71	1	57	3,480	17,000	1	57	2,610	11,333	VERIFICATO	
43	0,00	3,40	18	72	1	57	3,485	17,000	1	57	2,614	11,333	VERIFICATO	
44	0,00	3,40	19	73	1	57	3,489	17,000	1	57	2,617	11,333	VERIFICATO	
45	0,00	3,40	20	74	1	57	3,494	17,000	1	57	2,621	11,333	VERIFICATO	
46	0,00	3,40	21	75	1	57	3,497	17,000	1	57	2,624	11,333	VERIFICATO	
47	0,00	3,40	22	76	1	57	3,513	17,000	1	57	2,638	11,333	VERIFICATO	
48	0,00	3,40	23	77	1	57	3,514	17,000	1	57	2,639	11,333	VERIFICATO	
61	0,00	3,40	24	78	1	52	3,549	17,000	1	52	2,657	11,333	VERIFICATO	
63	0,00	3,40	32	79	1	56	3,504	17,000	1	56	2,626	11,333	VERIFICATO	
65	0,00	3,40	34	80	1	56	3,497	17,000	1	56	2,622	11,333	VERIFICATO	
71	0,00	3,40	31	81	1	52	3,572	17,000	1	52	2,672	11,333	VERIFICATO	
73	0,00	3,40	33	82	1	56	3,544	17,000	1	56	2,657	11,333	VERIFICATO	
75	0,00	3,40	35	83	1	56	3,536	17,000	1	56	2,651	11,333	VERIFICATO	
76	0,00	3,40	36	84	1	56	3,560	17,000	1	56	2,667	11,333	VERIFICATO	
77	0,00	3,40	37	85	1	56	3,564	17,000	1	56	2,669	11,333	VERIFICATO	
78	0,00	3,40	41	86	1	56	3,566	17,000	1	56	2,670	11,333	VERIFICATO	
83	0,00	3,40	38	87	1	56	3,596	17,000	1	56	2,689	11,333	VERIFICATO	
84	0,00	3,40	40	88	1	56	3,572	17,000	1	56	2,676	11,333	VERIFICATO	

Verifiche Grafiche - Corpo G

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

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 N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
85	0,00	3,40	54	89	1	56	3,637	17,000	1	56	2,724	11,333	VERIFICATO
86	0,00	3,40	29	90	1	50	3,664	17,000	1	50	2,776	11,333	VERIFICATO
87	0,00	3,40	27	91	1	52	3,659	17,000	1	52	2,749	11,333	VERIFICATO
89	0,00	3,40	26	92	1	52	3,675	17,000	1	52	2,758	11,333	VERIFICATO
91	0,00	3,40	25	93	1	52	3,689	17,000	1	52	2,765	11,333	VERIFICATO
92	0,00	3,40	48	94	1	52	3,669	17,000	1	52	2,747	11,333	VERIFICATO
93	0,00	3,40	51	95	1	56	3,653	17,000	1	56	2,732	11,333	VERIFICATO
94	0,00	3,40	52	96	1	56	3,725	17,000	1	56	2,800	11,333	VERIFICATO
95	0,00	3,40	53	97	1	52	3,708	17,000	1	52	2,771	11,333	VERIFICATO
100	0,00	3,40	45	98	1	52	3,729	17,000	1	52	2,799	11,333	VERIFICATO
101	0,00	3,40	46	99	1	52	3,742	17,000	1	52	2,806	11,333	VERIFICATO
102	0,00	3,40	47	100	1	52	3,767	17,000	1	52	2,824	11,333	VERIFICATO
103	0,00	3,40	49	101	1	56	3,697	17,000	1	56	2,769	11,333	VERIFICATO
104	0,00	3,40	50	102	1	52	3,720	17,000	1	52	2,784	11,333	VERIFICATO
105	0,00	3,40	30	103	1	50	3,721	17,000	1	50	2,819	11,333	VERIFICATO
106	0,00	3,40	28	104	1	52	3,717	17,000	1	52	2,793	11,333	VERIFICATO
107	0,00	3,40	42	105	1	52	3,727	17,000	1	52	2,799	11,333	VERIFICATO
108	0,00	3,40	43	106	1	52	3,751	17,000	1	52	2,816	11,333	VERIFICATO
109	0,00	3,40	44	107	1	52	3,746	17,000	1	52	2,809	11,333	VERIFICATO

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE															
IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI						
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	Rig.Tors. (t*m)	(r/l)s ²	
1	3,40	562,28	28,50	13,94	28,89	12,72	0,39	-1,23	27,01	61,52	20363	37952	13035329		

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO															
DIREZIONE X										DIREZIONE Y					
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante Comb.(t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante Comb.(t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta
1	3,40	562,28	0,0	139,30	138,91	7,07	19653	0,0	0,016	138,52	138,15	3,39	40751	0,0	0,009

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI						
Piano N.r	RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti
1	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
				Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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				
1	0,00	25	1 62	1,00	-5,6	3,2	17	11	2	6,3	5,3	24	0,1	-8,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8		
2	0,00	70	3 78	1,00	-5,5	0,8	18	10	3	6,3	4,5	30	0,1	11,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	16	26	0,0	19	437	8		
2.5		50	5 62	1,00	8,5	-0,6	21	11	3	5,5	8,3	30	0,1	13,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	19	32	0,0	19	46	8		
2	0,00	25	1 53	1,00	9,5	-1,3	19	16	4	5,3	6,3	12	-0,2	-11,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	16	26	0,0	19	46	8		
3	0,00	70	3 53	1,00	-2,6	0,4	17	6	1	5,3	4,0	31	-0,2	-8,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	20	0,0	19	398	8		
2.5		50	5 62	1,00	5,7	-0,8	18	12	3	5,3	5,3	30	-0,2	9,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	22	0,0	19	46	8		
3	0,00	25	1 53	1,00	5,6	-2,1	19	11	3	5,3	5,3	40	0,1	-5,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	46	8		
4	0,00	70	3 59	1,00	2,2	1,3	16	5	1	5,3	5,3	30	-0,1	5,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	239	8		
2.5		50	5 62	1,00	6,1	0,4	17	13	3	5,3	5,3	30	-0,1	7,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	17	0,0	19	46	8		
4	0,00	25	1 53	1,00	5,3	-3,0	19	10	3	5,3	5,3	40	0,1	-6,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	46	8		
5	0,00	70	3 57	1,00	-1,5	2,7	12	4	1	5,3	4,0	24	0,1	5,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19	370	8		
2.5		50	5 59	1,00	5,5	0,6	17	12	3	5,3	5,3	24	0,1	6,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	46	8		
5	0,00	25	1 53	1,00	4,4	-2,6	19	8	2	5,3	5,3	24	0,0	-6,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	46	8		
6	0,00	70	3 57	1,00	-1,6	2,6	12	5	1	5,3	4,0	24	0,0	6,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	375	8		
2.5		50	5 59	1,00	6,8	0,7	17	15	3	5,3	5,3	24	0,0	8,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	20	0,0	19	46	8		
6	0,00	25	1 53	1,00	5,8	-2,0	19	11	3	5,3	5,3	24	0,0	-8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8		
7	0,00	70	3 75	1,00	-2,2	0,3	17	5	1	5,3	4,0	24	0,0	-6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	537	8		
2.5		50	5 59	1,00	7,0	-0,1	18	15	3	5,3	5,3	24	0,0	8,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	19	0,0	19	46	8		
7	0,00	25	1 52	1,00	6,0	-0,8	18	12	3	5,3	5,3	24	0,0	-8,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8		
8	0,00	70	3 59	1,00	-2,1	0,9	16	5	1	5,3	4,0	24	0,0	-6,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	444	8		
2.5		50	5 59	1,00	7,0	-0,6	18	14	3	5,3	5,3	24	0,0	9,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8		
8	0,00	25	1 52	1,00	6,1	-0,2	19	11	3	5,3	6,3	24	0,0	-9,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8		
9	0,00	70	3 75	1,00	-2,3	0,8	17	5	1	5,3	4,0	24	0,0	-6,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	524	8		
2.5		50	5 59	1,00	5,9	-1,1	18	12	3	5,3	5,3	40	0,0	6,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	46	8		
9	0,00	25	1 52	1,00	4,1	0,5	17	9	2	5,3	5,3	24	0,1	-6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	46	8		
10	0,00	70	3 59	1,00	2,5	0,0	17	5	1	5,3	5,3	30	0,1	-4,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19	190	8		
2.5		50	5 59	1,00	5,2	-0,5	18	11	3	5,3	5,3	40	0,1	5,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	14	0,0	19	46	8		
10	0,00	25	1 52	1,00	5,3	-0,1	18	11	3	5,3	5,3	30	0,0	-8,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8		
11	0,00	70	3 75	1,00	-3,0	1,0	17	7	1	5,3	4,0	30	0,0	-6,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	544	8		

C.D.S.

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE															
					Co Nr	GamRd	M Exd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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				
2.5			50	5	57	1,00		4,0	-1,6	19	8	2	5,3	5,3	40	-0,1	5,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	14	0,0	19	46	8
1	0,00		25	1	73	1,00	8,3	-0,2	18	17	4	6,3	5,3	21	0,0	-7,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	46	8	
36	0,00		70	3	78	1,00	-3,3	4,5	13	9	1	5,3	4,0	30	-0,1	7,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	764	8	
2.5			50	5	78	1,00	10,6	-1,8	22	14	4	5,5	8,3	30	-0,1	10,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	15	24	0,0	19	46	8	
2	0,00		25	1	69	1,00	-11,8	11,0	19	17	4	9,3	6,0	44	0,0	-6,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	46	8	
37	0,00		70	3	69	1,00	-3,6	6,5	12	10	2	5,3	4,0	40	0,0	8,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	20	0,0	19	709	8	
2.5			50	5	69	1,00	12,6	-0,1	22	17	5	5,5	8,4	40	0,0	11,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	17	27	0,0	19	46	8	
3	0,00		25	1	69	1,00	-9,5	8,6	17	17	4	7,3	5,3	44	0,0	-5,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	46	8	
39	0,00		70	3	69	1,00	-4,8	5,6	14	12	2	5,3	4,0	40	0,0	11,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	16	26	0,0	19	588	8	
2.5			50	5	69	1,00	14,5	1,2	23	16	5	6,5	10,3	40	0,0	14,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	20	34	0,0	19	46	8	
4	0,00		25	1	78	1,00	-5,2	4,6	15	13	2	5,3	5,3	44	-0,1	-6,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	46	8	
40	0,00		70	3	78	1,00	-3,9	2,6	16	9	2	5,3	4,0	24	0,0	4,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	78	1,00	5,6	-0,4	18	12	3	5,3	5,3	24	0,0	6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	46	8	
5	0,00		25	1	78	1,00	-6,3	5,4	15	15	3	5,3	5,3	44	0,0	-4,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19	46	8	
41	0,00		70	3	78	1,00	-4,4	3,6	15	11	2	5,3	4,0	24	-0,1	6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	78	1,00	7,6	0,8	17	16	4	5,3	5,3	12	0,0	8,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	19	0,0	19	46	8	
6	0,00		25	1	75	1,00	-6,4	5,9	16	13	3	6,3	5,3	44	0,0	-5,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19	46	8	
42	0,00		70	3	75	1,00	-4,6	4,3	15	12	2	5,3	4,0	24	0,0	4,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	11	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	75	1,00	5,2	1,8	17	12	3	5,3	5,3	24	0,0	6,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	46	8	
7	0,00		25	1	75	1,00	-6,6	6,1	15	16	3	5,3	5,3	44	0,0	-4,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	46	8	
43	0,00		70	3	75	1,00	-4,8	4,1	15	12	2	5,3	4,0	40	0,0	6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	75	1,00	7,2	1,2	17	16	4	5,3	5,3	40	0,0	8,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8	
8	0,00		25	1	75	1,00	-6,7	6,1	16	14	3	6,3	5,3	44	0,0	-5,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	46	8	
44	0,00		70	3	75	1,00	-4,8	4,1	15	12	2	5,3	4,0	24	0,0	6,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	75	1,00	6,6	1,1	17	14	3	5,3	5,3	24	0,0	8,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	19	0,0	19	46	8	
9	0,00		25	1	75	1,00	-6,3	5,5	15	16	3	5,3	5,3	44	-0,1	-5,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19	46	8	
45	0,00		70	3	75	1,00	-4,7	3,5	16	11	2	5,3	4,0	40	-0,1	6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	75	1,00	7,1	0,4	17	15	4	5,3	5,3	40	-0,1	8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8	
10	0,00		25	1	75	1,00	-6,4	5,1	15	16	3	5,3	5,3	44	0,1	-5,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19	46	8	
46	0,00		70	3	75	1,00	-4,7	3,1	16	11	2	5,3	4,0	24	0,0	8,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	20	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	75	1,00	8,9	0,1	20	14	4	5,3	7,3	24	0,0	10,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	15	25	0,0	19	46	8	
11	0,00		25	1	75	1,00	-6,8	5,6	16	14	3	6,3	5,3	44	0,1	-4,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	46	8	
47	0,00		70	3	75	1,00	-5,5	4,2	16	13	3	5,3	4,0	24	0,1	8,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	20	0,0	19	444	8	
2.5			50	5	75	1,00	10,1	2,1	20	14	4	5,5	8,3	12	0,1	10,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	15	25	0,0	19	46	8	
11	0,00		25	1	47	1,00	3,7	-0,3	18	8	2	5,3	5,3	30	0,0	-7,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	17	0,0	19	46	8	
48	0,00		70	3	47	1,00	-3,2	2,6	15	8	2	5,3	5,3	30	0,0	-4,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	585	8	
2.5			50	5	63	1,00	-4,7	4,4	15	12	2	5,3	5,3	30	0,0	6,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	14	0,0	19	46	8	
61	0,00		25	1	73	1,00	8,7	3,0	18	16	4	5,3	6,3	34	0,1	-9,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	22	0,0	19	46	8	
91	0,00		70	3	73	1,00	-2,3	6,9	9	8	1	5,3	4,0	46	0,0	7,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	496	8	
2.5			50	5	69	1,00	8,9	-4,9	19	17	4	5,3	5,3	46	0,0	10,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	15	24	0,0	19	46	8	
40	0,00		25	1	66	1,00	7,0	1,8	17	15	3	5,3	5,3	34	-0,2	-7,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	46	8	
61	0,00		70	3	66	1,00	2,3	3,1	13	6	1	5,3	5,3	12	-0,1	6,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	257	8	
2.5			50	5	78	1,00	8,0	-1,4	19	14	4	5,3	6,3	12	-0,1	9,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	22	0,0	19	46	8	
39	0,00		25	1	73	1,00	14,3	2,8	23	16	5	6,5	10,3	34	-0,1	-13,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	20	32	0,0	19	46	8	
89	0,00		70	3	73	1,00	-4,9	8,4	12	14	2	5,3	4,0	34	-0,1	-10,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	15	25	0,0	19	675	8	
2.5			50	5	73	1,00	-11,7	12,1	18	17	4	9,3	6,0	46	-0,													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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			50	5	72	1,00	-5,3	4,2	15	13	3	5,3	5,3	40	0,0	4,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19	46	8
46	0,00		25	1	63	1,00	8,6	1,6	18	16	4	5,3	6,3	34	0,0	-9,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	14	23	0,0	19	46	8
76	0,00		70	3	72	1,00	-2,1	6,2	9	7	1	5,3	4,0	34	0,0	-7,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	17	0,0	19	530	8
2.5			50	5	68	1,00	4,5	-3,1	20	8	2	5,3	5,3	40	0,0	5,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	46	8
47	0,00		25	1	63	1,00	6,3	2,1	17	14	3	5,3	5,3	34	0,1	-8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
77	0,00		70	3	63	1,00	-4,2	5,1	14	11	2	5,3	4,0	34	0,1	-6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	530	8
2.5			50	5	63	1,00	-7,5	7,1	16	16	3	6,3	5,3	42	0,1	4,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19	46	8
41	0,00		25	1	52	1,00	5,6	-1,3	18	11	3	5,3	5,3	31	-0,1	-7,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	46	8
42	0,00		70	3	57	1,00	-1,8	2,7	13	5	1	5,3	4,0	9	-0,1	7,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	17	0,0	19	375	8
2.5			50	5	57	1,00	7,7	1,3	18	14	3	5,3	6,3	9	-0,1	9,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8
42	0,00		25	1	52	1,00	4,4	-0,5	18	9	2	5,3	5,3	40	0,0	-7,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	46	8
43	0,00		70	3	75	1,00	-2,1	1,1	16	5	1	5,3	4,0	37	0,0	6,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	537	8
2.5			50	5	57	1,00	6,4	0,5	17	14	3	5,3	5,3	40	0,0	8,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	20	0,0	19	46	8
43	0,00		25	1	52	1,00	7,0	0,2	18	15	3	5,3	5,3	40	0,0	-9,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8
44	0,00		70	3	57	1,00	-2,0	1,3	16	5	1	5,3	4,0	40	0,0	7,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	444	8
2.5			50	5	59	1,00	7,0	0,1	18	15	3	5,3	5,3	40	0,0	9,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8
61	0,00		25	1	52	1,00	6,1	-2,2	19	12	3	5,3	5,3	31	0,0	-7,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	46	8
71	0,00		70	3	56	1,00	-3,4	2,7	15	8	2	5,3	4,0	18	0,2	6,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	402	8
2.5			50	5	56	1,00	6,5	0,9	17	14	3	5,3	5,3	18	0,2	8,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
44	0,00		25	1	52	1,00	6,5	0,2	18	14	3	5,3	5,3	24	0,0	-8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
45	0,00		70	3	65	1,00	-1,9	1,9	15	5	1	5,3	4,0	24	0,0	-6,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	524	8
2.5			50	5	59	1,00	4,0	0,2	17	8	2	5,3	5,3	40	0,0	6,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	46	8
40	0,00		25	1	52	1,00	5,5	-1,2	18	11	3	5,3	5,3	31	0,1	-7,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	46	8
41	0,00		70	3	57	1,00	-1,7	2,5	13	5	1	5,3	4,0	31	0,1	-6,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	370	8
2.5			50	5	57	1,00	5,2	1,2	17	11	3	5,3	5,3	21	0,2	7,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	17	0,0	19	46	8
45	0,00		25	1	53	1,00	6,0	0,2	17	13	3	5,3	5,3	15	0,1	-6,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	46	8
46	0,00		70	3	57	1,00	2,9	1,6	16	7	1	5,3	5,3	45	0,0	5,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19	190	8
2.5			50	5	57	1,00	5,7	1,0	17	12	3	5,3	5,3	37	0,0	7,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	46	8
46	0,00		25	1	53	1,00	5,8	-0,2	18	12	3	5,3	5,3	15	0,0	-8,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
47	0,00		70	3	71	1,00	-2,5	1,3	16	6	1	5,3	4,0	37	-0,2	7,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	544	8
2.5			50	5	57	1,00	7,2	1,3	18	13	3	5,3	6,3	37	-0,2	9,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	14	23	0,0	19	46	8
47	0,00		25	1	52	1,00	5,4	0,7	17	11	3	5,3	5,3	27	0,1	-8,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	19	0,0	19	46	8
48	0,00		70	3	52	1,00	-4,5	2,1	16	10	2	5,3	5,3	27	0,1	-6,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	320	8
2.5			50	5	52	1,00	-4,8	3,1	16	11	2	5,3	5,3	63	0,0	4,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19	46	8
36	0,00		25	1	62	1,00	-5,9	4,4	17	12	3	6,3	5,3	43	0,2	-8,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
37	0,00		70	3	62	1,00	-5,4	3,1	16	13	3	5,3	4,0	21	0,0	12,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	17	28	0,0	19	395	8
2.5			50	5	62	1,00	11,1	1,0	23	12	4	6,5	10,3	21	0,0	15,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	22	36	0,0	19	46	8
37	0,00		25	1	53	1,00	9,0	-0,8	21	13	4	5,3	7,7	31	-0,1	-14,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	20	33	0,0	19	46	8
39	0,00		70	3	73	1,00	-3,5	3,5	15	9	2	5,3	4,0	21	-0,1	11,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	16	27	0,0	19	481	8
2.5			50	5	62	1,00	10,2	1,6	22	13	4	6,0	9,3	21	-0,1	14,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	21	35	0,0	19	46	8
39	0,00		25	1	52	1,00	10,4	-1,1	22	13	4	5,5	8,7	31	0,1	-15,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	21	35	0,0	19	46	8
40	0,00		70	3	73	1,00	-2,6	2,7	14	7	1	5,3	4,0	31	0,1	-11,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	17	27	0,0	19	454	8
2.5			50	5	62	1,00	5,8	1,2	17	13	3	5,3	5,3	21	0,0	8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
86	0,00		25	1	56	1,00	-5,5	4,1	15	13	3	5,3	5,3	46	0,1	-5,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	46	8
87	0,00		70	3	62	1,00	-4,5	3,1	16	11	2	5,3	4,0	40	0,1	6,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	413	8
2.5			50	5	62	1,00	7,2	0,8	17	15	4	5,3	5,3	40	0,1	8,5	0,0	30,8									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	Co n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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			50	5	56	1,00	7,4	-0,3	19	13	3	5,3	6,3	34	-0,2	9,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	14	23	0,0	19	46	8
77	0,00		25	1	47	1,00	7,6	-1,0	19	13	3	5,3	6,3	18	0,0	-9,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	14	23	0,0	19	46	8
78	0,00		70	3	53	1,00	-4,2	0,6	17	9	2	5,3	4,0	18	0,0	-7,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	18	0,0	19	451	8
2.5			50	5	52	1,00	-4,8	2,4	16	11	2	5,3	5,3	18	0,0	5,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19	46	8
78	0,00		25	1	63	1,00	-6,3	4,7	15	15	3	5,3	5,3	68	0,0	-3,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	9	0,0	19	46	8
47	0,00		70	3	47	1,00	-2,3	2,2	15	6	1	5,3	4,0	34	0,0	4,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19	738	8
2.5			50	5	63	1,00	4,4	-0,3	18	9	2	5,3	5,3	34	0,0	6,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	46	8
105	0,00		25	1	62	1,00	-5,4	3,5	16	13	3	5,3	5,3	66	0,1	-9,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8
106	0,00		70	3	73	1,00	-5,5	1,1	17	12	3	5,3	5,3	28	0,2	7,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	16	0,0	19	375	8
2.5			50	5	57	1,00	7,2	-0,4	18	15	4	5,3	5,3	73	0,1	8,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	21	0,0	19	46	8
106	0,00		25	1	66	1,00	6,4	1,1	17	14	3	5,3	5,3	66	-0,9	-7,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	17	0,0	19	46	8
107	0,00		70	3	62	1,00	2,2	0,6	17	5	1	5,3	5,3	66	-0,9	-5,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	13	0,0	19	235	8
2.5			50	5	62	1,00	5,8	-0,6	18	12	3	5,3	5,3	21	-0,8	6,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	16	0,0	19	46	8
107	0,00		25	1	52	1,00	6,9	-1,2	18	14	3	5,3	5,3	31	-0,5	-7,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	18	0,0	19	46	8
108	0,00		70	3	73	1,00	-2,5	1,8	15	6	1	5,3	4,0	37	-0,4	6,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	342	8
2.5			50	5	62	1,00	7,2	-0,9	18	15	4	5,3	5,3	37	-0,4	8,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	12	19	0,0	19	46	8
108	0,00		25	1	52	1,00	6,6	-0,8	18	13	3	5,3	5,3	18	1,3	-8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	19	0,0	19	46	8
109	0,00		70	3	66	1,00	-3,8	1,8	16	9	2	5,3	5,3	18	1,3	-6,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	15	0,0	19	316	8
2.5			50	5	52	1,00	-4,8	3,1	16	11	2	5,3	5,3	28	1,3	8,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	13	19	0,0	19	46	8
91	0,00		25	1	66	1,00	5,3	3,0	16	12	3	5,3	5,3	28	0,3	-10,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	15	23	0,0	19	46	8
100	0,00		70	3	66	1,00	-6,0	4,2	16	14	3	5,3	5,3	28	0,3	-9,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	14	22	0,0	19	97	8
2.5			50	5	66	1,00	-7,3	5,1	17	15	3	6,3	5,3	28	0,3	-7,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	17	0,0	19	46	8
100	0,00		25	1	66	1,00	-2,6	1,7	16	6	1	5,3	5,3	28	-2,4	-5,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	13	0,0	19	46	8
109	0,00		70	3	73	1,00	-4,8	3,3	16	12	2	5,3	5,3	73	-1,2	-4,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	11	0,0	19	76	8
2.5			50	5	73	1,00	-4,9	4,3	15	12	2	5,3	5,3	52	-0,1	4,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	10	0,0	19	46	8
89	0,00		25	1	50	1,00	11,9	-0,4	24	13	4	6,5	10,3	18	0,0	-16,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	23	38	0,0	19	46	8
91	0,00		70	3	68	1,00	-3,2	2,1	16	7	2	5,3	4,0	18	0,0	-12,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	17	28	0,0	19	559	8
2.5			50	5	50	1,00	-5,1	4,6	15	13	2	5,3	5,3	46	0,3	6,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	46	8
100	0,00		25	1	50	1,00	5,6	-1,7	19	11	3	5,3	5,3	50	0,0	-4,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	46	8
101	0,00		70	3	57	1,00	-2,6	1,5	16	6	1	5,3	4,0	37	0,4	4,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	401	8
2.5			50	5	62	1,00	5,3	-1,3	18	11	3	5,3	5,3	37	0,4	6,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	46	8
101	0,00		25	1	50	1,00	5,5	-0,7	18	11	3	5,3	5,3	15	-0,1	-6,4	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	15	0,0	19	46	8
102	0,00		70	3	66	1,00	-2,5	1,3	16	6	1	5,3	4,0	15	-0,1	-5,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	12	0,0	19	374	8
2.5			50	5	52	1,00	-4,6	2,8	16	11	2	5,3	5,3	18	-0,3	5,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	12	0,0	19	46	8
92	0,00		25	1	75	1,00	4,4	-1,8	19	8	2	5,3	5,3	46	-0,3	-4,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19	46	8
83	0,00		70	3	75	1,00	-1,6	0,0	17	3	1	5,3	5,3	75	-0,4	-3,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	7	0,0	19	281	8
2.5			50	5	63	1,00	4,3	-1,1	18	8	2	5,3	5,3	18	-0,2	3,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	8	0,0	19	46	8
102	0,00		25	1	72	1,00	-4,9	3,1	16	12	2	5,3	5,3	52	0,0	-4,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19	46	8
92	0,00		70	3	72	1,00	-4,2	1,7	16	10	2	5,3	5,3	28	-0,1	4,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19	311	8
2.5			50	5	72	1,00	4,7	-0,5	18	10	2	5,3	5,3	28	-0,1	4,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19	46	8
92	0,00		25	1	62	1,00	-4,5	2,5	16	10	2	5,3	5,3	50	0,2	-2,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	4	6	0,0	19	46	8
103	0,00		70	3	62	1,00	-2,1	0,4	17	5	1	5,3	4,0	37	0,5	5,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	12	0,0	19	426	8
2.5			50	5	62	1,00	5,7	-1,4	18	11	3	5,3	5,3	37	0,5	6,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	15	0,0	19	46	8
103	0,00		25	1	52	1,00	5,9	-0,7	18	12	3	5,3	5,3	18	-0,5	-7,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	11	17	0,0	19	46	8
104	0,00		70	3	63	1,00	-2,7	1,0	17	6	1	5,3	4,0	18	-0,5	-5,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	9	14	0,0	19	356	8
2.5			50	5	52	1,00	-4,5	2,5	16	10	2	5,3	5,3	28	-0,4	5,9	0,0	30,8									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																									
Filo Iniz. Fin. Ctg	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE										
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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			50	5	56	1,00	3,4	1,3	16	8	2	5,3	5,3	37	-0,1	3,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	8	0,0	19 46 8

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. 89 HEA400 Asta: 83 Instab.:l=	1 qn= 1 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	62 73 57 340,0	-6048 -5136 -6325 -6503	5852 6055 5073 7361	3797 -1001 -4765 2613	2466 196 2178 cl= 1 ε=	-1648 1473 257 0,92	0 0 0 lmd=	416204 416237 416293 46	60509 60514 60522 Rpf= 24	14947 14948 14950 Rft= 25	112752 112752 112752 Wmax/rel/lim=	58526 58526 58526 7,9	1216 1216 1216 7,8	2618 2618 2619 13,6	37 18 42 m		
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 84 Instab.:l=	2 qn= 2 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	47 44 53 340,0	-14807 -22136 -15878 -22412	15009 10739 -9197 12035	-5447 343 5152 2786	-3393 -3896 -2879 cl= 1 ε=	-5775 -3811 -7905 0,92	0 2 0 lmd=	414337 416371 412555 46	60237 67095 59978 Rpf= 37	14880 22861 14816 Rft= 37	112752 181848 112752 Wmax/rel/lim=	58526 86689 58526 6,6	1216 1960 1216 6,5	2606 2619 2595 13,6	65 18 54 m		
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 85 Instab.:l=	3 qn= 3 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	47 14 53 340,0	-7914 -14178 -9206 -10491	7485 11950 -6264 3949	-5845 -228 5331 2413	-3563 0 -3041 cl= 1 ε=	-2675 -4589 -4897 0,92	0 0 0 lmd=	415934 416371 414910 46	60470 67095 60321 Rpf= 26	14937 22861 14900 Rft= 26	112752 181848 112752 Wmax/rel/lim=	58526 86689 58526 4,9	1216 1960 1216 4,9	2616 2619 2610 13,6	53 19 48 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 86 Instab.:l=	4 qn= 4 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 66 62 340,0	-8494 -8977 -9142 -8826	6487 3039 -6781 2595	4537 -88 -4105 2030	2827 -32 2296 cl= 1 ε=	-2926 990 -4429 0,92	0 0 0 lmd=	324776 325616 323539 45	38630 38730 38483 Rpf= 27	12161 12192 12115 Rft= 27	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 4,0	793 793 793 3,9	2611 2618 2601 13,6	57 11 54 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 87 Instab.:l=	5 qn= 5 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 50 59 340,0	-8653 -7522 -9530 -8985	5919 2858 -5477 2408	4490 210 -4209 2017	2804 -2172 2338 cl= 1 ε=	-2581 -19 -3756 0,92	0 0 0 lmd=	324986 325634 324158 45	38655 38732 38556 Rpf= 26	12169 12193 12138 Rft= 26	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 2,8	793 793 793 2,8	2613 2618 2606 13,6	55 11 52 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 88 Instab.:l=	6 qn= 6 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 47 59 340,0	-10522 -10212 -11357 -10854	7409 3360 -5984 3084	4703 353 -4290 2041	2884 -2067 2436 cl= 1 ε=	-3180 -743 -4340 0,92	0 0 0 lmd=	324602 325644 323630 45	38609 38733 38494 Rpf= 29	12154 12193 12118 Rft= 29	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 3,4	793 793 793 3,3	2610 2618 2602 13,6	61 15 54 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 89 Instab.:l=	7 qn= 7 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 72 59 340,0	-11396 -10461 -12166 -10728	7626 3289 -6017 3387	3960 -254 -3971 1978	2570 1278 2126 cl= 1 ε=	-3283 -942 -4392 0,92	0 0 0 lmd=	324528 325627 323580 45	38600 38731 38488 Rpf= 29	12152 12193 12116 Rft= 29	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 2,7	793 793 793 2,6	2609 2618 2602 13,6	56 14 52 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 90 Instab.:l=	8 qn= 8 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 47 57 340,0	-11017 -10560 -11349 -11349	7702 3366 -3641 3164	4558 354 -5037 2015	2822 -2056 2822 cl= 1 ε=	-3336 -883 -3336 0,92	0 0 0 lmd=	324489 325639 324489 45	38596 38732 38596 Rpf= 29	12150 12193 12150 Rft= 29	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 4,6	793 793 793 4,5	2609 2618 2609 13,6	61 15 54 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 91 Instab.:l=	9 qn= 9 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	52 72 57 340,0	-6963 -7971 -10118 -7012	5044 2902 -2947 2645	-4965 -318 -4881 2088	-2936 1237 2614 cl= 1 ε=	-1837 -94 -2665 0,92	0 0 0 lmd=	325350 325696 324937 45	38698 38739 38649 Rpf= 27	12182 12195 12167 Rft= 27	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 4,7	793 793 793 4,7	2616 2619 2613 13,6	56 13 51 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 92 Instab.:l=	10 qn= 10 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 47 57 340,0	-7539 -9112 -7871 -11841	5810 2720 -3069 4340	5473 389 -5411 2312	3201 -2058 3201 cl= 1 ε=	-2612 -76 -2612 0,92	0 0 0 lmd=	324968 325644 324968 45	38653 38733 38653 Rpf= 27	12168 12193 12168 Rft= 28	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 5,9	793 793 793 5,8	2613 2618 2613 13,6	62 13 55 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 93 Instab.:l=	11 qn= 11 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	30 44 30 340,0	-13310 -9117 -13742 -13742	9917 4224 -7990 3967	-5320 -1352 5641 2257	-3224 1929 -3224 cl= 1 ε=	-5267 404 -5267 0,92	1 -1 1 lmd=	325726 325726 325726 45	42641 42641 42641 Rpf= 27	18588 18588 18588 Rft= 27	150093 150093 150093 Wmax/rel/lim=	62199 62199 62199 7,7	1261 1261 1261 7,6	2619 2619 2619 13,6	52 17 49 m		
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 94 Instab.:l=	36 qn= 36 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	62 66 57 340,0	-12331 -9561 -12074 -18934	1968 4017 6612 1478	4856 776 -4482 3237	3023 -1122 2545 cl= 1 ε=	-1038 3737 2233 0,92	0 0 0 lmd=	416219 415515 416067 46	60511 60409 60489 Rpf= 22	14947 14922 14942 Rft= 22	112752 112752 112752 Wmax/rel/lim=	58526 58526 58526 8,3	1216 1216 1216 8,2	2618 2614 2617 13,6	39 14 44 m		
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 95 Instab.:l=	37 qn= 37 340,0	3,40 0 0,00 β*I=	57 53 57 340,0	-29734 -30590 -30158 -48549	-10364 -1964 10906 3182	5478 625 -5538 2887	3240 -2344 3240 cl= 1 ε=	6256 -2754 6256 0,92	0 0 0 lmd=	413984 415910 413984 46	60186 60466 60186 Rpf= 31	14867 14936 14867 Rft= 31	112752 112752 112752 Wmax/rel/lim=	58526 58526 58526 6,9	1216 1216 1216 6,9	2604 2616 2604 13,6	61 15 63 m		
Sez.N. 89 HEA400 qn=	39 0	3,40	53 66	-31707 -32382	10652 2802	-5085 1465	-2774 -1809	-5864 4107	0 0	414275 415338	60228 60383	14877 14916	112752 112752	58526 58526	1216 1216	2606 2613	60 22		

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 %	
Asta: 96 Instab.:l=	39 340,0	0,00 $\beta^*l=$	53 340,0	-32132 -32068	-9294 5318	5084 1866	-2774 -5864	0 46	414275 60228	14877 112752	58526 5,2	1216 5,2	2606 13,6	57 m					
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 97 Instab.:l=	40 qn= 40 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	50 62 50 340,0	-15246 -16445 -15578 -15823	-7802 -1721 7643 2069	-3865 -259 4209 2008	-2375 2274 -2375 2008	4543 -1793 4543 0,92	0 0 45	323424 325367 323424 28	38469 38700 38469 28	12110 12183 12110 28	92272 92272 92272 3,7	38332 38332 38332 3,7	793 793 793 3,7	2601 2616 2601 13,6	57 12 59 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 98 Instab.:l=	41 qn= 41 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	50 62 50 340,0	-18072 -17354 -18404 -18404	-4635 -1019 6106 2443	-3716 -267 4128 1651	-2307 2278 -2307 2278	3159 -2212 3159 0,92	0 0 45	324613 325180 324613 27	38610 38678 38610 27	12155 12176 12155 2,5	92272 92272 92272 2,5	38332 38332 38332 2,5	793 793 793 2,5	2610 2615 2610 13,6	48 10 55 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 99 Instab.:l=	42 qn= 42 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	56 68 47 340,0	-16673 -16514 -15166 -17025	-3869 -2393 7985 2186	5688 408 3907 2282	3301 -1115 -2040 2282	1236 298 5308 0,92	0 0 45	325516 325702 322586 31	38718 38740 38369 31	12189 12196 12079 2,1	92272 92272 92272 2,1	38332 38332 38332 2,1	793 793 793 2,1	2617 2619 2594 13,6	62 15 58 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 100 Instab.:l=	43 qn= 43 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	47 59 47 340,0	-19284 -20066 -19616 -19879	-7302 -1694 6965 1931	-4006 -444 4257 2024	-2431 1978 -2431 2024	4196 -945 4196 0,92	0 0 45	323767 325626 323767 29	38510 38731 38510 29	12123 12193 12123 1,3	92272 92272 92272 1,3	38332 38332 38332 1,3	793 793 793 1,3	2603 2618 2603 13,6	58 14 59 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 101 Instab.:l=	44 qn= 44 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	56 68 47 340,0	-17837 -19365 -17529 -18169	-4116 -1913 7614 1961	4831 349 3741 2062	2937 -1164 -1945 2062	1584 -807 4860 0,92	0 0 45	325446 325653 323095 29	38710 38734 38430 29	12186 12194 12098 3,0	92272 92272 92272 3,0	38332 38332 38332 3,0	793 793 793 3,0	2617 2618 2598 13,6	56 14 56 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 102 Instab.:l=	45 qn= 45 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	53 59 47 340,0	-15073 -17119 -15249 -15405	-3461 -1545 5954 1384	-6067 -644 4740 2427	-3435 1780 -2936 2427	1862 -1172 3406 0,92	0 0 45	325341 325573 324436 29	38697 38725 38589 29	12182 12191 12148 3,8	92272 92272 92272 3,8	38332 38332 38332 3,8	793 793 793 3,8	2616 2618 2609 13,6	63 15 59 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 103 Instab.:l=	46 qn= 46 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	57 47 59 340,0	-17465 -21268 -17482 -17482	2485 1214 -5356 2143	5894 576 -4802 2059	3390 -1805 2927 2059	-1441 1932 -2894 0,92	0 0 45	325495 325311 324796 29	38715 38693 38632 29	12188 12181 12162 4,7	92272 92272 92272 4,7	38332 38332 38332 4,7	793 793 793 4,7	2617 2616 2612 13,6	60 14 59 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 104 Instab.:l=	47 qn= 47 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	57 72 59 340,0	-22836 -22568 -22967 -31209	5718 2020 -6962 3606	4301 -236 -4116 2439	2718 1386 2259 2439	-2822 1601 -4389 0,92	0 0 45	324841 325441 323583 34	38638 38709 38488 34	12163 12186 12116 6,4	92272 92272 92272 6,4	38332 38332 38332 6,4	793 793 793 6,4	2612 2617 2602 13,6	57 14 59 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 105 Instab.:l=	48 qn= 48 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	53 41 53 340,0	-2372 -1952 -2703 -3955	-1239 -712 1370 1391	-4037 1871 4379 2349	-2475 1491 -2475 2349	764 0 764 0,92	0 1 0 45	325608 325726 325608 17	38729 42641 38729 17	12192 18588 12192 7,4	92272 150093 92272 7,4	38332 62199 38332 7,4	793 1261 793 7,4	2618 2619 2618 13,6	37 12 40 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 106 Instab.:l=	61 qn= 61 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	52 66 52 340,0	-13698 -14878 -14030 -14365	3633 1014 -3407 484	-3486 266 4303 2023	-2291 -1563 -2291 2023	-2067 2997 -2067 0,92	0 0 45	325250 324723 325250 23	38686 38624 38686 23	12179 12159 12179 1,4	92272 92272 92272 1,4	38332 38332 38332 1,4	793 793 793 1,4	2615 2611 2615 13,6	42 9 8 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 107 Instab.:l=	63 qn= 63 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	50 63 47 340,0	-9665 -9720 -10015 -10015	164 1062 503 306	-4480 153 5102 2041	-2825 -1559 -2813 2041	44 2554 156 0,92	0 0 45	325571 325002 325574 21	38724 38657 38725 21	12191 12169 12191 1,8	92272 92272 92272 1,8	38332 38332 38332 1,8	793 793 793 1,8	2618 2613 2618 13,6	40 7 46 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 108 Instab.:l=	65 qn= 65 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	56 52 56 340,0	-5896 -6140 -6228 -6228	-3880 -512 5186 2074	3446 442 -3870 1548	2152 -2040 2152 1548	2664 -1940 2664 0,92	0 0 45	324936 325306 324936 20	38649 38693 38649 20	12167 12181 12167 1,7	92272 92272 92272 1,7	38332 38332 38332 1,7	793 793 793 1,7	2613 2616 2613 13,6	40 7 47 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 109 Instab.:l=	71 qn= 71 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	50 69 50 340,0	-10565 -9578 -10897 -10897	-4034 -2345 979 2029	-5440 -84 5676 2270	-3269 -135 -3269 2270	1170 -905 1170 0,92	0 0 45	325519 325634 325519 28	38718 38732 38718 28	12189 12193 12189 2,1	92272 92272 92272 2,1	38332 38332 38332 2,1	793 793 793 2,1	2617 2618 2617 13,6	58 10 52 m		
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 110 Instab.:l=	73 qn= 73 340,0	3,40 0 0,00 $\beta^*l=$	47 75 47 340,0	-8598 -6989 -8930 -8809	-1343 -1256 640 597	-5057 -150 5354 2149	-3062 1482 -3062 2149	603 -1353 603 0,92	0 0 45	325546 325523 325546 23	38721 38719 38721 23	12190 12189 12190 2,2	92272 92272 92272 2,2	38332 38332 38332 2,2	793 793 793 2,2	2618 2617 2618 13,6	48 7 48 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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 111 Instab.:l=	75 qn= 75	3,40 0 0,00	62 52 56	-7378 -8248 -8156	-1362 -1240 3976	4826 238 -4417	2947 -2352 2511	844 -1293 1946	0 0 0	325558 325539 325304	38723 38721 38693	12190 12189 12181	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2618 2618 2616	45 8 49	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8156	1590	1767	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 22	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	2,2	2,2	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 112 Instab.:l=	76 qn= 76	3,40 0 0,00	47 75 56	-13803 -14278 -11897	-4658 -2066 7503	-5367 -365 -3863	-3178 1182 2008	1960 -1059 4717	0 0 0	325299 325601 323245	38692 38728 38448	12180 12192 12104	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2616 2618 2599	60 13 55	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-14135	1992	2176	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 28	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	3,3	3,2	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 113 Instab.:l=	77 qn= 77	3,40 0 0,00	56 68 53	-12170 -10935 -11723	-8571 -3945 4510	4649 215 4775	2892 -1512 2593	3428 1367 4028	0 0 0	324418 325518 323922	38587 38718 38528	12147 12189 12129	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2609 2617 2605	64 15 55	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-18979	6313	1971	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 33	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	5,0	4,9	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 114 Instab.:l=	78 qn= 78	3,40 0 0,00	53 46 53	-4848 -4572 -5180	-4190 -2988 2519	-5515 -1368 5094	-3119 1640 -3119	1966 235 1966	0 2 0	325297 325726 325297	38692 42641 38692	12180 18588 12180	92272 150093 92272	38332 62199 38332	793 1261 793	2616 2619 2616	58 14 50	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5138	1919	2178	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 25	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	6,7	6,6	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 115 Instab.:l=	83 qn= 83	3,40 0 0,00	50 78 52	-6425 -5839 -7092	-531 -794 -3395	-4580 -340 4511	-2894 1261 -2492	184 -2148 -1594	0 0 0	325564 325211 325442	38724 38682 38709	12190 12177 12186	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2618 2615 2617	41 7 48	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-7092	1358	1804	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	2,2	2,2	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 116 Instab.:l=	84 qn= 84	3,40 0 0,00	52 56 52	-4806 -4267 -5138	3000 596 -4186	-3895 -447 4384	-2435 2018 -2435	-2113 2786 -2113	0 0 0	325228 324862 325228	38684 38640 38684	12178 12164 12178	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2615 2612 2615	41 7 48	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5138	1674	1754	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	3,0	3,0	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 117 Instab.:l=	85 qn= 85	3,40 0 0,00	68 62 56	-1913 -1410 -1380	6503 560 5567	-49 -1422 -2438	-6 848 724	-4181 1026 2710	0 0 0	323780 325608 324908	38511 38729 38646	12124 12192 12166	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2603 2618 2612	18 14 35	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-1380	2227	1449	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 18	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	1,8	1,7	13,6			
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 118 Instab.:l=	86 qn= 86	3,40 0 0,00	57 69 50	-9702 -12080 -6222	-6623 -4208 9953	4351 477 5064	2625 591 -2293	3273 -2665 5744	0 0 0	415718 415936 414354	60438 60470 60240	14929 14937 14880	112752 112752 112752	58526 58526 58526	1216 1216 1216	2615 2616 2606	42 13 52	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-12691	3466	2303	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 25	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	3,3	3,3	13,6			
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 119 Instab.:l=	87 qn= 87	3,40 0 0,00	66 25 66	-16377 -28697 -16801	-17094 -11603 15614	-4366 -386 4340	-2560 0 -2560	9620 5385 9620	0 -1 0	410693 416371 410693	59707 67095 59707	14749 22861 14749	112752 181848 112752	58526 86689 58526	1216 1960 1216	2583 2619 2583	62 19 60	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-19451	2999	2800	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 29	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	1,9	1,8	13,6			
Sez.N. 89 HEA400 Asta: 120 Instab.:l=	89 qn= 89	3,40 0 0,00	62 53 56	-20827 -21440 -21668	-15082 -6876 7788	6754 712 -6029	4040 -2222 3520	5380 3270 7527	0 0 0	414601 415720 412906	60276 60438 60029	14889 14929 14828	112752 112752 112752	58526 58526 58526	1216 1216 1216	2608 2615 2597	75 21 59	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-21251	7765	2793	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 38	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	3,2	3,1	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 121 Instab.:l=	91 qn= 91	3,40 0 0,00	66 62 66	-7513 -10001 -7845	-8041 -616 7650	-4907 -1514 3895	-2588 1030 -2588	4615 949 4615	0 0 0	323349 325625 323349	38460 38731 38460	12107 12193 12107	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2600 2618 2600	64 17 54	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-10819	1003	2517	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 27	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	3,6	3,5	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 122 Instab.:l=	92 qn= 92	3,40 0 0,00	56 66 56	-5212 -4057 -5544	-2835 774 4163	3792 410 -4221	2357 -1224 2357	2058 2543 2058	0 0 0	325254 325005 325254	38687 38657 38687	12179 12169 12179	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2615 2613 2615	40 7 47	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5544	1665	1689	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 20	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	2,3	2,2	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 123 Instab.:l=	93 qn= 93	3,40 0 0,00	56 52 56	-4955 -3087 -5287	-3240 -474 4679	3896 528 -4455	2456 -1980 2456	2329 -2491 2329	0 0 0	325121 325036 325121	38671 38661 38671	12174 12171 12174	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2614 2614 2614	42 7 50	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5287	1872	1782	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	2,4	2,4	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 124 Instab.:l=	94 qn= 94	3,40 0 0,00	62 63 50	-6938 -7922 -8167	2741 1659 -685	5125 154 5408	3120 -1462 -3029	-814 -504 -1020	0 0 0	325538 325685 325549	38720 38738 38722	12189 12195 12190	92272 92272 92272	38332 38332 38332	793 793 793	2618 2619 2618	51 8 49	m m m	
	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-7270	1639	2193	cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 25	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	2,5	2,6	13,6			
Sez.N. 83 HEA320 qn=	95 0	3,40 0	50 72	-6006 -7590	1113 665	-4369 -1383	-2328 1352	-1001 2339	0 0	325613 325118	38729 38671	12192 12174	92272 92272	38332 38332	793 793	2618 2614	41 15	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 %	
Asta: 125	95	0,00		52	-5223	-4412	4839	-2708	-2036	0	325263	38688	12179	92272	38332	793	2615	53	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-5223	1765	1936	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 22	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	3,5	3,4	13,6	m
Sez.N. 83	100	3,40		56	-3095	-3238	3757	2356	2053	0	325257	38687	12179	92272	38332	793	2615	40	
HEA320	qn=	0		50	-2440	135	597	-2581	130	0	325597	38727	12192	92272	38332	793	2618	6	
Asta: 126	100	0,00		56	-3427	3743	-4252	2356	2053	0	325257	38687	12179	92272	38332	793	2615	46	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-3427	1497	1701	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 19	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	3,2	3,1	13,6	m
Sez.N. 83	101	3,40		62	-5358	836	5218	3204	-204	0	325528	38719	12189	92272	38332	793	2617	47	
HEA320	qn=	0		56	-5668	682	-192	2726	45	0	325582	38726	12191	92272	38332	793	2618	5	
Asta: 127	101	0,00		50	-6617	-66	5737	-3228	-181	0	325525	38719	12189	92272	38332	793	2617	49	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-5690	501	2270	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 22	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	3,9	3,8	13,6	m
Sez.N. 83	102	3,40		50	-5309	-78	-4367	-2723	-243	0	325582	38726	12191	92272	38332	793	2618	38	
HEA320	qn=	0		78	-3106	-868	-334	1473	-1553	0	325456	38711	12186	92272	38332	793	2617	6	
Asta: 128	102	0,00		56	-4277	3388	-4239	2231	1789	0	325369	38700	12183	92272	38332	793	2616	45	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-5641	574	1956	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 20	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	4,9	4,9	13,6	m
Sez.N. 83	103	3,40		62	-6461	1777	5071	3120	-489	0	325538	38720	12189	92272	38332	793	2618	48	
HEA320	qn=	0		56	-6719	1158	-196	2656	-248	0	325590	38727	12191	92272	38332	793	2618	7	
Asta: 129	103	0,00		50	-7216	-362	5566	-3130	-555	0	325536	38720	12189	92272	38332	793	2618	49	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-6793	1068	2214	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 24	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	2,8	2,9	13,6	m
Sez.N. 83	104	3,40		50	-5486	539	-4287	-2675	-639	0	325587	38726	12191	92272	38332	793	2618	38	
HEA320	qn=	0		56	-4448	428	-432	2212	1907	0	325322	38695	12181	92272	38332	793	2616	6	
Asta: 130	104	0,00		52	-5170	-4104	4105	-2292	-1853	0	325342	38697	12182	92272	38332	793	2616	46	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-5818	765	1924	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 20	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	3,8	3,8	13,6	m
Sez.N. 89	105	3,40		62	-5455	5366	5162	3251	-3252	0	415724	60439	14930	112752	58526	1216	2615	45	
HEA400	qn=	0		66	-9488	2672	868	-1551	2359	0	416029	60483	14940	112752	58526	1216	2617	13	
Asta: 131	105	0,00		62	-5880	-5700	-5891	3251	-3252	0	415724	60439	14930	112752	58526	1216	2615	50	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-5880	2280	2356	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	4,0	3,9	13,6	m
Sez.N. 89	106	3,40		50	-8967	2642	-6726	-4066	-967	0	416097	60493	14943	112752	58526	1216	2617	52	
HEA400	qn=	0		57	-12044	1822	-393	2699	2534	0	415979	60476	14939	112752	58526	1216	2617	9	
Asta: 132	106	0,00		52	-7317	-5692	6003	-3441	-3596	0	415581	60418	14924	112752	58526	1216	2614	51	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-9391	1327	2840	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 24	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	2,8	2,7	13,6	m
Sez.N. 89	107	3,40		62	-7360	137	6284	3868	-79	0	416124	60497	14944	112752	58526	1216	2617	44	
HEA400	qn=	0		50	-8985	115	446	-3738	47	0	416137	60499	14944	112752	58526	1216	2618	5	
Asta: 133	107	0,00		50	-9197	190	6802	-3738	47	0	416137	60499	14944	112752	58526	1216	2618	48	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-9197	130	2721	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	2,4	2,2	13,6	m
Sez.N. 89	108	3,40		50	-8238	-2534	-6264	-3893	835	0	416121	60497	14944	112752	58526	1216	2617	48	
HEA400	qn=	0		62	-9223	-1129	-381	3728	761	0	416140	60499	14944	112752	58526	1216	2618	7	
Asta: 134	108	0,00		50	-8662	303	6973	-3893	835	0	416121	60497	14944	112752	58526	1216	2617	49	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-8662	1399	2789	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf= 23	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	2,6	2,3	13,6	m
Sez.N. 83	109	3,40		52	-3765	2324	-4409	-2789	-1465	0	325487	38714	12187	92272	38332	793	2617	43	
HEA320	qn=	0		56	-3685	184	-616	2447	1630	0	325429	38707	12185	92272	38332	793	2617	7	
Asta: 135	109	0,00		52	-4096	-2658	5076	-2789	-1465	0	325487	38714	12187	92272	38332	793	2617	50	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$		340,0	-4096	1063	2030	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 21	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	4,0	3,9	13,6	m
Sez.N. 197	1	3,40		29	-3277	-6094	106	41	3820	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32	
IPE330	qn=	-747		43	3277	3712	-75	-41	-1	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	19	
Asta: 136	2	3,40		43	3277	-5881	110	-41	-4220	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	31	
Instab.:l=	529,5	$\beta^*l=$		529,5	-3277	4570	44	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	149	Rpf= 30	Rft= 40	Wmax/rel/lim=	4,3	1,7	21,2	m
Sez.N. 197	2	3,40		30	-6826	-4567	35	12	3278	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23	
IPE330	qn=	-720		59	0	1499	0	0	-11	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	8	
Asta: 137	3	3,40		43	6826	-3741	26	-12	-3054	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18	
Instab.:l=	491,1	$\beta^*l=$		491,1	-6826	3425	14	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	138	Rpf= 30	Rft= 37	Wmax/rel/lim=	3,6	0,6	19,6	m
Sez.N. 197	3	3,40		59	0	-3798	0	0	3078	0	163251	18596	2569	35673	33183	270	2608	20	
IPE330	qn=	-1151		43	9626	1555	-66	-50	-2	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9	
Asta: 138	4	3,40		44	9626	-5183	89	-50	-4380	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	27	
Instab.:l=	331,8	$\beta^*l=$		331,8	9626	5183	89	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	93	Rpf= 24	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	2,5	0,3	13,3	m
Sez.N. 197	4	3,40		57	0	-3493	0	0	2522	0	163493	18624	2573	35673	33183	270	2611	19	
IPE330	qn=	-810		57	0	1347	0	0	-31	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 139	5	3,40		53	0	-3201	0	0	-2350	0	163553	18630	2574	35673	33183	270	2612	17	
Instab.:l=	463,0	$\beta^*l=$		463,0	-10082	2165	20	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	130	Rpf= 29	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	3,5	0,4	18,5	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	VxpIRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 197	5	3,40		57	0	-3352	0	0	2427	0	163524	18627	2573	35673	33183	270	2612	18	
IPE330	qn=	-810		53	0	1356	0	0	-24	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 140	6	3,40		53	0	-3955	0	0	-2643	0	163441	18618	2572	35673	33183	270	2611	21	
Instab.:l=	468,0	$\beta^*=$		468,0	-10745	1727	46	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 131	Rpf= 29	Rft= 36	Wmax/rel/lim= 3,7			0,3	18,7	m	
Sez.N. 197	6	3,40		57	0	-3898	0	0	2675	0	163434	18617	2572	35673	33183	270	2611	21	
IPE330	qn=	-810		37	6509	2199	-3	4	-6	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11	
Asta: 141	7	3,40		53	0	-3974	0	0	-2689	0	163429	18616	2572	35673	33183	270	2610	21	
Instab.:l=	630,0	$\beta^*=$		630,0	-10848	2624	11	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 177	Rpf= 46	Rft= 65	Wmax/rel/lim= 4,3			1,8	25,2	m	
Sez.N. 197	7	3,40		57	0	-4059	0	0	2627	0	163453	18619	2572	35673	33183	270	2611	22	
IPE330	qn=	-810		57	0	1188	0	0	-14	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 142	8	3,40		53	0	-4029	0	0	-2611	0	163459	18620	2572	35673	33183	270	2611	22	
Instab.:l=	537,0	$\beta^*=$		537,0	-10191	2768	28	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 151	Rpf= 37	Rft= 49	Wmax/rel/lim= 4,1			0,5	21,5	m	
Sez.N. 197	8	3,40		45	8897	-4454	85	30	3640	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23	
IPE330	qn=	-810		37	5338	2276	-11	18	-11	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11	
Asta: 143	9	3,40		27	-8897	-3810	99	-30	-3406	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21	
Instab.:l=	617,0	$\beta^*=$		617,0	-8897	2857	40	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 173	Rpf= 41	Rft= 57	Wmax/rel/lim= 4,3			1,8	24,7	m	
Sez.N. 197	9	3,40		45	6696	-4123	-74	-46	3021	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21	
IPE330	qn=	-810		37	4017	-957	-6	-28	943	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
Asta: 144	10	3,40		27	-6696	-4457	-56	46	-3326	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23	
Instab.:l=	283,0	$\beta^*=$		283,0	-6696	3343	30	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 79	Rpf= 23	Rft= 25	Wmax/rel/lim= 3,6			0,3	11,3	m	
Sez.N. 197	36	3,40		29	-4036	-7172	-141	-58	5711	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	38	
IPE330	qn=	-1513		43	4036	5035	92	58	-89	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26	
Asta: 145	37	3,40		43	4036	-10479	-141	58	-7630	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	53	
Instab.:l=	487,4	$\beta^*=$		487,4	4036	10479	141	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 137	Rpf= 35	Rft= 69	Wmax/rel/lim= 3,9			1,7	19,5	m	
Sez.N. 197	37	3,40		29	-8203	-6230	-143	-43	5723	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	33	
IPE330	qn=	-1428		43	8203	3335	49	43	-42	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
Asta: 146	39	3,40		43	8203	-7916	-103	43	-6314	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	40	
Instab.:l=	573,4	$\beta^*=$		573,4	4922	7540	86	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 161	Rpf= 45	Rft= 68	Wmax/rel/lim= 4,8			2,3	22,9	m	
Sez.N. 197	39	3,40		29	-9102	-7294	-31	-11	5890	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	35	
IPE330	qn=	-1470		31	5461	2658	2	6	-27	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	13	
Asta: 147	40	3,40		43	9102	-5949	-28	11	-5565	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
Instab.:l=	546,4	$\beta^*=$		546,4	-9102	5471	12	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 153	Rpf= 48	Rft= 68	Wmax/rel/lim= 3,8			1,4	21,9	m	
Sez.N. 197	40	3,40		29	-10438	-5271	-71	-34	5200	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	27	
IPE330	qn=	-1549		21	-6263	1927	10	-20	-25	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9	
Asta: 148	41	3,40		53	0	-4232	0	0	-3742	0	162909	18557	2564	35673	33183	270	2602	23	
Instab.:l=	463,0	$\beta^*=$		463,0	-10438	3953	34	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 130	Rpf= 39	Rft= 49	Wmax/rel/lim= 2,7			0,7	18,5	m	
Sez.N. 197	41	3,40		56	0	-4076	0	0	3623	0	162971	18564	2565	35673	33183	270	2603	22	
IPE330	qn=	-1635		34	6870	1729	0	-10	-56	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
Asta: 149	42	3,40		31	6870	-6579	26	-10	-6152	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32	
Instab.:l=	468,0	$\beta^*=$		468,0	-11450	3827	18	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 131	Rpf= 40	Rft= 54	Wmax/rel/lim= 2,6			0,5	18,7	m	
Sez.N. 197	42	3,40		21	-5692	-5913	-38	-13	6416	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
IPE330	qn=	-1486		40	5692	4113	-4	13	-43	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	20	
Asta: 150	43	3,40		15	-5692	-6783	47	-13	-6690	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	33	
Instab.:l=	630,0	$\beta^*=$		630,0	-9487	4557	31	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 177	Rpf= 52	Rft= 85	Wmax/rel/lim= 4,9			3,4	25,2	m	
Sez.N. 197	43	3,40		57	0	-5676	0	0	4224	0	162630	18525	2559	35673	33183	270	2598	31	
IPE330	qn=	-1549		34	5746	2111	-5	4	-63	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
Asta: 151	44	3,40		53	0	-5717	0	0	-4247	0	162612	18523	2559	35673	33183	270	2597	31	
Instab.:l=	537,0	$\beta^*=$		537,0	-9576	4450	12	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 151	Rpf= 44	Rft= 66	Wmax/rel/lim= 3,0			0,8	21,5	m	
Sez.N. 197	44	3,40		37	5757	-7539	91	28	7064	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	38	
IPE330	qn=	-1511		40	5757	4333	-5	28	-99	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21	
Asta: 152	45	3,40		27	-9595	-5201	138	-47	-5784	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28	
Instab.:l=	617,0	$\beta^*=$		617,0	-9595	4025	61	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 173	Rpf= 49	Rft= 80	Wmax/rel/lim= 5,1			3,5	24,7	m	
Sez.N. 197	45	3,40		45	8614	-6720	-87	-65	5119	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	34	
IPE330	qn=	-1633		24	-5169	-1880	-2	39	-243	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9	
Asta: 153	46	3,40		27	-8614	-5348	-98	65	-4017	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28	
Instab.:l=	283,0	$\beta^*=$		283,0	8614	6714	98	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 79	Rpf= 28	Rft= 39	Wmax/rel/lim= 2,5			0,6	11,3	m	
Sez.N. 197	46	3,40		45	6717	-6350	33	11	6283	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	31	
IPE330	qn=	-1549		15	-4030	4389	-1	-7	-80	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21	

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: 154	47	3,40		15	-4030	-8743	22	-7	-7532	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	42	
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0		0	7837	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 179	Rpf= 52	Rft= 89	Wmax/rel/lim= 5,5			3,6	25,5	m	m
Sez.N. 197	47	3,40		44	3113	-5535	51	4	4227	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28	
IPE330	qn=	-683		37	1868	2882	22	2	-34	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	14	
Asta: 155	48	3,40		27	-3113	-4765	-36	-4	-3205	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	24	
Instab.:l=	413,0	$\beta^*l=$	413,0		3113	5535	51	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 116	Rpf= 23	Rft= 32	Wmax/rel/lim= 3,1			0,9	16,5	m	m
Sez.N. 197	10	3,40		45	3934	-5624	59	19	4322	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28	
IPE330	qn=	-810		45	3934	3664	-22	19	-2	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18	
Asta: 156	11	3,40		27	-3934	-5777	61	-19	-3979	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0		-3934	4333	24	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 179	Rpf= 34	Rft= 52	Wmax/rel/lim= 5,9			3,3	25,5	m	m
Sez.N. 197	86	3,40		56	0	-5594	0	0	4423	0	162503	18511	2557	35673	33183	270	2596	30	
IPE330	qn=	-1584		31	603	3600	-8	-24	-90	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
Asta: 157	87	3,40		52	0	-5930	0	0	-4833	0	162212	18478	2553	35673	33183	270	2591	32	
Instab.:l=	506,2	$\beta^*l=$	506,2		603	5672	60	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 142	Rpf= 20	Rft= 45	Wmax/rel/lim= 3,9			2,1	20,2	m	m
Sez.N. 197	87	3,40		21	-993	-6412	119	86	6007	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	33	
IPE330	qn=	-1471		46	1655	2283	208	-143	-66	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16	
Asta: 158	88	3,40		45	1655	2089	272	-143	-826	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
Instab.:l=	328,0	$\beta^*l=$	328,0		0	6122	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 92	Rpf= 26	Rft= 37	Wmax/rel/lim= 2,8			0,5	13,1	m	m
Sez.N. 197	88	3,40		45	1576	2093	241	340	-2831	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16	
IPE330	qn=	-1596		52	0	-2749	0	0	-4051	-4	162459	18506	2556	35673	33183	270	2595	15	
Asta: 159	89	3,40		43	1576	-7424	-419	340	-6790	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	46	
Instab.:l=	194,1	$\beta^*l=$	194,1		1576	7424	419	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 54	Rpf= 30	Rft= 47	Wmax/rel/lim= 3,2			0,4	7,8	m	m
Sez.N. 197	89	3,40		45	1490	-9670	-375	-284	8174	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	55	
IPE330	qn=	-1388		62	0	-2079	0	0	4647	2	162211	18478	2553	35673	33183	270	2591	11	
Asta: 160	90	3,40		43	1490	5046	306	-284	3964	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32	
Instab.:l=	239,9	$\beta^*l=$	239,9		894	10433	225	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 67	Rpf= 37	Rft= 58	Wmax/rel/lim= 7,0			0,4	9,6	m	m
Sez.N. 197	90	3,40		31	771	5604	58	15	2083	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28	
IPE330	qn=	-1595		37	771	6606	43	15	-58	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32	
Asta: 161	91	3,40		50	0	-6278	0	0	-5075	0	162007	18454	2549	35673	33183	270	2588	34	
Instab.:l=	411,5	$\beta^*l=$	411,5		0	6278	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 115	Rpf= 25	Rft= 39	Wmax/rel/lim= 7,9			2,8	16,5	m	m
Sez.N. 197	177	3,40		66	0	2175	0	0	856	6	163769	18655	2577	35673	33183	270	2616	12	
IPE330	qn=	-49		34	2944	3713	34	-32	2726	34	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18	
Asta: 162	176	3,40		34	2944	6019	62	-32	2672	34	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30	
Instab.:l=	175,9	$\beta^*l=$	175,9		2944	6019	62	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 49	Rpf= 24	Rft= 30	Wmax/rel/lim= 9,7			0,4	7,0	m	m
Sez.N. 197	101	3,40		62	0	-3510	0	0	2340	-1	163500	18624	2573	35673	33183	270	2612	19	
IPE330	qn=	-349		50	0	1314	0	0	-12	-1	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 163	111	3,40		45	2221	1166	-62	102	1238	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Instab.:l=	220,6	$\beta^*l=$	220,6		0	3510	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 62	Rpf= 6	Rft= 20	Wmax/rel/lim= 4,2			0,2	8,8	m	m
Sez.N. 197	111	3,40		45	2221	1166	-62	128	518	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
IPE330	qn=	-349		45	2221	1439	-217	128	-66	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12	
Asta: 164	102	3,40		27	-2221	-2603	378	-128	-1958	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22	
Instab.:l=	246,6	$\beta^*l=$	246,6		0	3521	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 17	Rft= 20	Wmax/rel/lim= 4,4			0,7	9,9	m	m
Sez.N. 197	110	3,40		31	2124	1428	3	0	-867	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
IPE330	qn=	-229		62	0	1210	0	0	-11	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 165	101	3,40		50	0	-3785	0	0	-2292	1	163538	18629	2573	35673	33183	270	2612	20	
Instab.:l=	246,6	$\beta^*l=$	246,6		0	3785	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 13	Rft= 22	Wmax/rel/lim= 3,3			0,1	9,9	m	m
Sez.N. 197	100	3,40		62	0	-3602	0	0	1968	0	163666	18643	2575	35673	33183	270	2614	19	
IPE330	qn=	-229		50	0	2070	0	0	-585	-1	163933	18674	2580	35673	33183	270	2618	11	
Asta: 166	110	3,40		31	2124	1428	3	-3	557	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Instab.:l=	247,6	$\beta^*l=$	247,6		0	3602	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 9	Rft= 21	Wmax/rel/lim= 3,3			0,2	9,9	m	m
Sez.N. 197	113	3,40		40	483	1139	-3	76	-109	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
IPE330	qn=	-349		62	0	1813	0	0	711	0	163925	18673	2580	35673	33183	270	2618	10	
Asta: 167	104	3,40		50	0	-3575	0	0	-2160	0	163602	18636	2574	35673	33183	270	2613	19	
Instab.:l=	247,6	$\beta^*l=$	247,6		0	3575	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 11	Rft= 20	Wmax/rel/lim= 3,9			0,5	9,9	m	m
Sez.N. 197	76	3,40		44	3973	-4574	-132	-42	3236	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25	
IPE330	qn=	-691		46	3973	1600	21	-42	-7	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
Asta: 168	77	3,40		27	-3973	-4475	-133	42	-3143	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25	
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0		2384	4426	80	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 179	Rpf= 30	Rft= 49	Wmax/rel/lim= 3,2			1,2	25,5	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 197	77	3,40	45	1710	-5822	-110	-43	4005	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30		
IPE330	qn=	-622	45	1710	4553	112	-43	-7	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	24		
Asta: 169	78	3,40	45	1710	4528	122	-43	-200	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25		
Instab.:l=	544,0	$\beta^*l=$	544,0	1710	5822	122	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 153	Rpf= 13	Rft= 39	Wmax/rel/lim=		3,9	2,1	21,8	m		
Sez.N. 197	61	3,40	56	0	-3902	0	0	2412	0	163528	18628	2573	35673	33183	270	2612	21		
IPE330	qn=	-603	52	0	1759	0	0	-10	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	9		
Asta: 170	71	3,40	52	0	-3054	0	0	-2280	0	163564	18632	2574	35673	33183	270	2613	16		
Instab.:l=	495,1	$\beta^*l=$	495,1	0	3902	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 139	Rpf= 13	Rft= 27	Wmax/rel/lim=		2,4	0,8	19,8	m		
Sez.N. 197	71	3,40	62	0	-4163	0	0	2978	0	163298	18601	2570	35673	33183	270	2608	22		
IPE330	qn=	-753	62	0	2307	0	0	-13	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	12		
Asta: 171	83	3,40	50	0	-3613	0	0	-2501	0	163494	18624	2573	35673	33183	270	2611	19		
Instab.:l=	466,3	$\beta^*l=$	466,3	0	4163	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 131	Rpf= 11	Rft= 27	Wmax/rel/lim=		2,3	0,6	18,7	m		
Sez.N. 197	63	3,40	56	0	-3528	0	0	2345	0	163557	18631	2574	35673	33183	270	2612	19		
IPE330	qn=	-651	52	0	1332	0	0	-2	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7		
Asta: 172	73	3,40	52	0	-3080	0	0	-2264	0	163579	18633	2574	35673	33183	270	2613	17		
Instab.:l=	519,2	$\beta^*l=$	519,2	2792	2317	256	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 146	Rpf= 16	Rft= 26	Wmax/rel/lim=		2,6	0,7	20,8	m		
Sez.N. 197	73	3,40	56	0	-3941	0	0	2751	0	163400	18613	2571	35673	33183	270	2610	21		
IPE330	qn=	-754	62	0	2313	0	0	-14	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	12		
Asta: 173	84	3,40	50	0	-3488	0	0	-2500	0	163498	18624	2573	35673	33183	270	2612	19		
Instab.:l=	448,3	$\beta^*l=$	448,3	0	3941	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 126	Rpf= 13	Rft= 26	Wmax/rel/lim=		2,1	0,8	17,9	m		
Sez.N. 197	65	3,40	56	0	-3559	0	0	2471	0	163509	18625	2573	35673	33183	270	2612	19		
IPE330	qn=	-755	52	0	2053	0	0	-8	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	11		
Asta: 174	75	3,40	52	0	-4000	0	0	-2842	0	163357	18608	2571	35673	33183	270	2609	21		
Instab.:l=	479,7	$\beta^*l=$	479,7	-4917	2362	50	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 135	Rpf= 22	Rft= 27	Wmax/rel/lim=		2,3	0,6	19,2	m		
Sez.N. 197	75	3,40	46	4151	-3664	-146	-65	3522	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21		
IPE330	qn=	-853	45	4151	1966	62	-65	-11	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11		
Asta: 175	76	3,40	47	0	-2590	0	0	-2418	0	163522	18627	2573	35673	33183	270	2612	14		
Instab.:l=	485,3	$\beta^*l=$	485,3	4151	3664	170	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 136	Rpf= 17	Rft= 29	Wmax/rel/lim=		2,8	1,0	19,4	m		
Sez.N. 197	105	3,40	62	0	-4933	0	0	3222	-2	163048	18573	2566	35673	33183	270	2604	27		
IPE330	qn=	-623	50	0	3293	0	0	-13	-4	163945	18675	2580	35673	33183	270	2619	18		
Asta: 176	131	3,40	31	650	3062	1	29	307	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15		
Instab.:l=	233,6	$\beta^*l=$	233,6	0	4933	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 65	Rpf= 15	Rft= 28	Wmax/rel/lim=		3,3	0,5	9,3	m		
Sez.N. 197	106	3,40	62	0	-4482	0	0	3264	0	163157	18585	2567	35673	33183	270	2606	24		
IPE330	qn=	-480	62	0	-1998	0	0	2952	0	163304	18602	2570	35673	33183	270	2608	11		
Asta: 177	132	3,40	46	1634	523	24	79	591	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	3		
Instab.:l=	164,0	$\beta^*l=$	164,0	0	4482	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 14	Rft= 24	Wmax/rel/lim=		2,4	0,2	6,6	m		
Sez.N. 197	107	3,40	62	0	-3705	0	0	2604	-3	163321	18604	2570	35673	33183	270	2609	20		
IPE330	qn=	-549	50	0	1864	0	0	-4	-3	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	10		
Asta: 178	133	3,40	40	1088	1601	6	4	615	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
Instab.:l=	217,5	$\beta^*l=$	217,5	0	3705	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 61	Rpf= 7	Rft= 21	Wmax/rel/lim=		2,9	0,1	8,7	m		
Sez.N. 197	108	3,40	56	0	-4547	0	0	3165	-3	163031	18571	2565	35673	33183	270	2604	24		
IPE330	qn=	-536	56	0	-1631	0	0	2727	-3	163249	18596	2569	35673	33183	270	2608	9		
Asta: 179	134	3,40	45	1213	1311	-24	85	1105	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7		
Instab.:l=	204,5	$\beta^*l=$	204,5	0	4547	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 57	Rpf= 9	Rft= 25	Wmax/rel/lim=		3,3	0,1	8,2	m		
Sez.N. 197	1	3,40	24	-1220	-9049	-65	-50	5789	38	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	45		
IPE330	qn=	-49	30	-2033	-4159	-38	-83	5084	25	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21		
Asta: 180	171	3,40	73	0	2375	0	0	3362	52	156737	17854	2466	35673	33183	270	2504	13		
Instab.:l=	168,9	$\beta^*l=$	168,9	0	8534	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 47	Rpf= 34	Rft= 41	Wmax/rel/lim=		10,0	0,4	6,8	m		
Sez.N. 197	171	3,40	73	0	2376	0	0	327	8	163828	18662	2578	35673	33183	270	2617	13		
IPE330	qn=	-49	73	0	2636	0	0	285	8	163837	18663	2578	35673	33183	270	2617	14		
Asta: 181	170	3,40	73	0	2861	0	0	243	8	163845	18664	2578	35673	33183	270	2617	15		
Instab.:l=	170,7	$\beta^*l=$	170,7	0	2861	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 8	Rft= 16	Wmax/rel/lim=		12,2	0,3	6,8	m		
Sez.N. 197	81	3,40	69	0	2152	0	0	-514	-19	163386	18611	2571	35673	33183	270	2610	12		
IPE330	qn=	-49	69	0	1693	0	0	-556	-19	163368	18609	2571	35673	33183	270	2609	9		
Asta: 182	80	3,40	73	0	-1503	0	0	-526	-26	162905	18557	2563	35673	33183	270	2602	8		
Instab.:l=	171,9	$\beta^*l=$	171,9	0	2152	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 10	Rft= 12	Wmax/rel/lim=		11,7	0,1	6,9	m		
Sez.N. 197	36	3,40	24	-2943	-13438	140	83	8260	65	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	67		
IPE330	qn=	-49	78	0	-5642	0	0	5525	25	158403	18044	2493	35673	33183	270	2530	31		

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: 183	177	3,40		66	0	2174	0	0	3884	55	155224	17682	2443	35673	33183	270	2479	12	
Instab.:l=	173,4	$\beta^*l=$		173,4	2943	13217	140	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf= 52	Rft= 66	Wmax/rel/lim=	8,6	0,7	6,9	m
Sez.N. 195	49	3,40		46	3243	0	0	0	4758	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
IPE300	qn=	-1278		40	1946	8023	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	49	
Asta: 184	50	3,40		46	3243	0	0	0	-4758	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	600,2	$\beta^*l=$		600,2	1946	8023	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	179	Rpf= 49	Rft= 56	Wmax/rel/lim=	15,6	12,0	24,0	m
Sez.N. 197	176	3,40		34	2947	6018	62	24	-2674	-54	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30	
IPE330	qn=	-49		40	2947	3660	40	24	-2622	-52	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18	
Asta: 185	175	3,40		69	0	1920	0	0	-897	-15	163426	18616	2572	35673	33183	270	2610	10	
Instab.:l=	175,0	$\beta^*l=$		175,0	2947	6018	62	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	49	Rpf= 25	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	9,7	0,4	7,0	m
Sez.N. 197	86	3,40		78	0	-6179	0	0	3776	8	162259	18483	2553	35673	33183	270	2592	33	
IPE330	qn=	-49		78	0	-2597	0	0	3729	8	162293	18487	2554	35673	33183	270	2592	14	
Asta: 186	96	3,40		46	2161	1489	-336	315	3143	13	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15	
Instab.:l=	190,9	$\beta^*l=$		190,9	0	6179	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	53	Rpf= 12	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	4,6	0,2	7,6	m
Sez.N. 197	96	3,40		46	2098	1489	-336	-322	-1292	-14	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15	
IPE330	qn=	-49		66	0	-2949	0	0	-4048	-4	162414	18501	2556	35673	33183	270	2594	16	
Asta: 187	105	3,40		66	0	-6373	0	0	-4089	-4	162386	18497	2555	35673	33183	270	2594	34	
Instab.:l=	168,3	$\beta^*l=$		168,3	0	6373	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	47	Rpf= 24	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	4,6	0,3	6,7	m
Sez.N. 203	2	3,40		24	-2140	-27107	-88	-63	19800	-130	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	62	
IPE450	qn=	-78		30	-3567	-11628	-63	-105	17913	-115	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	27	
Asta: 188	186	3,40		44	3567	8802	-21	105	16141	-115	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	20	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$		160,4	0	24749	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 47	Rft= 56	Wmax/rel/lim=	9,6	0,4	6,4	m
Sez.N. 203	186	3,40		44	3568	8801	-21	46	7236	-75	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	20	
IPE450	qn=	-78		34	2141	15208	-35	28	8433	-85	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	35	
Asta: 189	174	3,40		34	2141	21938	-57	28	8352	-85	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	50	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$		160,4	2141	21938	57	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 38	Rft= 50	Wmax/rel/lim=	12,9	0,5	6,4	m
Sez.N. 203	173	3,40		40	2151	19084	-142	-139	-11902	63	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	45	
IPE450	qn=	-78		24	-2151	9733	31	139	-11103	66	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	22	
Asta: 190	172	3,40		69	0	3019	0	0	-5450	41	254847	38675	4549	53547	56367	529	2579	8	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$		160,4	2151	19084	142	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 33	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	12,5	0,3	6,4	m
Sez.N. 203	37	3,40		24	-3365	-29005	340	217	18765	51	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	70	
IPE450	qn=	-78		24	-3365	-12174	145	217	18674	51	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	29	
Asta: 191	180	3,40		73	0	5061	0	0	9288	37	251580	38179	4491	53547	56367	529	2546	13	
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$		174,8	3365	28545	340	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf= 53	Rft= 69	Wmax/rel/lim=	7,1	0,5	7,0	m
Sez.N. 203	180	3,40		73	0	5061	0	0	2489	-1	258549	39237	4615	53547	56367	529	2616	13	
IPE450	qn=	-78		34	3380	10474	82	-47	6463	2	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	25	
Asta: 192	179	3,40		34	3380	15977	122	-47	6377	2	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	38	
Instab.:l=	176,5	$\beta^*l=$		176,5	3380	15977	122	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf= 31	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	7,0	0,4	7,1	m
Sez.N. 203	179	3,40		34	3387	15977	122	39	-4805	-16	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	38	
IPE450	qn=	-78		40	3387	11762	87	39	-4653	-16	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	28	
Asta: 193	178	3,40		40	3387	7735	53	39	-4739	-16	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	18	
Instab.:l=	176,5	$\beta^*l=$		176,5	3387	15945	122	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf= 36	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	6,9	0,5	7,1	m
Sez.N. 203	87	3,40		46	3274	-11355	593	693	7053	-2	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	34	
IPE450	qn=	-78		69	0	-5602	0	0	7280	-1	256579	38938	4580	53547	56367	529	2596	14	
Asta: 194	97	3,40		46	3274	1774	-715	693	6863	-2	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	14	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		188,7	3274	11355	715	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 16	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	3,1	0,2	7,5	m
Sez.N. 203	97	3,40		46	3276	1773	-715	-666	-429	2	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	14	
IPE450	qn=	-78		73	0	-5987	0	0	-6525	-1	257038	39008	4588	53547	56367	529	2601	15	
Asta: 195	106	3,40		73	0	-11509	0	0	-6591	-1	257003	39002	4588	53547	56367	529	2601	30	
Instab.:l=	168,4	$\beta^*l=$		168,4	0	11509	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	40	Rpf= 22	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	3,1	0,2	6,7	m
Sez.N. 203	3	3,40		30	-2540	-14687	-107	-33	10659	33	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	34	
IPE450	qn=	-78		69	0	-7066	0	0	8010	17	254834	38673	4549	53547	56367	529	2579	18	
Asta: 196	190	3,40		73	0	5854	0	0	4627	34	256043	38857	4571	53547	56367	529	2591	15	
Instab.:l=	151,3	$\beta^*l=$		151,3	0	13149	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf= 27	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	6,5	0,2	6,1	m
Sez.N. 203	14	3,40		34	1516	13812	-85	18	-4416	-53	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	32	
IPE450	qn=	-78		40	1516	10547	-99	18	-4122	-53	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	25	
Asta: 197	188	3,40		40	1516	7435	-113	18	-4197	-53	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	18	
Instab.:l=	149,6	$\beta^*l=$		149,6	1516	13812	113	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf= 30	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	8,2	0,3	6,0	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 203	26	3,40	30	-2684	4621	283	193	-11872	-20	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	14		
IPE450	qn=	-78	73	0	-5180	0	0	-9978	-32	251358	38146	4487	53547	56367	529	2544	14		
Asta: 198	187	3,40	34	1611	-13410	-31	-116	-14964	-36	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	31		
Instab.:l=	120,2	$\beta^*l=$	120,2	1611	13410	170	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf= 23	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	7,4	0,1	4,8	m	m
Sez.N. 195	59	3,40	46	201	0	0	0	5202	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1317	40	121	9311	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	57		
Asta: 199	60	3,40	46	201	0	0	0	-5202	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0	121	9311	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf= 50	Rft= 66	Wmax/rel/lim=	22,2	15,6	25,5	m	m
Sez.N. 203	39	3,40	40	2111	-38737	354	856	24633	120	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	92		
IPE450	qn=	-78	40	2111	-21540	-244	856	24563	120	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	52		
Asta: 200	49	3,40	46	3518	-5412	-1332	1426	22165	109	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	31		
Instab.:l=	134,8	$\beta^*l=$	134,8	2111	38737	799	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	32	Rpf= 67	Rft= 98	Wmax/rel/lim=	7,3	0,5	5,4	m	m
Sez.N. 203	49	3,40	46	4166	-5413	-1332	-1733	17407	82	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	31		
IPE450	qn=	-78	28	-4166	5379	389	1733	15633	85	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	17		
Asta: 201	183	3,40	18	-2499	15556	-333	1040	17885	95	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	39		
Instab.:l=	108,9	$\beta^*l=$	108,9	-4166	10405	578	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf= 33	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,3	0,1	4,4	m	m
Sez.N. 203	183	3,40	18	-2348	15560	-332	-169	4581	-12	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	39		
IPE450	qn=	-78	34	2348	20382	180	169	5337	-13	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	48		
Asta: 202	182	3,40	40	2348	25055	37	169	5560	-14	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	57		
Instab.:l=	174,9	$\beta^*l=$	174,9	2348	25055	332	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf= 57	Rft= 63	Wmax/rel/lim=	11,6	0,8	7,0	m	m
Sez.N. 203	182	3,40	40	2347	25054	37	-47	-7829	-54	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	57		
IPE450	qn=	-78	40	2347	17974	79	-47	-7920	-54	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	41		
Asta: 203	181	3,40	46	3912	11176	198	-78	-6789	-47	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	28		
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$	174,8	2347	25054	119	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf= 49	Rft= 59	Wmax/rel/lim=	11,6	0,7	7,0	m	m
Sez.N. 197	4	3,40	30	-6767	-11075	-139	-128	9456	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	56		
IPE330	qn=	-49	78	0	-2581	0	0	6636	0	160653	18300	2528	35673	33183	270	2566	14		
Asta: 204	15	3,40	34	4060	8301	-55	77	9147	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	0	10158	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 46	Rft= 48	Wmax/rel/lim=	6,9	0,4	7,2	m	m
Sez.N. 197	15	3,40	34	4057	8298	-55	14	-791	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
IPE330	qn=	-49	34	4057	7565	-67	14	-848	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	38		
Asta: 205	27	3,40	24	-4057	7252	79	-14	114	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	36		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	4057	8298	79	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 39	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	7,5	0,9	7,2	m	m
Sez.N. 197	27	3,40	24	-4104	7252	79	115	-10124	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	36		
IPE330	qn=	-49	66	0	-3150	0	0	-7213	0	160045	18231	2518	35673	33183	270	2566	17		
Asta: 206	40	3,40	34	4104	-13267	127	-115	-11257	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	66		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	4104	13267	127	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 46	Rft= 66	Wmax/rel/lim=	6,7	0,4	7,2	m	m
Sez.N. 197	40	3,40	78	0	-7087	0	0	5027	-14	160590	18293	2527	35673	33183	270	2565	39		
IPE330	qn=	-49	78	0	-2609	0	0	4983	-14	160635	18298	2528	35673	33183	270	2566	14		
Asta: 207	50	3,40	44	9171	2840	-350	266	4492	-24	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	5502	6952	210	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	49	Rpf= 37	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	4,1	0,3	7,0	m	m
Sez.N. 197	50	3,40	44	9714	2841	-350	-443	-3612	24	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22		
IPE330	qn=	-49	30	-9714	1426	156	443	-2525	21	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11		
Asta: 208	68	3,40	66	0	-1263	0	0	-3695	17	161510	18398	2542	35673	33183	270	2580	7		
Instab.:l=	87,5	$\beta^*l=$	87,5	-9714	1923	195	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	24	Rpf= 20	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	4,0	0,1	3,5	m	m
Sez.N. 197	5	3,40	24	-807	-10281	-88	-74	9816	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	51		
IPE330	qn=	-49	78	0	-2250	0	0	6402	0	160884	18326	2532	35673	33183	270	2570	12		
Asta: 209	16	3,40	34	807	8388	-45	74	8906	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	0	9419	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 38	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	6,0	0,3	7,2	m	m
Sez.N. 197	16	3,40	34	807	8388	-45	2	-1173	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
IPE330	qn=	-49	34	807	7313	-47	2	-1230	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	36		
Asta: 210	28	3,40	24	-807	6411	49	-2	-491	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	807	8388	49	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 38	Rft= 44	Wmax/rel/lim=	6,6	0,8	7,2	m	m
Sez.N. 197	28	3,40	24	-807	6411	49	54	-10570	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32		
IPE330	qn=	-49	66	0	-3763	0	0	-7404	0	159835	18207	2515	35673	33183	270	2553	21		
Asta: 211	41	3,40	34	807	-14262	48	-54	-11481	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	69		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	807	14262	49	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 49	Rft= 69	Wmax/rel/lim=	5,7	0,5	7,2	m	m
Sez.N. 197	41	3,40	40	899	-12245	17	47	9777	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	59		
IPE330	qn=	-49	78	0	-3458	0	0	6541	-6	159939	18219	2517	35673	33183	270	2555	19		

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: 212	51	3,40		18	-899	4966	65	-47	8936	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25	
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$		174,0	899	12245	65	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 43	Rft= 60	Wmax/rel/lim=		4,6	0,4	7,0	m	m
Sez.N. 197	51	3,40		18	-899	4964	65	64	486	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25	
IPE330 qn=	-49			31	899	5414	-27	-64	1008	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26	
Asta: 213	13	3,40		40	899	6058	10	-64	1140	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
Instab.:l=	118,0	$\beta^*l=$		118,0	899	6058	65	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 33	Rpf= 29	Rft= 31	Wmax/rel/lim=		5,2	0,3	4,7	m	m
Sez.N. 197	62	3,40		40	894	4610	-7	-66	-5030	53	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22	
IPE330 qn=	-49			46	1490	3160	21	-110	-4439	52	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16	
Asta: 214	24	3,40		78	0	1927	0	0	-2436	38	160111	18238	2520	35673	33183	270	2557	11	
Instab.:l=	58,0	$\beta^*l=$		58,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		4,8	0,0	2,3	m	m
Sez.N. 197	6	3,40		24	-1346	-13526	-55	-43	12395	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	66	
IPE330 qn=	-49			30	-2243	-3032	-29	-71	11338	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15	
Asta: 215	17	3,40		34	1346	10225	-21	43	11049	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	49	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	0	12105	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 50	Rft= 57	Wmax/rel/lim=		6,9	0,4	7,2	m	m
Sez.N. 197	17	3,40		34	1346	10225	-21	9	-885	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	49	
IPE330 qn=	-49			34	1346	9407	-29	9	-942	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	45	
Asta: 216	29	3,40		24	-1346	9076	37	-9	232	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	44	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	1346	10225	37	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 45	Rft= 54	Wmax/rel/lim=		7,7	1,1	7,2	m	m
Sez.N. 197	29	3,40		24	-1346	9076	37	40	-11702	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	44	
IPE330 qn=	-49			63	0	-2884	0	0	-8127	0	158970	18108	2502	35673	33183	270	2539	16	
Asta: 217	42	3,40		34	1346	-14715	34	-40	-13048	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	71	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	1346	14715	37	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 47	Rft= 71	Wmax/rel/lim=		6,5	0,4	7,2	m	m
Sez.N. 197	131	3,40		31	650	3063	1	31	-1904	6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15	
IPE330 qn=	-761			62	0	1604	0	0	-7	2	163961	18677	2580	35673	33183	270	2619	9	
Asta: 218	106	3,40		50	0	-5166	0	0	-3854	4	162536	18515	2558	35673	33183	270	2596	28	
Instab.:l=	234,0	$\beta^*l=$		234,0	0	5166	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 65	Rpf= 11	Rft= 29	Wmax/rel/lim=		3,3	0,2	9,4	m	m
Sez.N. 197	54	3,40		30	-4622	2325	-959	-2153	-2961	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	35	
IPE330 qn=	-49			63	0	-2043	0	0	-5276	0	161861	18438	2547	35673	33183	270	2585	11	
Asta: 219	65	3,40		44	4622	-4085	-1215	2153	-5791	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50	
Instab.:l=	101,0	$\beta^*l=$		101,0	-4622	1841	486	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 24	Rft= 23	Wmax/rel/lim=		3,3	0,1	4,0	m	m
Sez.N. 197	7	3,40		24	-731	-13156	-26	-13	12565	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	63	
IPE330 qn=	-49			75	0	-2422	0	0	7957	0	159175	18132	2505	35673	33183	270	2542	13	
Asta: 220	18	3,40		34	731	10462	3	13	11659	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	0	12388	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 48	Rft= 59	Wmax/rel/lim=		6,9	0,3	7,2	m	m
Sez.N. 197	18	3,40		34	731	10462	3	2	-1022	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50	
IPE330 qn=	-49			34	731	9522	1	2	-1079	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	45	
Asta: 221	30	3,40		40	731	8773	0	2	-758	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	42	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	731	10462	3	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 46	Rft= 55	Wmax/rel/lim=		7,7	1,1	7,2	m	m
Sez.N. 197	30	3,40		40	731	8773	0	40	-13440	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	42	
IPE330 qn=	-49			63	0	-3547	0	0	-8766	0	158136	18013	2488	35673	33183	270	2526	20	
Asta: 222	43	3,40		34	731	-16306	-71	40	-13932	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	79	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	731	16306	-71	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 57	Rft= 79	Wmax/rel/lim=		6,4	0,5	7,2	m	m
Sez.N. 197	43	3,40		40	755	-10031	-123	-189	8240	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	51	
IPE330 qn=	-49			75	0	-2811	0	0	5849	-3	161028	18343	2534	35673	33183	270	2572	15	
Asta: 223	53	3,40		43	1258	3855	343	-315	7099	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	27	
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$		174,0	755	10031	206	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 37	Rft= 53	Wmax/rel/lim=		2,9	0,3	7,0	m	m
Sez.N. 197	53	3,40		43	1258	3853	343	610	-1393	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	27	
IPE330 qn=	-49			40	755	3400	-12	366	-1375	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16	
Asta: 224	64	3,40		46	1258	2508	-413	610	-1107	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22	
Instab.:l=	124,0	$\beta^*l=$		124,0	1258	3832	413	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 34	Rpf= 22	Rft= 29	Wmax/rel/lim=		2,9	0,2	5,0	m	m
Sez.N. 197	64	3,40		46	965	2496	-435	-559	-4113	11	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23	
IPE330 qn=	-49			63	0	-3006	0	0	-4658	8	161569	18404	2542	35673	33183	270	2581	16	
Asta: 225	73	3,40		28	-965	-6183	-242	559	-5632	12	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	35	
Instab.:l=	121,0	$\beta^*l=$		121,0	579	5677	261	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 34	Rpf= 27	Rft= 33	Wmax/rel/lim=		2,6	0,2	4,8	m	m
Sez.N. 197	8	3,40		24	-1516	-14182	11	20	12910	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	68	
IPE330 qn=	-49			30	-2527	-3319	-11	34	11851	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16	
Asta: 226	19	3,40		34	1516	10743	25	-20	11371	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	52	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	0	12563	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 52	Rft= 60	Wmax/rel/lim=		7,5	0,4	7,2	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 197	19	3,40	34	1516	10743	25	-3	-1168	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	52		
IPE330	qn=	-49	34	1516	9672	28	-3	-1226	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	47		
Asta: 227	31	3,40	24	-1516	9182	-31	3	142	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	44		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	1516	10743	31	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 46	Rft= 56	Wmax/rel/lim= 8,2		1,1	7,2	m			
Sez.N. 197	31	3,40	24	-1516	9182	-31	-108	-12397	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	44		
IPE330	qn=	-49	44	2527	-3948	-111	181	-12763	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21		
Asta: 228	44	3,40	34	1516	-16294	-163	108	-13936	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	81		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	1516	16294	163	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 54	Rft= 81	Wmax/rel/lim= 6,8		0,6	7,2	m			
Sez.N. 197	44	3,40	30	-4622	-7839	450	809	5895	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	48		
IPE330	qn=	-49	30	-4622	-2589	-275	809	5838	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	19		
Asta: 229	54	3,40	30	-4622	2322	-959	809	5784	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	35		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	4622	5270	959	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 41	Rft= 49	Wmax/rel/lim= 3,5		0,5	7,0	m			
Sez.N. 197	132	3,40	46	1634	523	24	70	-513	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	3		
IPE330	qn=	-765	50	0	-1663	0	0	-2588	0	163466	18621	2572	35673	33183	270	2611	9		
Asta: 230	107	3,40	50	0	-4060	0	0	-3113	0	163242	18595	2569	35673	33183	270	2607	22		
Instab.:l=	164,0	$\beta^*l=$	164,0	0	4060	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 5	Rft= 22	Wmax/rel/lim= 2,5		0,1	6,6	m			
Sez.N. 197	9	3,40	24	-570	-10377	15	32	9776	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50		
IPE330	qn=	-49	75	0	-2370	0	0	6433	0	160833	18321	2531	35673	33183	270	2569	13		
Asta: 231	20	3,40	34	570	8232	43	-32	8914	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	40		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	0	9786	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 38	Rft= 46	Wmax/rel/lim= 7,4		0,3	7,2	m			
Sez.N. 197	20	3,40	34	570	8232	43	-1	-875	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	40		
IPE330	qn=	-49	34	570	7422	44	-1	-933	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	36		
Asta: 232	32	3,40	40	570	6901	45	-1	-513	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	34		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	570	8232	45	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 37	Rft= 44	Wmax/rel/lim= 7,8		0,8	7,2	m			
Sez.N. 197	32	3,40	40	570	6900	45	119	-10303	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	34		
IPE330	qn=	-49	63	0	-3308	0	0	-7100	0	160154	18243	2520	35673	33183	270	2558	18		
Asta: 233	45	3,40	34	570	-12836	-168	119	-10894	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	65		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	570	12836	168	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 47	Rft= 65	Wmax/rel/lim= 6,9		0,4	7,2	m			
Sez.N. 197	10	3,40	24	-1220	-10558	2	26	9738	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50		
IPE330	qn=	-49	30	-2034	-2448	-35	44	8954	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12		
Asta: 234	21	3,40	34	1220	8468	45	-26	8326	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	0	9265	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 40	Rft= 44	Wmax/rel/lim= 7,8		0,3	7,2	m			
Sez.N. 197	21	3,40	34	1220	8468	45	-4	-1682	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
IPE330	qn=	-49	34	1220	6937	49	-4	-1739	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	34		
Asta: 235	33	3,40	24	-1220	5980	-53	4	-498	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	1220	8468	53	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 37	Rft= 44	Wmax/rel/lim= 8,0		0,8	7,2	m			
Sez.N. 197	33	3,40	24	-1220	5980	-53	-125	-10506	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30		
IPE330	qn=	-49	44	2034	-5081	-99	208	-10894	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	27		
Asta: 236	46	3,40	34	1220	-15876	-171	125	-11918	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	80		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	1220	15876	171	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 53	Rft= 80	Wmax/rel/lim= 6,9		0,7	7,2	m			
Sez.N. 197	46	3,40	24	-1951	-17163	132	121	12711	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	85		
IPE330	qn=	-49	24	-1951	-5814	24	121	12654	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28		
Asta: 237	56	3,40	34	1951	5600	79	-121	12100	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29		
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$	174,0	1951	16890	132	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 64	Rft= 83	Wmax/rel/lim= 8,1		0,7	7,0	m			
Sez.N. 197	56	3,40	34	1951	5602	79	2	2897	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29		
IPE330	qn=	-49	34	1951	7743	78	2	2850	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	39		
Asta: 238	38	3,40	40	1951	10066	76	2	3284	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50		
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$	149,0	1951	10066	79	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 41	Rpf= 49	Rft= 51	Wmax/rel/lim= 10,0		0,6	6,0	m			
Sez.N. 197	67	3,40	40	2040	7845	113	188	-5540	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	40		
IPE330	qn=	-49	40	2040	6125	54	188	-5560	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30		
Asta: 239	59	3,40	40	2040	4398	-4	188	-5580	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21		
Instab.:l=	62,0	$\beta^*l=$	62,0	-2040	7647	66	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 39	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 8,9		0,1	2,5	m			
Sez.N. 197	11	3,40	30	-259	-9461	28	63	8166	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	46		
IPE330	qn=	-342	44	259	2346	29	-63	5625	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12		
Asta: 240	22	3,40	34	155	7488	51	-38	6358	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	37		
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$	179,0	155	7488	51	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 35	Rft= 38	Wmax/rel/lim= 9,0		0,3	7,2	m			
Sez.N. 197	22	3,40	34	155	7488	51	-15	-1711	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	37		
IPE330	qn=	-49	34	155	5931	64	-15	-1768	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	30		

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: 241	34	3,40		24	-155	5152	-78	15	-329	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	155	7488	78	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 31	Rft= 39	Wmax/rel/lim= 9,1			0,7	7,2	m	m
Sez.N. 197	34	3,40		24	-155	5152	-78	-169	-10254	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26	
IPE330	qn=	-49		44	259	-6101	-122	282	-10926	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32	
Asta: 242	47	3,40		34	155	-16813	-225	169	-11865	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	85	
Instab.:l=	179,0	$\beta^*l=$		179,0	155	16813	225	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 55	Rft= 85	Wmax/rel/lim= 8,1			0,8	7,2	m	m
Sez.N. 197	47	3,40		24	-258	-17179	158	147	12624	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	85	
IPE330	qn=	-49		24	-258	-5909	27	147	12566	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
Asta: 243	57	3,40		34	258	5658	98	-147	12037	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
Instab.:l=	174,0	$\beta^*l=$		174,0	258	16598	158	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 63	Rft= 83	Wmax/rel/lim= 10,3			0,7	7,0	m	m
Sez.N. 197	57	3,40		34	258	5639	98	5	4358	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
IPE330	qn=	-49		34	258	8868	94	5	4311	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	44	
Asta: 244	58	3,40		40	258	12204	90	5	4683	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	60	
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$		149,0	258	12204	98	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 41	Rpf= 54	Rft= 61	Wmax/rel/lim= 12,5			0,7	6,0	m	m
Sez.N. 197	58	3,40		40	258	12184	90	28	-3700	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	60	
IPE330	qn=	-49		40	258	9409	69	28	-3748	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	46	
Asta: 245	60	3,40		40	258	6600	48	28	-3795	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	33	
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$		149,0	258	12184	90	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 41	Rpf= 58	Rft= 61	Wmax/rel/lim= 12,4			0,7	6,0	m	m
Sez.N. 197	65	3,40		30	-5996	-2525	1083	923	2334	9	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	39	
IPE330	qn=	-145		44	5996	722	-343	-923	840	8	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12	
Asta: 246	74	3,40		46	5996	1393	443	-923	1715	8	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18	
Instab.:l=	165,5	$\beta^*l=$		165,5	5996	1716	1083	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 25	Rft= 35	Wmax/rel/lim= 2,9			0,5	6,6	m	m
Sez.N. 197	74	3,40		46	5831	1391	372	166	-1304	-7	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16	
IPE330	qn=	-145		72	0	-1689	0	0	-3198	-5	162903	18556	2563	35673	33183	270	2602	9	
Asta: 247	84	3,40		72	0	-4442	0	0	-3321	-5	162832	18548	2562	35673	33183	270	2601	24	
Instab.:l=	164,0	$\beta^*l=$		164,0	0	4442	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 20	Rft= 24	Wmax/rel/lim= 3,3			0,3	6,6	m	m
Sez.N. 197	103	3,40		62	0	-3577	0	0	2458	-1	163475	18621	2572	35673	33183	270	2611	19	
IPE330	qn=	-349		50	0	1374	0	0	-17	-1	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 248	113	3,40		40	483	1139	-3	72	906	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
Instab.:l=	201,3	$\beta^*l=$		201,3	0	3577	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 56	Rpf= 9	Rft= 20	Wmax/rel/lim= 3,5			0,2	8,1	m	m
Sez.N. 197	112	3,40		31	649	1971	-18	10	-1215	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
IPE330	qn=	-229		62	0	1009	0	0	-3	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 249	103	3,40		50	0	-3772	0	0	-2273	-1	163555	18631	2574	35673	33183	270	2612	20	
Instab.:l=	272,2	$\beta^*l=$		272,2	0	3772	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 76	Rpf= 10	Rft= 22	Wmax/rel/lim= 3,5			0,2	10,9	m	m
Sez.N. 197	63	3,40		68	0	-4649	0	0	3300	0	163142	18584	2567	35673	33183	270	2606	25	
IPE330	qn=	-145		68	0	-2037	0	0	3183	0	163199	18590	2568	35673	33183	270	2607	11	
Asta: 250	25	3,40		44	5995	2640	-58	112	2770	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	14	
Instab.:l=	166,2	$\beta^*l=$		166,2	0	4649	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 21	Rft= 25	Wmax/rel/lim= 2,7			0,2	6,6	m	m
Sez.N. 197	52	3,40		40	3619	2074	9	-55	-3215	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
IPE330	qn=	-145		72	0	-2108	0	0	-3190	0	163206	18591	2568	35673	33183	270	2607	11	
Asta: 251	83	3,40		72	0	-4892	0	0	-3315	0	163145	18584	2567	35673	33183	270	2606	26	
Instab.:l=	166,2	$\beta^*l=$		166,2	0	4892	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 22	Rft= 27	Wmax/rel/lim= 2,9			0,2	6,6	m	m
Sez.N. 197	83	3,40		68	0	-3005	0	0	1711	0	163741	18652	2577	35673	33183	270	2615	16	
IPE330	qn=	-145		32	2970	325	-111	69	-4	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	4	
Asta: 252	92	3,40		72	0	-3069	0	0	-1768	0	163727	18650	2576	35673	33183	270	2615	16	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$		373,8	0	3069	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 105	Rpf= 17	Rft= 18	Wmax/rel/lim= 2,5			0,3	15,0	m	m
Sez.N. 197	92	3,40		62	0	-3627	0	0	2044	1	163637	18640	2575	35673	33183	270	2614	19	
IPE330	qn=	-229		50	0	2198	0	0	-7	1	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	12	
Asta: 253	112	3,40		31	649	1972	-18	6	632	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
Instab.:l=	246,6	$\beta^*l=$		246,6	0	3627	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 69	Rpf= 7	Rft= 21	Wmax/rel/lim= 3,5			0,2	9,9	m	m
Sez.N. 197	133	3,40		40	1087	1600	6	9	-576	5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
IPE330	qn=	-763		62	0	1564	0	0	-28	3	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	8	
Asta: 254	108	3,40		50	0	-4155	0	0	-2998	2	163158	18585	2567	35673	33183	270	2606	22	
Instab.:l=	216,9	$\beta^*l=$		216,9	0	4155	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 61	Rpf= 10	Rft= 23	Wmax/rel/lim= 2,9			0,1	8,7	m	m
Sez.N. 201	61	3,40		69	0	-7951	0	0	5263	-76	211296	28930	3663	46990	46019	419	2502	27	
IPE400	qn=	-162		73	0	2073	0	0	3095	-80	213755	29266	3706	46990	46019	419	2531	7	
Asta: 255	185	3,40		34	5248	8501	31	-14	6780	-134	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	25	
Instab.:l=	238,6	$\beta^*l=$		238,6	5248	9194	31	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 60	Rpf= 22	Rft= 28	Wmax/rel/lim= 3,9			0,2	9,5	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 201	185	3,40	34	5248	8502	31	-11	-772	53	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	25		
IPE400	qn=	-162	40	5248	7762	41	-11	-687	55	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	23		
Asta: 256	184	3,40	40	5248	7099	50	-11	-874	55	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	22		
Instab.:l=	174,9	$\beta^*l=$	174,9	-5248	8494	42	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf= 28	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	4,3	0,4	7,0	m	m
Sez.N. 197	94	3,40	56	0	-3752	0	0	2554	-3	163318	18604	2570	35673	33183	270	2609	20		
IPE330	qn=	-349	52	0	1184	0	0	-5	-2	163962	18677	2580	35673	33183	270	2619	6		
Asta: 257	115	3,40	37	539	1821	-6	21	1190	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9		
Instab.:l=	235,5	$\beta^*l=$	235,5	0	3752	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	66	Rpf= 8	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	3,5	0,1	9,4	m	m
Sez.N. 197	175	3,40	69	0	1918	0	0	-3991	-47	156681	17848	2466	35673	33183	270	2503	11		
IPE330	qn=	-49	18	-2948	-6322	-60	44	-8208	-45	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	31		
Asta: 258	86	3,40	18	-2948	-13313	-97	44	-8263	-45	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	66		
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$	174,8	2948	13107	97	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	49	Rpf= 51	Rft= 65	Wmax/rel/lim=	6,9	0,7	7,0	m	m
Sez.N. 197	115	3,40	37	539	1820	-6	25	-455	4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9		
IPE330	qn=	-349	56	0	2079	0	0	-14	2	163960	18677	2580	35673	33183	270	2619	11		
Asta: 259	95	3,40	52	0	-3705	0	0	-2294	2	163497	18624	2573	35673	33183	270	2612	20		
Instab.:l=	246,6	$\beta^*l=$	246,6	0	3705	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf= 9	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	3,5	0,3	9,9	m	m
Sez.N. 197	93	3,40	62	0	-3677	0	0	2091	5	163417	18615	2572	35673	33183	270	2610	20		
IPE330	qn=	-229	50	0	1949	0	0	-427	10	163762	18654	2577	35673	33183	270	2616	10		
Asta: 260	114	3,40	31	723	1689	-13	2	510	13	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
Instab.:l=	236,6	$\beta^*l=$	236,6	0	3677	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	66	Rpf= 7	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	3,2	0,2	9,5	m	m
Sez.N. 197	11	3,40	59	0	-1749	0	0	193	0	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	9		
IPE330	qn=	-281	47	0	1884	0	0	865	0	163907	18671	2579	35673	33183	270	2618	10		
Asta: 261	23	3,40	47	0	2717	0	0	594	0	163938	18674	2580	35673	33183	270	2619	15		
Instab.:l=	225,8	$\beta^*l=$	225,8	0	2717	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf= 10	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	8,6	0,2	9,0	m	m
Sez.N. 197	23	3,40	47	0	2917	0	0	-2058	0	163643	18641	2575	35673	33183	270	2614	16		
IPE330	qn=	-49	44	1223	1287	64	20	1338	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
Asta: 262	35	3,40	46	1223	3614	41	20	1989	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18		
Instab.:l=	225,8	$\beta^*l=$	225,8	1223	3614	86	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf= 10	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	8,7	0,3	9,0	m	m
Sez.N. 197	35	3,40	46	-270	3493	41	35	-1866	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18		
IPE330	qn=	-49	59	0	1902	0	0	-1146	0	163867	18666	2579	35673	33183	270	2617	10		
Asta: 263	48	3,40	63	0	-2444	0	0	-825	0	163914	18672	2579	35673	33183	270	2618	13		
Instab.:l=	225,8	$\beta^*l=$	225,8	0	3157	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf= 13	Rft= 17	Wmax/rel/lim=	8,3	0,2	9,0	m	m
Sez.N. 197	47	3,40	46	1425	-7605	-199	-138	4071	-38	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	41		
IPE330	qn=	-293	46	1425	-3135	-39	-138	3647	-38	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16		
Asta: 264	70	3,40	28	-1425	1502	-120	138	2437	-30	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10		
Instab.:l=	231,7	$\beta^*l=$	231,7	1425	7605	199	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	65	Rpf= 26	Rft= 44	Wmax/rel/lim=	9,6	0,6	9,3	m	m
Sez.N. 197	79	3,40	40	941	5035	71	23	-662	21	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26		
IPE330	qn=	-49	46	1568	4234	80	38	-498	18	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22		
Asta: 265	191	3,40	46	1568	3730	44	38	-559	18	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	19		
Instab.:l=	195,7	$\beta^*l=$	195,7	941	5035	71	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	55	Rpf= 23	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	12,1	0,6	7,8	m	m
Sez.N. 191	81	3,40	46	37	0	0	0	4590	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1440	40	22	6638	0	0	-50	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	69		
Asta: 266	173	3,40	46	37	0	0	0	-4590	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	514,1	$\beta^*l=$	514,1	22	6638	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf= 60	Rft= 80	Wmax/rel/lim=	24,7	15,6	20,6	m	m
Sez.N. 191	80	3,40	46	-218	0	0	0	4481	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1439	40	-131	6334	0	0	0	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	66		
Asta: 267	172	3,40	46	-218	0	0	0	-4481	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	502,4	$\beta^*l=$	502,4	131	6334	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	186	Rpf= 58	Rft= 76	Wmax/rel/lim=	19,1	14,2	20,1	m	m
Sez.N. 191	177	3,40	46	-178	0	0	0	4667	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1515	40	-107	6527	0	0	-53	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	68		
Asta: 268	180	3,40	46	-178	0	0	0	-4667	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	497,0	$\beta^*l=$	497,0	107	6527	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	184	Rpf= 59	Rft= 78	Wmax/rel/lim=	19,5	14,3	19,9	m	m
Sez.N. 191	175	3,40	46	-33	0	0	0	4769	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1518	40	-20	6801	0	0	-53	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	71		
Asta: 269	178	3,40	46	-33	0	0	0	-4769	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	506,9	$\beta^*l=$	506,9	20	6801	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	188	Rpf= 61	Rft= 82	Wmax/rel/lim=	20,6	15,5	20,3	m	m
Sez.N. 191	96	3,40	46	602	0	0	0	4435	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-1468	40	361	6082	0	0	-51	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	63		

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: 270	97	3,40		46	602	0	0	0	-4435	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	487,5	$\beta^*l=$	487,5		361	6082	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 181	Rpf= 57	Rft= 72	Wmax/rel/lim=		14,0	12,8	19,5	m	m
Sez.N. 191	188	3,40		46	352	0	0	0	4465	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-1340		40	211	6749	0	0	0	-47	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	70	
Asta: 271	173	3,40		46	352	0	0	0	-4465	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	537,5	$\beta^*l=$	537,5		211	6749	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 199	Rpf= 62	Rft= 83	Wmax/rel/lim=		25,0	17,3	21,5	m	m
Sez.N. 191	187	3,40		46	-734	0	0	0	4104	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
IPE240 qn=	-1196		40	-441	6384	0	0	0	-42	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	66	
Asta: 272	172	3,40		46	-734	0	0	0	-4104	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	553,3	$\beta^*l=$	553,3		441	6384	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 205	Rpf= 61	Rft= 79	Wmax/rel/lim=		21,4	17,4	22,1	m	m
Sez.N. 195	180	3,40		46	-481	0	0	0	5808	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
IPE300 qn=	-1679		40	-289	9116	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	55	
Asta: 273	183	3,40		46	-481	0	0	0	-5808	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
Instab.:l=	558,2	$\beta^*l=$	558,2		289	9116	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 166	Rpf= 49	Rft= 62	Wmax/rel/lim=		18,7	11,7	22,3	m	m
Sez.N. 195	178	3,40		46	154	0	0	0	4794	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
IPE300 qn=	-1448		40	93	7195	0	0	0	-50	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	44	
Asta: 274	181	3,40		46	154	0	0	0	-4794	-1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
Instab.:l=	534,0	$\beta^*l=$	534,0		93	7195	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 159	Rpf= 38	Rft= 48	Wmax/rel/lim=		14,8	8,5	21,4	m	m
Sez.N. 191	97	3,40		46	1967	0	0	0	2857	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
IPE240 qn=	-1406		40	1180	2636	0	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	27	
Asta: 275	98	3,40		46	1967	0	0	0	-2857	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
Instab.:l=	328,0	$\beta^*l=$	328,0		1180	2636	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 121	Rpf= 27	Rft= 29	Wmax/rel/lim=		5,7	2,5	13,1	m	m
Sez.N. 191	98	3,40		46	2193	0	0	0	3876	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
IPE240 qn=	-1440		40	1316	4737	0	0	0	-50	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	49	
Asta: 276	99	3,40		46	2193	0	0	0	-3876	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
Instab.:l=	434,4	$\beta^*l=$	434,4		1316	4737	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 161	Rpf= 48	Rft= 55	Wmax/rel/lim=		13,4	7,9	17,4	m	m
Sez.N. 191	99	3,40		46	2607	0	0	0	3644	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	3	
IPE240 qn=	-1440		40	1564	4187	0	0	0	0	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	44	
Asta: 277	100	3,40		46	2607	0	0	0	-3644	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	3	
Instab.:l=	408,4	$\beta^*l=$	408,4		1564	4187	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 151	Rpf= 44	Rft= 48	Wmax/rel/lim=		10,2	6,2	16,3	m	m
Sez.N. 195	181	3,40		46	-13	0	0	0	5863	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
IPE300 qn=	-1452		40	-8	10737	0	0	0	0	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	65	
Asta: 278	184	3,40		46	-13	0	0	0	-5863	1	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
Instab.:l=	651,5	$\beta^*l=$	651,5		8	10737	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 194	Rpf= 57	Rft= 76	Wmax/rel/lim=		25,0	18,8	26,1	m	m
Sez.N. 195	183	3,40		46	-2514	0	0	0	6021	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
IPE300 qn=	-1489		40	-1508	11043	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	67	
Asta: 279	61	3,40		46	-2514	0	0	0	-6021	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	2	
Instab.:l=	652,4	$\beta^*l=$	652,4		1508	11043	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 194	Rpf= 65	Rft= 79	Wmax/rel/lim=		25,0	19,4	26,1	m	m
Sez.N. 197	70	3,40		28	-1546	1514	-120	-1	1196	-38	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
IPE330 qn=	-49		34	928	3177	72	0	0	1807	-50	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
Asta: 280	79	3,40		40	928	5107	71	0	1912	-51	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26	
Instab.:l=	199,7	$\beta^*l=$	199,7		928	5020	72	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 56	Rpf= 21	Rft= 26	Wmax/rel/lim=		12,1	0,5	8,0	m	m
Sez.N. 191	15	3,40		46	-54	0	0	0	4375	2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-1723		40	-33	5046	0	0	0	0	2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	53	
Asta: 281	14	3,40		46	-54	0	0	0	-4375	2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	409,8	$\beta^*l=$	409,8		33	5046	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 152	Rpf= 46	Rft= 57	Wmax/rel/lim=		13,3	7,5	16,4	m	m
Sez.N. 191	27	3,40		46	604	0	0	0	4642	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
IPE240 qn=	-1580		40	363	6192	0	0	0	-55	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	64	
Asta: 282	26	3,40		46	604	0	0	0	-4642	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	474,1	$\beta^*l=$	474,1		363	6192	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 176	Rpf= 58	Rft= 73	Wmax/rel/lim=		17,0	12,3	19,0	m	m
Sez.N. 191	15	3,40		46	52	0	0	0	4453	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-1552		40	31	5801	0	0	0	-54	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	60	
Asta: 283	16	3,40		46	52	0	0	0	-4453	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	463,0	$\beta^*l=$	463,0		31	5801	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 171	Rpf= 53	Rft= 68	Wmax/rel/lim=		16,7	11,0	18,5	m	m
Sez.N. 191	16	3,40		46	172	0	0	0	4501	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-1552		40	103	5928	0	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	62	
Asta: 284	17	3,40		46	172	0	0	0	-4501	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	468,0	$\beta^*l=$	468,0		103	5928	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 173	Rpf= 54	Rft= 70	Wmax/rel/lim=		17,8	11,5	18,7	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	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 195	17	3,40	46	228	0	0	0	0	6106	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1563	40	137	10816	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	66		
Asta: 285	18	3,40	46	228	0	0	0	0	-6106	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	630,0	$\beta^*l=$	630,0	137	10816	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	188	Rpf=	58	Rft=	76	Wmax/rel/lim=	24,6	17,8	25,2
																			m	
Sez.N. 191	18	3,40	46	247	0	0	0	0	5165	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1552	40	148	7804	0	0	0	-54	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	81		
Asta: 286	19	3,40	46	247	0	0	0	0	-5165	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	537,0	$\beta^*l=$	537,0	148	7804	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	199	Rpf=	71	Rft=	96	Wmax/rel/lim=	26,9	20,0	21,5
																			m	
Sez.N. 195	19	3,40	46	218	0	0	0	0	5980	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1563	40	131	10375	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	63		
Asta: 287	20	3,40	46	218	0	0	0	0	-5980	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	617,0	$\beta^*l=$	617,0	131	10375	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	184	Rpf=	55	Rft=	72	Wmax/rel/lim=	22,7	16,3	24,7
																			m	
Sez.N. 191	20	3,40	46	166	0	0	0	0	2722	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1552	40	100	2167	0	0	0	-54	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	23		
Asta: 288	21	3,40	46	166	0	0	0	0	-2722	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	283,0	$\beta^*l=$	283,0	100	2167	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf=	20	Rft=	23	Wmax/rel/lim=	7,3	1,5	11,3
																			m	
Sez.N. 195	21	3,40	46	130	0	0	0	0	6174	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1563	40	78	11058	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	67		
Asta: 289	22	3,40	46	130	0	0	0	0	-6174	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0	78	11058	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf=	59	Rft=	78	Wmax/rel/lim=	23,7	18,6	25,5
																			m	
Sez.N. 191	22	3,40	46	93	0	0	0	0	1000	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1172	40	56	387	0	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4		
Asta: 290	23	3,40	46	93	0	0	0	0	-1000	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	137,7	$\beta^*l=$	137,7	-56	336	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	51	Rpf=	4	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	5,5
																			m	
Sez.N. 191	27	3,40	46	814	0	0	0	0	4453	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-1552	40	489	5801	0	0	0	-54	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	60		
Asta: 291	28	3,40	46	814	0	0	0	0	-4453	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
Instab.:l=	463,0	$\beta^*l=$	463,0	489	5801	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	171	Rpf=	55	Rft=	68	Wmax/rel/lim=	16,1	11,0	18,5
																			m	
Sez.N. 191	28	3,40	46	909	0	0	0	0	4501	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-1552	40	545	5928	0	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	62		
Asta: 292	29	3,40	46	909	0	0	0	0	-4501	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
Instab.:l=	468,0	$\beta^*l=$	468,0	545	5928	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	173	Rpf=	56	Rft=	70	Wmax/rel/lim=	17,2	11,5	18,7
																			m	
Sez.N. 195	29	3,40	46	990	0	0	0	0	6106	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
IPE300	qn=	-1563	40	594	10816	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	66		
Asta: 293	30	3,40	46	990	0	0	0	0	-6106	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:l=	630,0	$\beta^*l=$	630,0	594	10816	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	188	Rpf=	59	Rft=	76	Wmax/rel/lim=	24,1	17,8	25,2
																			m	
Sez.N. 191	30	3,40	46	926	0	0	0	0	5165	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-1552	40	556	7804	0	0	0	-54	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	81		
Asta: 294	31	3,40	46	926	0	0	0	0	-5165	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
Instab.:l=	537,0	$\beta^*l=$	537,0	556	7804	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	199	Rpf=	74	Rft=	96	Wmax/rel/lim=	26,4	20,0	21,5
																			m	
Sez.N. 195	31	3,40	46	741	0	0	0	0	5980	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
IPE300	qn=	-1563	40	444	10375	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	63		
Asta: 295	32	3,40	46	741	0	0	0	0	-5980	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1		
Instab.:l=	617,0	$\beta^*l=$	617,0	444	10375	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	184	Rpf=	56	Rft=	72	Wmax/rel/lim=	22,2	16,3	24,7
																			m	
Sez.N. 191	32	3,40	46	541	0	0	0	0	2722	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-1552	40	324	2167	0	0	0	-54	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	23		
Asta: 296	33	3,40	46	541	0	0	0	0	-2722	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
Instab.:l=	283,0	$\beta^*l=$	283,0	324	2167	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf=	20	Rft=	23	Wmax/rel/lim=	6,5	1,5	11,3
																			m	
Sez.N. 195	33	3,40	46	325	0	0	0	0	6174	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1563	40	195	11058	0	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	67		
Asta: 297	34	3,40	46	325	0	0	0	0	-6174	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0	195	11058	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf=	59	Rft=	78	Wmax/rel/lim=	22,8	18,6	25,5
																			m	
Sez.N. 191	34	3,40	46	18	0	0	0	0	2649	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1552	40	11	2052	0	0	0	-54	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	21		
Asta: 298	35	3,40	46	18	0	0	0	0	-2649	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	275,4	$\beta^*l=$	275,4	11	2052	0		cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	102	Rpf=	19	Rft=	22	Wmax/rel/lim=	5,4	1,4	11,0
																			m	
Sez.N. 191	50	3,40	46	4074	0	0	0	0	3347	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4		
IPE240	qn=	-1169	40	2444	4321	0	0	0	-40	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	45		

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: 299	51	3,40		46	4074	0	0	0	-3346	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	
Instab.:l=	463,0	$\beta^*l=$		463,0	-4074	3357	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	171	Rpf= 54	Rft= 58	Wmax/rel/lim=	11,2	8,3	18,5	m
Sez.N. 191	51	3,40		46	4260	0	0	0	4234	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	
IPE240 qn=	-1189			40	2556	6794	0	0	-41	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	71	
Asta: 300	12	3,40		46	4260	0	0	0	-4234	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	
Instab.:l=	576,3	$\beta^*l=$		576,3	-4260	5286	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	214	Rpf= 85	Rft= 97	Wmax/rel/lim=	22,8	20,2	23,1	m
Sez.N. 195	12	3,40		46	5528	0	0	0	4127	2	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4	
IPE300 qn=	-1279			40	3317	6003	0	0	0	2	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	36	
Asta: 301	53	3,40		46	5528	0	0	0	-4127	2	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	4	
Instab.:l=	521,8	$\beta^*l=$		521,8	-5528	4666	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	155	Rpf= 44	Rft= 47	Wmax/rel/lim=	8,6	6,8	20,9	m
Sez.N. 191	53	3,40		46	4603	0	0	0	4365	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	
IPE240 qn=	-1315			40	2762	6529	0	0	-45	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	68	
Asta: 302	54	3,40		46	4603	0	0	0	-4365	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	
Instab.:l=	537,0	$\beta^*l=$		537,0	-4603	5079	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	199	Rpf= 81	Rft= 91	Wmax/rel/lim=	18,6	16,8	21,5	m
Sez.N. 195	54	3,40		46	1641	0	0	0	4380	3	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
IPE300 qn=	-1280			40	985	6747	0	0	-44	4	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	41	
Asta: 303	55	3,40		46	1641	0	0	0	-4380	3	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	1	
Instab.:l=	553,0	$\beta^*l=$		553,0	985	6747	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	165	Rpf= 39	Rft= 46	Wmax/rel/lim=	10,9	8,6	22,1	m
Sez.N. 191	55	3,40		46	642	0	0	0	2622	-2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
IPE240 qn=	-1223			40	385	2532	0	0	-42	-3	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	26	
Asta: 304	56	3,40		46	642	0	0	0	-2622	-2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	347,0	$\beta^*l=$		347,0	385	2532	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	128	Rpf= 24	Rft= 28	Wmax/rel/lim=	7,6	2,7	13,9	m
Sez.N. 195	56	3,40		46	437	0	0	0	5588	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
IPE300 qn=	-1415			40	262	10005	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	61	
Asta: 305	57	3,40		46	437	0	0	0	-5588	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$		637,0	262	10005	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf= 54	Rft= 71	Wmax/rel/lim=	23,5	16,8	25,5	m
Sez.N. 197	45	3,40		40	573	-8820	-199	-261	7178	-41	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	47	
IPE330 qn=	-49			68	0	-2550	0	0	5158	-22	159292	18145	2507	35673	33183	270	2544	14	
Asta: 306	55	3,40		44	955	4066	474	-435	5659	-39	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	31	
Instab.:l=	185,4	$\beta^*l=$		185,4	955	8083	474	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	52	Rpf= 34	Rft= 50	Wmax/rel/lim=	5,6	0,3	7,4	m
Sez.N. 197	55	3,40		44	602	4061	474	513	-1343	25	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	31	
IPE330 qn=	-49			46	602	3677	232	513	-597	25	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	23	
Asta: 307	66	3,40		40	361	3645	-6	308	-801	28	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
Instab.:l=	94,3	$\beta^*l=$		94,3	602	4061	474	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf= 26	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	5,6	0,2	3,8	m
Sez.N. 197	66	3,40		40	361	3645	-6	61	-3761	23	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
IPE330 qn=	-49			72	0	-2520	0	0	-3775	17	161405	18386	2540	35673	33183	270	2578	14	
Asta: 308	75	3,40		20	-361	-6780	127	-61	-4637	23	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	35	
Instab.:l=	200,4	$\beta^*l=$		200,4	0	6319	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	56	Rpf= 26	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	4,8	0,4	8,0	m
Sez.N. 191	66	3,40		46	411	0	0	0	2694	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-1071			40	246	3024	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	31	
Asta: 309	67	3,40		46	411	0	0	0	-2694	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	408,7	$\beta^*l=$		408,7	246	3024	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	151	Rpf= 28	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	10,2	4,6	16,3	m
Sez.N. 195	38	3,40		46	73	0	0	0	5169	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
IPE300 qn=	-1308			40	44	9251	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	56	
Asta: 310	58	3,40		46	73	0	0	0	-5169	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0	
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$		637,0	44	9251	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf= 49	Rft= 65	Wmax/rel/lim=	25,1	15,5	25,5	m
Sez.N. 191	60	3,40		46	34	0	0	0	3381	-10	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-1321			40	20	3927	0	0	-46	-10	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	41	
Asta: 311	191	3,40		46	34	0	0	0	-3381	-10	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	413,0	$\beta^*l=$		413,0	20	3927	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	153	Rpf= 36	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	13,4	5,9	16,5	m
Sez.N. 191	64	3,40		46	1231	47	22	19	3006	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
IPE240 qn=	-995			40	739	4096	-15	11	-6	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	43	
Asta: 312	74	3,40		45	1231	16	-72	19	-3015	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4	
Instab.:l=	491,5	$\beta^*l=$		491,5	739	4081	43	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	182	Rpf= 42	Rft= 51	Wmax/rel/lim=	10,8	9,0	19,7	m
Sez.N. 191	24	3,40		46	-48	0	0	0	2639	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240 qn=	-839			40	-29	3698	0	0	0	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	39	
Asta: 313	52	3,40		46	-48	0	0	0	-2639	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	510,7	$\beta^*l=$		510,7	29	3698	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	189	Rpf= 34	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	11,5	8,7	20,4	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 191	88	3,40	46	482	-10	31	79	2034	-4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2		
IPE240	qn=	-31	40	289	2052	-26	48	2168	-4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	23		
Asta: 314	98	3,40	40	289	4080	-71	48	2130	-4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	46		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$	188,7	-289	2824	35	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	70	Rpf=	32	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,8	7,5 m
Sez.N. 191	98	3,40	40	287	4080	-71	-87	-5448	4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	46		
IPE240	qn=	-31	73	0	-1089	0	0	-3460	2	100648	8345	1216	22743	19901	143	2573	13		
Asta: 315	107	3,40	18	-287	-5915	-76	87	-5729	4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	66		
Instab.:l=	168,4	$\beta^*l=$	168,4	-287	4436	30	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	62	Rpf=	48	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	4,9	0,4	6,7 m
Sez.N. 191	90	3,40	46	307	-11	209	205	2018	-6	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	11		
IPE240	qn=	-31	40	184	2051	9	123	2156	-7	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	22		
Asta: 316	99	3,40	46	307	3743	-179	205	1942	-6	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	48		
Instab.:l=	189,6	$\beta^*l=$	189,6	-184	2846	50	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	70	Rpf=	32	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,5	0,8	7,6 m
Sez.N. 191	99	3,40	46	310	3744	-179	-209	-5579	8	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	48		
IPE240	qn=	-31	18	-186	-1833	2	125	-6582	8	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	19		
Asta: 317	108	3,40	18	-186	-7390	-103	125	-6615	8	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	82		
Instab.:l=	168,4	$\beta^*l=$	168,4	-186	5543	43	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	62	Rpf=	60	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,7	6,7 m
Sez.N. 197	114	3,40	31	723	1690	-13	-6	-1411	-12	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
IPE330	qn=	-229	50	0	-1092	0	0	-2126	-9	163186	18589	2568	35673	33183	270	2607	6		
Asta: 318	94	3,40	50	0	-3940	0	0	-2413	-9	163040	18572	2566	35673	33183	270	2604	21		
Instab.:l=	245,9	$\beta^*l=$	245,9	0	3940	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	10	Rft=	22	Wmax/rel/lim=	3,2	0,1	9,8 m
Sez.N. 197	92	3,40	46	2851	-4209	-188	19	4209	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25		
IPE330	qn=	-1044	44	2851	1685	-237	19	-17	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	14		
Asta: 319	139	3,40	46	2851	2304	-238	19	648	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17		
Instab.:l=	268,2	$\beta^*l=$	268,2	2851	4209	238	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	75	Rpf=	13	Rft=	27	Wmax/rel/lim=	2,2	0,8	10,7 m
Sez.N. 197	93	3,40	46	3096	-4528	-171	-39	4363	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	26		
IPE330	qn=	-1045	44	3096	1580	-69	-39	0	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9		
Asta: 320	144	3,40	46	3096	2404	-66	-39	789	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	13		
Instab.:l=	269,1	$\beta^*l=$	269,1	3096	4528	171	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	75	Rpf=	12	Rft=	27	Wmax/rel/lim=	2,0	0,5	10,8 m
Sez.N. 197	84	3,40	68	0	-2523	0	0	1274	0	163842	18663	2578	35673	33183	270	2617	14		
IPE330	qn=	-145	43	5304	474	-119	76	-9	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5		
Asta: 321	93	3,40	72	0	-2842	0	0	-1398	0	163818	18661	2578	35673	33183	270	2617	15		
Instab.:l=	472,6	$\beta^*l=$	472,6	-5304	1688	73	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	133	Rpf=	20	Rft=	22	Wmax/rel/lim=	3,2	0,4	18,9 m
Sez.N. 197	85	3,40	68	0	-3119	0	0	2220	0	163597	18635	2574	35673	33183	270	2613	17		
IPE330	qn=	-505	68	0	1761	0	0	-18	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	9		
Asta: 322	95	3,40	20	-1569	-4023	-33	25	-2641	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	20		
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0	-2616	2846	62	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	133	Rpf=	20	Rft=	25	Wmax/rel/lim=	2,4	0,9	18,9 m
Sez.N. 197	76	3,40	68	0	-5879	0	0	3652	0	162953	18562	2564	35673	33183	270	2603	32		
IPE330	qn=	-505	26	-3199	-1287	3	-50	1986	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6		
Asta: 323	85	3,40	72	0	-3797	0	0	-2438	0	163515	18626	2573	35673	33183	270	2612	20		
Instab.:l=	328,1	$\beta^*l=$	328,1	3199	6102	85	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	92	Rpf=	24	Rft=	35	Wmax/rel/lim=	3,6	0,6	13,1 m
Sez.N. 201	91	3,40	46	5760	-7047	358	494	6130	-6	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	27		
IPE400	qn=	-162	24	-3456	-1748	333	-296	0	-5	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	11		
Asta: 324	100	3,40	28	-5760	-4513	580	-494	-3007	-4	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	23		
Instab.:l=	189,8	$\beta^*l=$	189,8	5760	7047	580	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf=	17	Rft=	31	Wmax/rel/lim=	3,0	0,2	7,6 m
Sez.N. 201	100	3,40	28	-2844	3531	578	530	-5044	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	20		
IPE400	qn=	-653	38	1707	1203	188	-318	-20	2	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	7		
Asta: 325	109	3,40	28	-2844	-6053	-314	530	-6336	1	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	23		
Instab.:l=	168,4	$\beta^*l=$	168,4	2844	3835	578	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	19	Rft=	21	Wmax/rel/lim=	2,4	0,1	6,7 m
Sez.N. 197	170	3,40	73	0	2861	0	0	-2003	-41	160224	18251	2521	35673	33183	270	2559	16		
IPE330	qn=	-49	44	2942	1756	-64	30	-1331	-27	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10		
Asta: 326	81	3,40	69	0	2152	0	0	1520	31	161798	18431	2546	35673	33183	270	2584	12		
Instab.:l=	172,6	$\beta^*l=$	172,6	2942	2913	88	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf=	11	Rft=	16	Wmax/rel/lim=	12,2	0,2	6,9 m
Sez.N. 203	178	3,40	40	3379	7731	53	-70	-15497	-33	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	18		
IPE450	qn=	-78	73	0	-7546	0	0	-10516	-23	251889	38226	4496	53547	56367	529	2549	20		
Asta: 327	87	3,40	18	-3379	-21058	-177	70	-15916	-34	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	50		
Instab.:l=	176,5	$\beta^*l=$	176,5	3379	20616	177	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf=	39	Rft=	49	Wmax/rel/lim=	5,1	0,3	7,1 m
Sez.N. 197	80	3,40	73	0	-1504	0	0	-3434	8	162515	18512	2557	35673	33183	270	2596	8		
IPE330	qn=	-49	34	2224	-6105	-18	42	-6108	-24	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29		

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: 328	36	3,40		34	2224	-11248	-53	42	-6162	-24	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	55	
Instab.:l=	172,6	$\beta^*l=$		172,6	2224	11248	53	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	48	Rpf= 39	Rft= 55	Wmax/rel/lim=	9,5	0,6	6,9	m
Sez.N. 191	58	3,40		46	34	0	0	0	2288	-19	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240	qn=	-1291		40	20	1840	0	0	-45	-20	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	19	
Asta: 329	79	3,40		46	34	0	0	0	-2288	-19	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	286,0	$\beta^*l=$		286,0	20	1840	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	106	Rpf= 17	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	12,0	1,3	11,4	m
Sez.N. 197	134	3,40		45	1213	1310	-24	100	531	4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
IPE330	qn=	-763		56	0	2544	0	0	1260	3	163766	18655	2577	35673	33183	270	2616	14	
Asta: 330	109	3,40		52	0	-4399	0	0	-2973	1	163224	18593	2568	35673	33183	270	2607	24	
Instab.:l=	203,9	$\beta^*l=$		203,9	0	4399	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	57	Rpf= 11	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	3,7	0,3	8,2	m
Sez.N. 197	105	3,40		40	-2	-8169	55	16	3687	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	40	
IPE330	qn=	-574		40	-2	-3013	28	16	2408	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15	
Asta: 331	122	3,40		40	-2	-19	0	16	1130	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	0	
Instab.:l=	338,4	$\beta^*l=$		338,4	2	8169	55	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	95	Rpf= 30	Rft= 49	Wmax/rel/lim=	11,4	1,4	13,5	m
Sez.N. 187	131	3,40		40	0	0	0	0	2211	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-1109		40	0	1673	0	0	-36	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	29	
Asta: 332	123	3,40		1	0	0	0	0	-2211	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	302,7	$\beta^*l=$		302,7	0	1673	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	135	Rpf= 0	Rft= 53	Wmax/rel/lim=	18,7	2,8	12,1	m
Sez.N. 197	106	3,40		18	3	-9575	-78	-30	5335	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	47	
IPE330	qn=	-990		18	3	-3748	-40	-30	3643	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	19	
Asta: 333	124	3,40		18	3	-21	0	-30	1886	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	0	
Instab.:l=	264,6	$\beta^*l=$		264,6	3	9575	78	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	74	Rpf= 35	Rft= 53	Wmax/rel/lim=	7,8	1,0	10,6	m
Sez.N. 187	132	3,40		46	-8	0	0	0	1104	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-801		40	-5	739	0	0	-27	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	13	
Asta: 334	125	3,40		46	-8	0	0	0	-1104	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	236,8	$\beta^*l=$		236,8	5	739	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf= 11	Rft= 19	Wmax/rel/lim=	9,3	0,8	9,5	m
Sez.N. 191	107	3,40		40	2	-5414	7	4	3854	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	57	
IPE240	qn=	-916		40	2	-2047	4	4	2593	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	22	
Asta: 335	126	3,40		18	-2	3	0	-4	1333	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	208,9	$\beta^*l=$		208,9	2	5414	7	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	77	Rpf= 43	Rft= 57	Wmax/rel/lim=	7,2	1,1	8,4	m
Sez.N. 187	133	3,40		46	-1	0	0	0	1051	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-1053		40	-1	511	0	0	0	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
Asta: 336	127	3,40		46	-1	0	0	0	-1051	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	171,6	$\beta^*l=$		171,6	-1	511	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	76	Rpf= 7	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,6	0,3	6,9	m
Sez.N. 191	108	3,40		24	2	-2625	1	1	2882	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	27	
IPE240	qn=	-1042		24	2	-955	0	1	1929	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	10	
Asta: 337	128	3,40		34	-2	3	0	-1	1043	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	133,9	$\beta^*l=$		133,9	-2	1969	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	49	Rpf= 21	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,0	0,2	5,4	m
Sez.N. 187	134	3,40		46	8	0	0	0	574	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-989		40	5	162	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3	
Asta: 338	129	3,40		46	8	0	0	0	-574	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	99,7	$\beta^*l=$		99,7	5	162	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf= 2	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	3,5	0,0	4,0	m
Sez.N. 191	109	3,40		28	27	-884	-83	-129	1690	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	14	
IPE240	qn=	-853		28	27	-390	-42	-129	1369	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	6	
Asta: 339	130	3,40		46	-27	1	0	129	1048	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	64,6	$\beta^*l=$		64,6	-27	663	50	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	24	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,6	0,0	2,6	m
Sez.N. 187	122	3,40		46	27	0	0	0	1005	17	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		40	16	1331	0	0	1095	19	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	23	
Asta: 340	123	3,40		31	16	2568	0	0	1061	19	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	44	
Instab.:l=	234,4	$\beta^*l=$		234,4	16	2568	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	104	Rpf= 33	Rft= 50	Wmax/rel/lim=	18,7	1,6	9,4	m
Sez.N. 187	123	3,40		21	-16	2567	0	0	-1150	-21	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	44	
IPE200	qn=	-22		24	-16	1271	0	0	-1182	-21	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	22	
Asta: 341	124	3,40		46	27	0	0	0	-1078	-19	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	217,3	$\beta^*l=$		217,3	16	2567	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	97	Rpf= 33	Rft= 49	Wmax/rel/lim=	18,7	1,4	8,7	m
Sez.N. 187	124	3,40		46	77	0	0	-4	600	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22		34	46	533	2	-3	650	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9	
Asta: 342	125	3,40		34	46	1079	4	-3	625	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19	
Instab.:l=	166,3	$\beta^*l=$		166,3	46	1079	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	74	Rpf= 14	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	9,5	0,3	6,7	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187	125	3,40	40	47	1079	4	3	-625	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19		
IPE200	qn=	-22	40	47	566	2	3	-648	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10		
Asta: 343	126	3,40	46	78	0	0	4	-600	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	166,3	$\beta^*l=$	166,3	47	1079	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	74	Rpf= 14	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	9,4	0,3	6,7	m	
Sez.N. 187	126	3,40	46	83	0	0	-1	590	-3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-22	15	-50	709	0	0	627	-3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12		
Asta: 344	127	3,40	15	-50	1382	-1	0	595	-3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	24		
Instab.:l=	220,2	$\beta^*l=$	220,2	50	1382	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	98	Rpf= 18	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	8,9	0,8	8,8	m	
Sez.N. 187	127	3,40	37	50	1383	1	0	-595	3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	24		
IPE200	qn=	-22	37	50	709	0	0	-627	3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12		
Asta: 345	128	3,40	46	83	0	0	1	-590	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	220,4	$\beta^*l=$	220,4	50	1383	1	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	98	Rpf= 18	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	8,6	0,8	8,8	m	
Sez.N. 187	128	3,40	46	83	0	0	4	346	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-22	15	-50	733	2	-2	355	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	7		
Asta: 346	129	3,40	15	-50	733	5	-2	324	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	13		
Instab.:l=	207,1	$\beta^*l=$	207,1	50	733	5	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	92	Rpf= 10	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	4,6	0,4	8,3	m	
Sez.N. 187	129	3,40	37	49	733	-5	-2	-326	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	13		
IPE200	qn=	-22	37	49	391	-2	-2	-355	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	7		
Asta: 347	130	3,40	46	82	0	0	-4	-348	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	206,1	$\beta^*l=$	206,1	49	733	5	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	92	Rpf= 10	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	4,6	0,4	8,2	m	
Sez.N. 187	110	3,40	46	0	0	0	0	1257	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-1132	40	0	680	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12		
Asta: 348	135	3,40	46	0	0	0	0	-1257	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	190,9	$\beta^*l=$	190,9	0	680	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	85	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,5	0,5	7,6	m	
Sez.N. 191	101	3,40	40	4	-3602	-95	-64	3557	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	42		
IPE240	qn=	-1158	46	7	-1229	-79	-107	2155	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	17		
Asta: 349	136	3,40	18	-4	2	0	64	1288	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	148,8	$\beta^*l=$	148,8	-4	2701	57	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	55	Rpf= 31	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,9	0,4	6,0	m	
Sez.N. 187	111	3,40	46	19	0	0	0	719	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-1107	40	12	228	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Asta: 350	137	3,40	46	19	0	0	0	-719	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	111,8	12	228	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 3	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,9	0,1	4,5	m	
Sez.N. 191	102	3,40	28	-8	-508	72	104	1052	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	9		
IPE240	qn=	-795	28	-8	-198	36	104	729	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	4		
Asta: 351	138	3,40	46	8	0	0	-104	407	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	69,6	$\beta^*l=$	69,6	-8	381	43	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,8	m	
Sez.N. 187	130	3,40	46	213	0	0	0	700	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-22	18	-128	965	0	0	747	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	17		
Asta: 352	135	3,40	18	-128	1883	0	0	711	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	33		
Instab.:l=	252,0	$\beta^*l=$	252,0	128	1883	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	112	Rpf= 25	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	9,8	1,4	10,1	m	
Sez.N. 187	135	3,40	40	128	1883	0	0	-714	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	33		
IPE200	qn=	-22	40	128	964	0	0	-750	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	17		
Asta: 353	136	3,40	46	214	0	0	0	-703	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	251,0	$\beta^*l=$	251,0	128	1883	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	112	Rpf= 25	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	9,8	1,4	10,0	m	
Sez.N. 187	136	3,40	46	107	0	0	10	450	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-22	15	-64	539	7	-6	469	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10		
Asta: 354	137	3,40	15	-64	1042	13	-6	436	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19		
Instab.:l=	222,4	$\beta^*l=$	222,4	64	1042	13	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	99	Rpf= 14	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	7,3	0,6	8,9	m	
Sez.N. 187	137	3,40	34	62	1043	-13	-5	-379	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19		
IPE200	qn=	-22	34	62	544	-7	-5	-415	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10		
Asta: 355	138	3,40	46	104	0	0	-9	-407	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	251,0	$\beta^*l=$	251,0	62	1043	13	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	112	Rpf= 14	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	7,2	0,8	10,0	m	
Sez.N. 187	112	3,40	46	9	0	0	0	1629	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
IPE200	qn=	-1245	40	5	1039	0	0	-41	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	18		
Asta: 356	140	3,40	46	9	0	0	0	-1629	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	225,1	$\beta^*l=$	225,1	5	1039	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	100	Rpf= 16	Rft= 26	Wmax/rel/lim=	13,1	1,0	9,0	m	
Sez.N. 197	103	3,40	46	23	-4783	-316	-177	3941	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	31		
IPE330	qn=	-1214	46	23	-1824	-158	-177	2676	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	13		

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: 357	141	3,40		18	-14	4	0	106	1580	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	0	
Instab.:l=	178,8	$\beta^*l=$	178,8		23	4783	316	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	50	Rpf= 22	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	4,4	0,4	7,2	m
Sez.N. 187	113	3,40		46	6	0	0	0	896	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-1058		40	4	369	0	0	0	-35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	6	
Asta: 358	142	3,40		46	6	0	0	0	-896	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	145,6	$\beta^*l=$	145,6		4	369	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	65	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	5,8	m
Sez.N. 191	104	3,40		28	-39	-953	253	243	1360	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	23	
IPE240 qn=	-734		28	-39	-384	132	243	936	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	11		
Asta: 359	143	3,40		46	39	-1	0	-243	469	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	104,2	$\beta^*l=$	104,2		-39	715	152	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 15	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,3	0,2	4,2	m
Sez.N. 197	139	3,40		46	2928	2299	-238	-406	-283	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
IPE330 qn=	-505		28	-2928	-2171	-49	406	-3250	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12		
Asta: 360	102	3,40		28	-2928	-4452	-315	406	-3711	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29	
Instab.:l=	136,1	$\beta^*l=$	136,1		0	4006	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 21	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	4,1	0,1	5,4	m
Sez.N. 187	142	3,40		34	147	1215	-4	-2	-450	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	21	
IPE200 qn=	-22		34	147	630	-2	-2	-486	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11		
Asta: 361	143	3,40		46	246	0	0	-3	-469	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	250,1	$\beta^*l=$	250,1		147	1215	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	111	Rpf= 16	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	7,1	0,9	10,0	m
Sez.N. 187	141	3,40		46	247	0	0	3	559	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-22		40	148	608	-2	2	596	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11		
Asta: 362	142	3,40		24	-148	1215	4	-2	566	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	21	
Instab.:l=	204,2	$\beta^*l=$	204,2		148	1215	4	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	91	Rpf= 16	Rft= 23	Wmax/rel/lim=	7,1	0,6	8,2	m
Sez.N. 187	140	3,40		40	255	2530	-6	-2	-875	4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	44	
IPE200 qn=	-22		40	255	1270	-3	-2	-916	4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	22		
Asta: 363	141	3,40		46	425	0	0	-3	-852	4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:l=	276,5	$\beta^*l=$	276,5		255	2530	6	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	123	Rpf= 34	Rft= 53	Wmax/rel/lim=	13,1	2,2	11,1	m
Sez.N. 187	139	3,40		46	426	0	0	4	931	-4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200 qn=	-22		18	-256	1287	3	-2	1008	-4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	23		
Asta: 364	140	3,40		18	-256	2529	6	-2	972	-4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	44	
Instab.:l=	250,8	$\beta^*l=$	250,8		256	2529	6	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	112	Rpf= 34	Rft= 51	Wmax/rel/lim=	13,1	1,8	10,0	m
Sez.N. 197	144	3,40		46	3103	2407	-66	-108	-151	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	13	
IPE330 qn=	-505		72	0	-2172	0	0	-2880	1	163290	18600	2570	35673	33183	270	2608	12		
Asta: 365	104	3,40		28	-3103	-4792	-73	108	-3918	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25	
Instab.:l=	128,5	$\beta^*l=$	128,5		0	4127	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf= 20	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	2,5	0,1	5,1	m
Sez.N. 187	114	3,40		46	4	0	0	0	1695	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-1170		40	2	1197	0	0	0	0	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	21	
Asta: 366	145	3,40		46	4	0	0	0	-1695	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	249,2	$\beta^*l=$	249,2		2	1197	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	111	Rpf= 18	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	16,6	1,4	10,0	m
Sez.N. 191	94	3,40		40	-1	-8591	-41	-18	5508	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	92	
IPE240 qn=	-1178		40	-1	-3256	-21	-18	3713	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	35		
Asta: 367	146	3,40		18	1	2	0	18	1919	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	231,4	$\beta^*l=$	231,4		-1	8591	41	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	85	Rpf= 62	Rft= 92	Wmax/rel/lim=	15,6	2,1	9,3	m
Sez.N. 187	115	3,40		46	3	0	0	0	1451	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-1165		40	2	881	0	0	0	-38	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	15	
Asta: 368	147	3,40		46	3	0	0	0	-1451	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	214,3	$\beta^*l=$	214,3		2	881	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	95	Rpf= 13	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	17,7	0,7	8,6	m
Sez.N. 191	95	3,40		21	0	-3337	36	18	2536	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	37	
IPE240 qn=	-644		21	0	-1218	17	18	1683	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	14		
Asta: 369	148	3,40		31	0	2	0	-18	873	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	195,9	$\beta^*l=$	195,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,6	7,8	m
Sez.N. 187	144	3,40		46	61	0	0	2	940	3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-22		18	-36	1251	2	-1	1021	4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	22		
Asta: 370	145	3,40		18	-36	2411	3	-1	987	4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	42	
Instab.:l=	236,0	$\beta^*l=$	236,0		36	2411	3	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf= 32	Rft= 47	Wmax/rel/lim=	16,6	1,5	9,4	m
Sez.N. 187	145	3,40		40	36	2410	-3	-1	-934	-2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	42	
IPE200 qn=	-22		40	36	1227	-1	-1	-970	-2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	21		
Asta: 371	146	3,40		46	60	0	0	-2	-896	-2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	248,4	$\beta^*l=$	248,4		36	2410	3	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	111	Rpf= 32	Rft= 48	Wmax/rel/lim=	17,8	1,7	9,9	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 187	146	3,40	46	31	0	0	0	2	813	-3	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200	qn=	-22	31	18	1078	-1	1	877	-4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19		
Asta: 372	147	3,40	31	18	2072	-2	1	844	-4	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	36		
Instab.:l=	236,0	$\beta^*l=$	236,0	18	2072	2	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf= 27	Rft= 40	Wmax/rel/lim=	18,4	1,3	9,4	m	m
Sez.N. 187	147	3,40	37	18	2073	-2	-1	-801	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	36		
IPE200	qn=	-22	37	18	1059	-1	-1	-837	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	18		
Asta: 373	148	3,40	46	30	0	0	-2	-779	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0		
Instab.:l=	247,7	$\beta^*l=$	247,7	18	2073	2	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	110	Rpf= 27	Rft= 41	Wmax/rel/lim=	17,8	1,5	9,9	m	m
Sez.N. 203	181	3,40	46	3912	11175	198	88	-17445	-75	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	28		
IPE450	qn=	-78	28	-3912	-11723	-118	-88	-19256	-75	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	28		
Asta: 374	89	3,40	18	-2347	-29576	-26	-53	-21319	-84	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	67		
Instab.:l=	174,9	$\beta^*l=$	174,9	0	27365	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	42	Rpf= 52	Rft= 61	Wmax/rel/lim=	7,8	0,5	7,0	m	m
Sez.N. 191	57	3,40	46	183	0	0	0	1241	-18	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1309	40	110	534	0	0	-45	-19	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	6		
Asta: 375	70	3,40	46	183	0	0	0	-1241	-18	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	153,0	$\beta^*l=$	153,0	-110	463	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	56	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,1	6,1	m	m
Sez.N. 203	174	3,40	34	2140	21936	-57	53	-1776	-25	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	50		
IPE450	qn=	-78	34	2140	20479	-99	53	-1857	-25	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	47		
Asta: 376	173	3,40	40	2140	19086	-142	53	-1713	-24	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	45		
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	2140	21936	142	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 47	Rft= 54	Wmax/rel/lim=	13,2	0,6	6,4	m	m
Sez.N. 201	184	3,40	40	5247	7094	52	-94	-7467	134	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	22		
IPE400	qn=	-162	28	-8745	-1788	-227	157	-7707	131	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	9		
Asta: 377	91	3,40	28	-8745	-8412	-360	157	-7894	131	221213	34235	5998	79214	64560	705	2619	31		
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$	174,8	-8745	6309	250	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf= 27	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	3,9	0,2	7,0	m	m
Sez.N. 191	176	3,40	46	-179	0	0	0	4749	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1522	40	-108	6726	0	0	-53	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	70		
Asta: 378	179	3,40	46	-179	0	0	0	-4749	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	503,4	$\beta^*l=$	503,4	108	6726	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	186	Rpf= 61	Rft= 81	Wmax/rel/lim=	22,6	15,1	20,1	m	m
Sez.N. 195	179	3,40	46	-317	0	0	0	5191	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1533	40	-190	7968	0	0	-54	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	48		
Asta: 379	182	3,40	46	-317	0	0	0	-5191	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	546,1	$\beta^*l=$	546,1	190	7968	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	163	Rpf= 43	Rft= 54	Wmax/rel/lim=	19,0	9,8	21,8	m	m
Sez.N. 195	182	3,40	46	47	0	0	0	6714	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
IPE300	qn=	-1662	40	28	12300	0	0	0	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	75		
Asta: 380	185	3,40	46	47	0	0	0	-6714	0	140936	16457	3280	51460	38834	366	2619	0		
Instab.:l=	651,5	$\beta^*l=$	651,5	28	12300	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	194	Rpf= 65	Rft= 87	Wmax/rel/lim=	30,3	21,6	26,1	m	m
Sez.N. 203	172	3,40	73	0	-2956	0	0	-13773	115	229462	34823	4096	53547	56367	529	2322	8		
IPE450	qn=	-78	34	2126	-18254	-44	155	-22028	175	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	42		
Asta: 381	37	3,40	34	2126	-35950	-168	155	-22109	175	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	83		
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	2126	35950	168	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf= 58	Rft= 83	Wmax/rel/lim=	9,1	0,6	6,4	m	m
Sez.N. 203	190	3,40	73	0	5854	0	0	1884	49	256721	38960	4583	53547	56367	529	2598	15		
IPE450	qn=	-78	34	1529	9774	-25	81	5470	75	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	22		
Asta: 382	14	3,40	34	1529	13809	-85	81	5395	75	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	32		
Instab.:l=	148,6	$\beta^*l=$	148,6	1529	13809	85	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf= 24	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	8,1	0,3	5,9	m	m
Sez.N. 197	191	3,40	46	1590	3738	44	82	-3940	72	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	19		
IPE330	qn=	-49	28	-1590	-3445	38	-82	-4789	50	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17		
Asta: 383	78	3,40	28	-1590	-8476	124	-82	-4855	50	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	43		
Instab.:l=	203,7	$\beta^*l=$	142,6	0	7600	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	40	Rpf= 33	Rft= 36	Wmax/rel/lim=	9,6	0,5	8,1	m	m
Sez.N. 203	188	3,40	40	1528	7437	-113	213	-9221	-110	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	18		
IPE450	qn=	-78	24	-1528	6238	141	-213	-8463	-105	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	16		
Asta: 384	26	3,40	30	-2546	4620	283	-355	-7230	-92	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	14		
Instab.:l=	27,0	$\beta^*l=$	27,0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	1,1	m	m
Sez.N. 203	187	3,40	34	1604	-13410	-31	-556	-19580	-41	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	31		
IPE450	qn=	-78	34	1604	-21614	202	-556	-19622	-41	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	51		
Asta: 385	39	3,40	34	1604	-29836	435	-556	-19664	-41	258817	44571	7239	89618	76885	894	2619	73		
Instab.:l=	83,7	$\beta^*l=$	83,7	-1604	26283	248	cl= 1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	20	Rpf= 63	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,2	3,3	m	m
Sez.N. 191	171	3,40	46	43	0	0	0	4679	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-1432	40	26	6940	0	0	-50	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	72		

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	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Asta: 386	186	3,40		46	43	0	0	0	-4679	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
Instab.:l=	527,3	$\beta^*l=$		527,3	26	6940	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	195	Rpf=	63	Rft=	84	Wmax/rel/lim=	23,5	17,1	21,1	m
Sez.N. 191	170	3,40		46	-86	0	0	0	4657	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
IPE240	qn=	-1439		40	-52	6842	0	0	0	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	71			
Asta: 387	174	3,40		46	-86	0	0	0	-4657	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
Instab.:l=	522,1	$\beta^*l=$		522,1	52	6842	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	193	Rpf=	62	Rft=	83	Wmax/rel/lim=	26,4	16,6	20,9	m
Sez.N. 191	186	3,40		46	102	0	0	0	4226	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
IPE240	qn=	-1347		40	61	6019	0	0	-47	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	63			
Asta: 388	190	3,40		46	102	0	0	0	-4226	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
Instab.:l=	506,4	$\beta^*l=$		506,4	61	6019	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	188	Rpf=	55	Rft=	72	Wmax/rel/lim=	19,2	13,7	20,3	m
Sez.N. 191	174	3,40		46	-133	0	0	0	4343	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
IPE240	qn=	-1346		40	-80	6359	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	66			
Asta: 389	14	3,40		46	-133	0	0	0	-4343	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0			
Instab.:l=	520,6	$\beta^*l=$		520,6	80	6359	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	193	Rpf=	58	Rft=	77	Wmax/rel/lim=	23,9	15,3	20,8	m
Sez.N. 197	38	3,40		40	1951	10066	76	-42	-2525	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50			
IPE330	qn=	-49		40	1951	8961	94	-42	-2553	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	45			
Asta: 390	67	3,40		40	1951	7845	113	-42	-2581	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	40			
Instab.:l=	87,0	$\beta^*l=$		60,9	1951	10066	113	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	51	Wmax/rel/lim=	9,9	0,2	3,5	m
Sez.N. 197	59	3,40		40	2040	4398	-4	67	-11427	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	21			
IPE330	qn=	-49		18	-2040	-5720	54	-67	-11939	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29			
Asta: 391	76	3,40		18	-2040	-14753	105	-67	-11987	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	73			
Instab.:l=	151,0	$\beta^*l=$		105,7	2040	14593	105	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	55	Rft=	72	Wmax/rel/lim=	7,2	0,5	6,0	m
Sez.N. 197	42	3,40		59	0	-5262	0	0	3724	-5	162562	18518	2558	35673	33183	270	2597	28			
IPE330	qn=	-49		30	-4626	-1599	95	-132	3408	-8	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10			
Asta: 392	12	3,40		30	-4626	1942	234	-132	3341	-8	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15			
Instab.:l=	204,9	$\beta^*l=$		143,4	0	5262	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	40	Rpf=	24	Rft=	28	Wmax/rel/lim=	1,8	0,3	8,2	m
Sez.N. 197	60	3,40		40	258	6589	48	129	-13446	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	32			
IPE330	qn=	-49		63	0	-4542	0	0	-8734	0	158162	18016	2489	35673	33183	270	2526	25			
Asta: 393	77	3,40		18	-258	-15423	147	-129	-13908	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	77			
Instab.:l=	151,0	$\beta^*l=$		105,7	258	15188	147	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	57	Rft=	76	Wmax/rel/lim=	9,5	0,4	6,0	m
Sez.N. 197	12	3,40		30	-3958	1948	231	945	-5020	28	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	15			
IPE330	qn=	-49		47	0	-2480	0	0	-6149	18	158625	18069	2496	35673	33183	270	2534	14			
Asta: 394	63	3,40		44	3958	-3871	400	-945	-7093	28	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	28			
Instab.:l=	66,8	$\beta^*l=$		46,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,1	0,0	2,7	m
Sez.N. 49	105	3,40		66	3114	0	0	0	6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3			
UPN240	qn=	-2		66	3108	8	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3			
Asta: 395	86	0,00		66	3102	0	0	0	-6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3			
Instab.:l=	494,6	$\beta^*l=$		494,6	47	10	0	cl= 3	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	3,7	0,4	19,8	m
Sez.N. 49	86	3,40		78	2782	0	0	0	6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3			
UPN240	qn=	-2		78	2777	8	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3			
Asta: 396	105	0,00		78	2771	0	0	0	-6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3			
Instab.:l=	494,6	$\beta^*l=$		494,6	1475	10	0	cl= 3	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	3,6	0,4	19,8	m
Sez.N. 49	170	3,40		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
UPN240	qn=	-2		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
Asta: 397	1	0,00		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
Instab.:l=	480,5	$\beta^*l=$		480,5	0	0	0	cl= 0	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	11,6	0,4	19,2	m
Sez.N. 49	81	3,40		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
UPN240	qn=	-2		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
Asta: 398	36	0,00		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
Instab.:l=	484,0	$\beta^*l=$		484,0	0	0	0	cl= 0	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,0	0,4	19,4	m
Sez.N. 49	23	3,40		47	2396	0	0	0	4	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2			
UPN240	qn=	-2		47	2390	4	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2			
Asta: 399	11	0,00		47	2385	0	0	0	-4	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2			
Instab.:l=	408,2	$\beta^*l=$		408,2	112	5	0	cl= 3	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	8,3	0,2	16,3	m
Sez.N. 49	35	3,40		59	2205	0	0	0	4	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2			
UPN240	qn=	-2		59	2199	4	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2			
Asta: 400	48	0,00		59	2194	0	0	0	-4	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2			
Instab.:l=	408,1	$\beta^*l=$		408,1	1429	5	0	cl= 3	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	8,8	0,2	16,3	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 49	85	3,40	68	2877	0	0	0	0	8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3	
UPN240	qn=	-3	68	2871	12	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3	
Asta: 401	95	0,00	68	2866	0	0	0	0	-8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3	
Instab.:l=	582,5	β*l=	582,5	2811	15	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	2,2	0,9	23,3	m		
Sez.N. 49	95	3,40	72	2737	0	0	0	0	8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2	
UPN240	qn=	-3	72	2731	12	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	3	
Asta: 402	85	0,00	72	2726	0	0	0	0	-8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	2	
Instab.:l=	582,5	β*l=	582,5	47	15	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	2,5	0,9	23,3	m		
Sez.N. 197	13	3,40	40	915	6058	11	29	-2396	-55	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	29		
IPE330	qn=	-49	40	915	5337	2	29	-2415	-55	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25		
Asta: 403	62	3,40	40	915	4609	-7	29	-2434	-55	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	22		
Instab.:l=	60,0	β*l=	42,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,1	2,4	m			
Sez.N. 197	24	3,40	78	0	1928	0	0	-4234	14	161266	18370	2538	35673	33183	270	2576	10		
IPE330	qn=	-49	28	-1501	-4734	-91	64	-8052	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	25		
Asta: 404	71	3,40	18	-901	-10051	-77	38	-8769	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	50		
Instab.:l=	118,0	β*l=	82,6	0	9556	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 23	Rpf= 38	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	3,7	0,3	4,7	m			
Sez.N. 197	25	3,40	44	6027	2640	-58	-44	-450	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	14		
IPE330	qn=	-145	40	3616	2331	-32	-26	-9	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12		
Asta: 405	52	3,40	40	3616	2075	9	-26	-319	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10		
Instab.:l=	166,2	β*l=	116,3	-6027	2057	29	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 32	Rpf= 14	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	3,0	0,2	6,6	m			
Sez.N. 191	13	3,40	46	-159	0	0	0	3220	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-933	40	-95	4953	0	0	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	52		
Asta: 406	25	3,40	46	-159	0	0	0	-3220	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	560,3	β*l=	560,3	95	4953	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 208	Rpf= 45	Rft= 62	Wmax/rel/lim=	17,6	14,1	22,4	m			
Sez.N. 197	68	3,40	66	0	-1263	0	0	-5307	17	159878	18212	2516	35673	33183	270	2554	7		
IPE330	qn=	-49	66	0	-3617	0	0	-5329	17	159853	18209	2515	35673	33183	270	2553	20		
Asta: 407	61	3,40	44	9749	-5711	259	-250	-6090	24	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	34		
Instab.:l=	88,5	β*l=	62,0	-9749	3627	170	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 17	Rpf= 27	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,0	0,1	3,5	m			
Sez.N. 191	68	3,40	46	-197	0	0	0	2365	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-812	40	-118	3071	0	0	-27	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	32		
Asta: 408	62	3,40	46	-197	0	0	0	-2365	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	473,2	β*l=	473,2	118	3071	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 175	Rpf= 28	Rft= 36	Wmax/rel/lim=	9,4	6,2	18,9	m			
Sez.N. 83	61	4,20	56	-1298	-34	1341	855	-1829	2	325313	38694	12181	92272	38332	793	2616	11		
HEA320	qn=	0	56	-1337	-765	999	855	-1829	2	325313	38694	12181	92272	38332	793	2616	11		
Asta: 409	61	3,40	56	-1376	-1497	657	855	-1829	2	325313	38694	12181	92272	38332	793	2616	10		
Instab.:l=	80,0	β*l=	160,0	-1376	911	1067	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 12	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,5	0,3	3,2	m			
Sez.N. 83	63	4,20	56	-890	8	1125	740	-2356	-1	325088	38667	12173	92272	38332	793	2614	10		
HEA320	qn=	0	56	-929	-935	809	740	-2356	-1	325088	38667	12173	92272	38332	793	2614	9		
Asta: 410	63	3,40	56	-968	-1877	493	740	-2356	-1	325088	38667	12173	92272	38332	793	2614	9		
Instab.:l=	80,0	β*l=	160,0	-968	1123	873	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,1	0,3	3,2	m			
Sez.N. 83	65	4,20	56	-603	11	1062	219	-409	-5	325680	38737	12195	92272	38332	793	2619	9		
HEA320	qn=	0	56	-642	-153	962	219	-409	-5	325680	38737	12195	92272	38332	793	2619	8		
Asta: 411	65	3,40	52	-173	518	-839	-136	653	0	325675	38737	12195	92272	38332	793	2619	8		
Instab.:l=	80,0	β*l=	160,0	-682	186	982	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 21	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,9	0,4	3,2	m			
Sez.N. 83	71	5,74	31	-5138	2716	-532	-591	584	4	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	9		
HEA320	qn=	0	34	-5226	4146	216	-626	1416	3	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	11		
Asta: 412	71	3,40	34	-5371	5767	933	-626	1416	3	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	19		
Instab.:l=	234,0	β*l=	468,0	-5371	4442	373	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 62	Rpf= 15	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	3,7	1,8	9,4	m			
Sez.N. 83	73	5,81	53	-1552	2	-408	-105	707	0	325668	38736	12194	92272	38332	793	2619	4		
HEA320	qn=	0	36	-2564	2596	152	-396	2152	2	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	7		
Asta: 413	73	3,40	36	-2717	5189	629	-396	2152	2	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	16		
Instab.:l=	241,0	β*l=	482,0	-2717	3115	252	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 64	Rpf= 10	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	4,2	2,4	9,6	m			
Sez.N. 83	75	5,69	52	-1511	3	-535	-54	1038	1	325598	38728	12192	92272	38332	793	2618	5		
HEA320	qn=	0	20	-2507	2876	-230	-216	2507	2	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	8		
Asta: 414	75	3,40	36	-2610	6125	92	-162	2672	1	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	15		
Instab.:l=	229,0	β*l=	458,0	-4259	3134	328	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 61	Rpf= 11	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	4,3	2,5	9,2	m			
Sez.N. 83	76	7,20	40	-3158	2753	-423	-495	-906	0	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	9		
HEA320	qn=	0	36	-2127	2968	467	-438	1298	-1	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	9		

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: 415 Instab.:l=	76 380,0	3,40 $\beta^*l=$	20 760,0	-2369 -3657	6667 3063	866 695	-321 1699	1 0,92	1md=	101	325726 14	42641 14	18588 150093	150093 62199	62199 7,3	1261 6,0	2619 15,2	20 m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 416 Instab.:l=	83 qn= 83 80,0	4,20 0 3,40 $\beta^*l=$	62 62 62 160,0	-1401 -1440 -1479 -1479	-391 678 1746 891	1188 1279 1370 1297	-227 -227 -227 1297	2663 2663 2663 0,92	0 0 0 1md=	0 0 0 21	324936 324936 324936 13	38649 38649 38649 0	12167 12167 12167 0	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 2,4	793 793 793 0,4	2613 2613 2613 3,2	11 13 16 m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 417 Instab.:l=	84 qn= 84 80,0	4,20 0 3,40 $\beta^*l=$	42 59 59 160,0	-2652 -1417 -1456 -1456	-2765 320 795 415	1227 1269 1312 1278	1192 -109 -109 1278	2771 1151 1151 0,92	-3 0 0 1md=	325726 325576 325576 21	42641 38725 38725 12	18588 12191 12191 0	150093 92272 92272 Wmax/rel/lim=	62199 38332 38332 3,4	1261 793 793 0,5	2619 2618 2618 3,2	13 12 13 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 418 Instab.:l=	92 qn= 92 80,0	4,20 0 3,40 $\beta^*l=$	62 50 50 160,0	-854 -126 -165 -165	3 -561 -1119 673	1190 -1155 -1156 1155	566 -7 -7 1155	-792 -1396 -1396 0,92	0 1 1 1md=	325653 325490 325490 21	38734 38715 38715 11	12194 12188 12188 0	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 2,5	793 793 793 0,5	2618 2617 2617 3,2	10 11 12 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 419 Instab.:l=	93 qn= 93 80,0	4,20 0 3,40 $\beta^*l=$	62 50 50 160,0	-903 -19 -58 -58	14 -439 -872 525	1174 -1129 -1124 1131	467 -28 -28 1131	-647 -1085 -1085 0,92	-3 -1 -1 1md=	325655 325582 325582 21	38734 38726 38726 11	12194 12191 12191 0	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 2,7	793 793 793 0,5	2618 2618 2618 3,2	10 10 11 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 420 Instab.:l=	94 qn= 94 229,0	5,69 0 3,40 $\beta^*l=$	52 50 40 458,0	-1372 -1564 -3988 -3988	9 -1281 -5173 3098	-837 -381 753 358	-382 -343 -720 358	-1066 -1124 -2265 0,92	0 1 2 1md=	325595 325578 325726 61	38727 38725 42641 11	12192 12191 18588 11	92272 92272 150093 Wmax/rel/lim=	38332 38332 62199 5,7	793 793 1261 3,3	2618 2618 2619 9,2	7 7 16 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 421 Instab.:l=	95 qn= 95 380,0	7,20 0 3,40 $\beta^*l=$	34 56 62 760,0	-3345 -1129 -1294 -3323	-2224 -1083 -1279 2914	-492 549 1631 208	-424 -479 -536 208	908 -269 -225 0,92	0 0 0 1md=	325726 325717 325719 101	42641 38742 38742 10	18588 12196 12196 10	150093 92272 92272 Wmax/rel/lim=	62199 38332 38332 8,5	1261 793 793 6,1	2619 2619 2619 15,2	8 8 17 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 422 Instab.:l=	100 qn= 100 80,0	4,20 0 3,40 $\beta^*l=$	62 50 50 160,0	-1086 -164 -203 -1164	1 185 373 681	1241 -1196 -1171 1048	610 -68 -68 1048	1417 469 469 0,92	1 1 1 1md=	325493 325694 325694 21	38715 38739 38739 11	12188 12195 12195 0	92272 92272 92272 Wmax/rel/lim=	38332 38332 38332 3,7	793 793 793 0,5	2617 2619 2619 3,2	11 10 11 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 423 Instab.:l=	101 qn= 101 234,0	5,74 0 3,40 $\beta^*l=$	52 50 42 468,0	-1434 -1651 -2238 -2238	-4 -918 -3624 2176	-641 -362 412 165	-220 -195 -288 165	-697 -765 -1548 0,92	0 0 -1 1md=	325671 325660 325726 62	38736 38735 42641 7	12194 12194 18588 7	92272 92272 150093 Wmax/rel/lim=	38332 38332 62199 6,6	793 793 1261 2,9	2619 2619 2619 9,4	6 6 11 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 424 Instab.:l=	102 qn= 102 380,0	7,20 0 3,40 $\beta^*l=$	37 62 62 760,0	-1592 -665 -850 -1498	-5 134 269 1381	-812 520 1549 578	-542 -541 -541 578	365 71 71 0,92	3 0 0 1md=	325726 325720 325720 101	42641 38742 38742 7	18588 12196 12196 7	150093 92272 92272 Wmax/rel/lim=	62199 38332 38332 6,9	1261 793 793 3,0	2619 2619 2619 15,2	4 5 14 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 425 Instab.:l=	103 qn= 103 241,0	5,81 0 3,40 $\beta^*l=$	52 50 40 482,0	-1550 -1743 -4529 -4529	-2 -936 -4082 2451	-786 -331 978 391	-364 -336 -797 391	-716 -775 -1692 0,92	0 0 0 1md=	325666 325657 325726 64	38736 38735 42641 10	12194 12194 18588 10	92272 92272 150093 Wmax/rel/lim=	38332 38332 62199 6,1	793 793 1261 3,3	2619 2618 2619 9,6	7 6 15 m	m	m
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 426 Instab.:l=	104 qn= 104 380,0	7,20 0 3,40 $\beta^*l=$	40 62 62 760,0	-1695 -714 -900 -1621	-3 44 89 1524	-910 496 1513 464	-533 -534 -534 464	24 24 24 0,92	2 0 0 1md=	325726 325719 325719 101	42641 38742 38742 7	18588 12196 12196 7	150093 92272 92272 Wmax/rel/lim=	62199 38332 38332 6,4	1261 793 793 3,4	2619 2619 2619 15,2	5 4 13 m	m	m
Sez.N. 191 IPE240 Asta: 427 Instab.:l=	63 qn= 83 498,6	4,20 -221 4,20 $\beta^*l=$	46 40 18 498,6	-3458 -3032 -890 -3458	0 526 -1066 263	0 12 -15 25	-8 -6 3 25	327 0 -874 0,92	0 0 0 1md=	102447 102447 102447 185	9603 9603 9603 22	1936 1936 1936 23	38486 38486 38486 Wmax/rel/lim=	28949 28949 28949 3,2	238 238 238 1,1	2619 2619 2619 19,9	3 6 12 m	m	m
Sez.N. 191 IPE240 Asta: 428 Instab.:l=	84 qn= 93 472,6	4,20 -221 4,20 $\beta^*l=$	40 18 26 472,6	1804 977 2472 1804	-961 523 0 961	40 -10 0 40	8 -5 -5 40	829 -13 -221 0,92	0 0 0 1md=	102447 102447 102447 175	9603 9603 9603 0	1936 1936 1936 13	38486 38486 38486 Wmax/rel/lim=	28949 28949 28949 3,7	238 238 238 1,0	2619 2619 2619 18,9	12 6 2 m	m	m
Sez.N. 191 IPE240 Asta: 429 Instab.:l=	65 qn= 84 329,4	4,20 -221 4,20 $\beta^*l=$	20 42 28 329,4	2100 -1903 2091 -1903	0 339 -659 330	0 27 -49 25	8 -12 15 25	19 -5 -451 0,92	0 0 0 1md=	102447 102447 102447 122	9603 9603 9603 10	1936 1936 1936 10	38486 38486 38486 Wmax/rel/lim=	28949 28949 28949 3,7	238 238 238 0,6	2619 2619 2619 13,2	2 5 9 m	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. 191	83	4,20		40	2276	-727	30	8	690	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	9	
IPE240	qn=	-221		72	718	357	2	1	-2	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	5	
Asta: 430	92	4,20		26	2913	0	0	-5	-151	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	3	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$		373,8	2276	727	30	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 138	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 2,9			0,5	15,0	m	m
Sez.N. 191	61	4,20		28	-1941	0	0	-50	628	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
IPE240	qn=	-221		24	-1717	1574	197	-104	582	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	27	
Asta: 431	82	4,20		24	-1717	2196	388	-104	94	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	43	
Instab.:l=	373,3	$\beta^*l=$		373,3	-1717	1827	233	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 138	Rpf= 37	Rft= 38	Wmax/rel/lim= 25,5			4,6	14,9	m	m
Sez.N. 191	82	4,20		24	-1717	2196	388	96	-6	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	43	
IPE240	qn=	-221		24	-1717	1654	197	96	-536	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	27	
Asta: 432	100	4,20		28	-1941	0	0	46	-625	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
Instab.:l=	404,8	$\beta^*l=$		404,8	-1717	1897	233	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 150	Rpf= 39	Rft= 39	Wmax/rel/lim= 25,6			5,5	16,2	m	m
Sez.N. 191	156	4,20		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-221		40	0	-34	0	0	-133	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Asta: 433	61	4,20		40	0	-134	0	0	-267	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$		100,7	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 2,5			1,2	8,1	m	m
Sez.N. 83	83	7,20		40	-1944	-114	-969	-669	-684	1	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	5	
HEA320	qn=	0		42	-1335	-1638	98	-515	-1048	0	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	4	
Asta: 434	83	4,20		42	-1525	-3211	870	-515	-1048	0	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	12	
Instab.:l=	300,0	$\beta^*l=$		600,0	-1525	1953	348	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 80	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 4,0			2,6	12,0	m	m
Sez.N. 83	84	7,20		37	-1667	-2	-1072	-893	-280	1	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	6	
HEA320	qn=	0		42	-1165	-1894	241	-660	-1262	0	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	6	
Asta: 435	84	4,20		42	-1356	-3787	1231	-660	-1262	0	325726	42641	18588	150093	62199	1261	2619	16	
Instab.:l=	300,0	$\beta^*l=$		600,0	-1356	2272	492	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 80	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 4,6			3,0	12,0	m	m
Sez.N. 191	163	4,97		40	4	3331	-360	-64	-134	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	53	
IPE240	qn=	-369		28	8	1869	-156	-1	-102	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	28	
Asta: 436	116	4,97		40	4	-239	815	-565	-1775	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	45	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$		373,8	4	3331	815	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 138	Rpf= 45	Rft= 78	Wmax/rel/lim= 31,9			3,3	15,0	m	m
Sez.N. 191	166	4,97		18	-56	4623	149	31	158	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	56	
IPE240	qn=	-402		18	-56	4649	138	31	-9	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	56	
Asta: 437	118	4,97		40	-70	0	0	21	-2112	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	473,9	$\beta^*l=$		473,9	-56	4169	90	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 176	Rpf= 48	Rft= 51	Wmax/rel/lim= 34,3			8,6	19,0	m	m
Sez.N. 191	169	4,92		21	36	3605	315	316	-373	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	54	
IPE240	qn=	-368		37	40	2393	-55	77	-1092	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	28	
Asta: 438	120	4,92		39	47	0	0	-83	-1013	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	329,4	$\beta^*l=$		329,4	36	3605	315	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 122	Rpf= 24	Rft= 54	Wmax/rel/lim= 22,2			2,7	13,2	m	m
Sez.N. 191	162	5,74		24	327	1632	-420	-131	-450	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	39	
IPE240	qn=	-326		18	877	345	24	-306	-1142	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5	
Asta: 439	71	5,74		40	514	-2882	927	-581	-1919	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	78	
Instab.:l=	374,2	$\beta^*l=$		374,2	514	2882	927	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 139	Rpf= 0	Rft= 78	Wmax/rel/lim= 27,1			3,1	15,0	m	m
Sez.N. 191	161	6,43		24	-24	2956	-392	-94	-122	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	51	
IPE240	qn=	-326		18	-18	2029	-10	-277	-858	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	22	
Asta: 440	117	6,43		24	-24	-215	790	-538	-1574	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	43	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$		373,8	-24	2370	593	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 138	Rpf= 55	Rft= 56	Wmax/rel/lim= 31,3			2,9	15,0	m	m
Sez.N. 191	92	7,20		24	-363	1858	-398	-107	-61	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	40	
IPE240	qn=	-194		24	-363	1324	-197	-107	-503	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	24	
Asta: 441	83	7,20		42	-1132	0	0	-70	-527	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$		373,8	166	1944	361	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 138	Rpf= 31	Rft= 39	Wmax/rel/lim= 27,0			4,5	15,0	m	m
Sez.N. 191	102	7,20		43	-586	0	0	47	565	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
IPE240	qn=	-195		24	17	1859	-392	98	0	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	40	
Asta: 442	92	7,20		24	17	1859	-396	98	-12	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	40	
Instab.:l=	404,3	$\beta^*l=$		404,3	17	1859	396	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 150	Rpf= 31	Rft= 41	Wmax/rel/lim= 27,0			5,3	16,2	m	m
Sez.N. 191	165	5,81		18	977	3852	311	351	120	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	56	
IPE240	qn=	-330		18	977	3869	196	309	-18	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	50	
Asta: 443	73	5,81		31	1267	0	0	-229	-1745	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	473,9	$\beta^*l=$		473,9	977	3869	311	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 176	Rpf= 0	Rft= 59	Wmax/rel/lim= 27,6			8,3	19,0	m	m
Sez.N. 191	164	6,43		18	11	3662	296	334	112	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	53	
IPE240	qn=	-314		24	10	3680	199	299	0	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	49	

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: 444	119	6,44		15	16	0	0	-209	-1661	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0	11		3678	296	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 175	Rpf= 0	Rft= 56	Wmax/rel/lim=	26,5	7,9	18,9		m
Sez.N. 191	93	7,20		18	332	2301	83	17	65	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	28	
IPE240	qn=	-195		18	332	2310	77	17	-4	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	28	
Asta: 445	84	7,20		42	-960	0	0	1	-573	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1	
Instab.:l=	472,6	$\beta^*l=$	472,6		332	2310	83	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 175	Rpf= 25	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	17,4	4,3	18,9		m
Sez.N. 191	104	7,20		46	-501	0	0	2	589	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240	qn=	-195		18	133	1613	41	-21	579	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	19	
Asta: 446	93	7,20		18	133	2301	83	-21	113	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	28	
Instab.:l=	397,6	$\beta^*l=$	397,6		133	2301	83	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 147	Rpf= 22	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	17,3	2,8	15,9		m
Sez.N. 191	110	4,97		74	10	0	0	84	414	0	102422	8492	1238	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-368		40	3	3017	-484	-1	528	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	56	
Asta: 447	163	4,97		40	3	3331	-360	-182	-63	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	53	
Instab.:l=	404,3	$\beta^*l=$	404,3		3	3331	484	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 150	Rpf= 53	Rft= 61	Wmax/rel/lim=	33,0	10,6	16,2		m
Sez.N. 191	112	4,97		24	81	0	0	-37	2114	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240	qn=	-402		18	70	3257	75	-37	1163	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	38	
Asta: 448	166	4,97		18	70	4623	149	-37	212	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	56	
Instab.:l=	397,6	$\beta^*l=$	397,6		70	4623	149	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 147	Rpf= 0	Rft= 58	Wmax/rel/lim=	34,1	5,5	15,9		m
Sez.N. 191	114	4,92		44	12	0	0	150	985	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240	qn=	-368		21	-7	3690	109	-303	-12	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	44	
Asta: 449	169	4,92		21	-7	3605	314	-383	-274	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	54	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0		2	3683	253	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 175	Rpf= 48	Rft= 54	Wmax/rel/lim=	23,4	8,9	18,9		m
Sez.N. 197	110	4,97		15	-349	1433	-6	-3	-500	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
IPE330	qn=	-47		50	156	1001	2	2	200	-1	163962	18677	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 450	100	4,20		62	-793	-1242	-1	1	-580	0	163941	18675	2580	35673	33183	270	2619	7	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3		137	1221	5	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 73	Rpf= 6	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	4,9	0,2	10,4		m
Sez.N. 197	116	4,97		40	-1738	1672	388	157	-906	6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	18	
IPE330	qn=	-47		40	-1762	447	184	157	-985	6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Asta: 451	61	4,20		56	-1071	-1341	-2	33	-637	1	163921	18672	2579	35673	33183	270	2618	8	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3		-1787	1254	225	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 73	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	3,3	0,7	10,4		m
Sez.N. 197	112	4,97		40	-1062	1827	79	33	-774	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11	
IPE330	qn=	-47		50	43	1044	9	8	116	0	163966	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 452	92	4,20		62	-775	-1190	0	5	-589	0	163941	18675	2580	35673	33183	270	2619	7	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4		-1112	1370	45	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 72	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	4,7	0,2	10,3		m
Sez.N. 197	118	4,97		40	-1001	1672	80	36	-921	4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
IPE330	qn=	-47		52	164	708	14	7	0	2	163965	18677	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 453	63	4,20		56	-947	-1125	1	3	-565	1	163937	18674	2580	35673	33183	270	2619	7	
Instab.:l=	258,7	$\beta^*l=$	258,7		-1050	1254	42	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 72	Rpf= 8	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	2,8	0,2	10,3		m
Sez.N. 197	114	4,92		24	-338	1401	-41	-19	-669	10	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
IPE330	qn=	-47		50	79	955	-4	-5	172	5	163920	18672	2579	35673	33183	270	2618	5	
Asta: 454	93	4,20		62	-664	-1174	4	-9	-584	1	163931	18673	2580	35673	33183	270	2618	7	
Instab.:l=	247,3	$\beta^*l=$	247,3		7	1480	24	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 69	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	4,5	0,2	9,9		m
Sez.N. 197	120	4,92		21	-111	1489	-56	-25	-675	6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
IPE330	qn=	-47		52	175	879	-5	-5	104	3	163956	18676	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 455	65	4,20		56	-395	-1062	5	-15	-553	1	163935	18674	2580	35673	33183	270	2619	6	
Instab.:l=	243,0	$\beta^*l=$	243,0		540	1554	34	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 68	Rpf= 6	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	3,3	0,2	9,7		m
Sez.N. 191	116	4,97		40	0	-222	68	135	442	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	6	
IPE240	qn=	-368		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Asta: 456	157	4,97		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$	100,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	7,1	8,1		m
Sez.N. 197	101	5,74		18	117	-1888	-37	-12	1360	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
IPE330	qn=	-47		3	-228	-1686	3	0	1299	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
Asta: 457	110	4,97		15	7	1434	-6	-5	1209	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4		68	1888	37	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 72	Rpf= 7	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	10,3		m
Sez.N. 197	71	5,74		40	-977	-1924	58	161	1466	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11	
IPE330	qn=	-47		24	-766	-71	-173	141	1352	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
Asta: 458	116	4,97		40	-1027	1672	-359	161	1308	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	17	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3		-791	1406	209	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 73	Rpf= 13	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	3,8	0,6	10,4		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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 191	101	5,74	36	1316	0	0	174	700	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-326	24	327	1815	-498	0	64	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	45		
Asta: 459	162	5,74	24	327	1632	-420	-137	-383	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	39		
Instab.:l=	404,2	$\beta^*l=$	404,2	327	1815	498	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	150	Rpf=	0	Rft=	45	Wmax/rel/lim=	28,9	10,1	16,2
																			m
Sez.N. 191	71	5,74	40	0	-197	60	119	391	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5		
IPE240	qn=	-326	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0		
Asta: 460	158	5,74	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0		
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$	100,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	3,0	1,4	8,1
																			m
Sez.N. 197	111	6,43	24	-620	1078	-40	-9	-996	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6		
IPE330	qn=	-47	19	-244	798	-35	0	-799	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5		
Asta: 461	101	5,74	18	-385	-1419	-38	-2	-1144	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
Instab.:l=	231,2	$\beta^*l=$	231,2	-385	1064	41	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	65	Rpf=	6	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,2	0,1	9,2
																			m
Sez.N. 197	117	6,43	40	-1220	1339	377	158	-1143	6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16		
IPE330	qn=	-47	40	-1243	-18	194	158	-1214	6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5		
Asta: 462	71	5,74	18	-968	-1456	-56	153	-1322	5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
Instab.:l=	230,3	$\beta^*l=$	230,3	-1265	1091	231	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	64	Rpf=	12	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	4,2	0,5	9,2
																			m
Sez.N. 191	111	6,43	24	-24	0	0	337	1517	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
IPE240	qn=	-326	24	-24	2743	-478	-1	411	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	53		
Asta: 463	161	6,43	24	-24	2956	-392	-143	-55	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	51		
Instab.:l=	404,3	$\beta^*l=$	404,3	-24	2610	465	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	150	Rpf=	51	Rft=	52	Wmax/rel/lim=	32,4	10,2	16,2
																			m
Sez.N. 191	117	6,43	40	0	-196	60	119	390	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	5		
IPE240	qn=	-325	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0		
Asta: 464	159	6,43	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0		
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$	100,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	6,3	8,1
																			m
Sez.N. 197	102	7,20	37	-416	-812	3	5	801	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	4		
IPE330	qn=	-47	62	-479	-491	0	0	358	0	163956	18676	2580	35673	33183	270	2619	3		
Asta: 465	111	6,43	24	-274	1078	-39	15	519	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6		
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4	12	838	35	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	72	Rpf=	5	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	10,3
																			m
Sez.N. 197	83	7,20	40	-505	-969	-1	133	972	-7	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5		
IPE330	qn=	-47	24	-339	345	-188	147	858	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6		
Asta: 466	117	6,43	24	-364	1402	-378	147	779	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	16		
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4	-364	1052	226	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	72	Rpf=	11	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	4,1	0,7	10,3
																			m
Sez.N. 187	85	7,20	23	-2558	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
IPE200	qn=	-21	23	-2569	23	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Asta: 467	167	6,42	23	-2580	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Instab.:l=	258,7	$\beta^*l=$	258,7	-2580	20	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	115	Rpf=	9	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	19,8	0,0	10,3
																			m
Sez.N. 191	83	7,20	40	0	-118	0	0	234	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-194	40	0	-29	0	0	117	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Asta: 468	160	7,20	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0		
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$	100,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	4,0	1,3	8,1
																			m
Sez.N. 197	103	5,81	18	377	-2053	-81	-48	1436	0	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12		
IPE330	qn=	-47	56	-492	78	-12	-12	135	0	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	1		
Asta: 469	112	4,97	40	-460	1827	79	-36	1253	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11		
Instab.:l=	284,9	$\beta^*l=$	284,9	323	2053	81	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	80	Rpf=	8	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	11,4
																			m
Sez.N. 197	73	5,81	18	-65	-1829	-64	-39	1319	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10		
IPE330	qn=	-47	56	-745	78	-8	-10	104	0	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	1		
Asta: 470	118	4,97	40	-396	1671	77	-30	1100	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10		
Instab.:l=	284,9	$\beta^*l=$	284,9	-396	1283	43	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	80	Rpf=	8	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	4,0	0,2	11,4
																			m
Sez.N. 191	103	5,81	31	1266	0	0	173	1751	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	1		
IPE240	qn=	-330	40	951	2703	-106	-66	969	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	34		
Asta: 471	165	5,81	18	976	3851	311	-317	187	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	56		
Instab.:l=	397,6	$\beta^*l=$	397,6	976	3851	311	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	147	Rpf=	0	Rft=	58	Wmax/rel/lim=	27,3	4,6	15,9
																			m
Sez.N. 197	113	6,43	18	-174	1089	-30	24	-1092	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6		
IPE330	qn=	-47	28	-20	-110	-55	22	-730	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	2		
Asta: 472	103	5,81	18	-214	-1347	-79	24	-1221	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8		
Instab.:l=	210,6	$\beta^*l=$	210,6	-214	1010	60	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	59	Rpf=	6	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	8,4
																			m
Sez.N. 197	119	6,44	18	-485	1096	-46	7	-1016	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6		
IPE330	qn=	-47	56	-554	122	-20	2	-199	0	163965	18677	2580	35673	33183	270	2619	2		

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: 473	73	5,81		18	-525	-1186	-61	7	-1144	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Instab.:l=	211,3	$\beta^*l=$	211,3		-525	890	55	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 59	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 4,5			0,1	8,5	m	m
Sez.N. 191	113	6,43		15	14	0	0	154	1666	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240	qn=	-314		40	10	2572	-102	-63	922	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	32	
Asta: 474	164	6,43		18	13	3662	296	-302	176	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	53	
Instab.:l=	397,6	$\beta^*l=$	397,6		13	3662	296	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 147	Rpf= 0	Rft= 55	Wmax/rel/lim= 26,3			4,4	15,9	m	m
Sez.N. 197	104	7,20		40	-455	-910	2	1	861	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	4	
IPE330	qn=	-47		18	9	293	-15	11	653	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	2	
Asta: 475	113	6,43		18	-16	1088	-29	11	574	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3		-270	831	14	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 73	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,4			0,1	10,4	m	m
Sez.N. 197	84	7,20		37	-665	-1071	0	7	871	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
IPE330	qn=	-47		67	-133	-287	0	0	287	0	163961	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 476	119	6,44		18	-269	1095	-46	19	643	-1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6	
Instab.:l=	258,1	$\beta^*l=$	258,1		-269	821	27	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 72	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 4,5			0,1	10,3	m	m
Sez.N. 187	167	6,42		23	-2934	0	0	0	34	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
IPE200	qn=	-21		23	-2944	21	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Asta: 477	168	5,69		23	-2955	0	0	0	-34	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4	
Instab.:l=	246,5	$\beta^*l=$	246,5		-2955	18	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 110	Rpf= 9	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 19,8			0,0	9,9	m	m
Sez.N. 197	94	5,69		15	677	-1869	-74	-15	1368	-10	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	11	
IPE330	qn=	-47		45	-1419	-890	-27	0	765	-6	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	5	
Asta: 478	114	4,92		24	-81	1401	-48	-7	1127	-10	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	8	
Instab.:l=	257,7	$\beta^*l=$	257,7		628	1869	74	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 72	Rpf= 8	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 5,7			0,2	10,3	m	m
Sez.N. 197	75	5,69		15	768	-1836	-67	-11	1387	-5	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	10	
IPE330	qn=	-47		54	267	-949	-10	0	716	-2	163894	18669	2579	35673	33183	270	2618	6	
Asta: 479	120	4,92		21	22	1488	-59	10	1141	-4	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	9	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3		718	1836	67	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 73	Rpf= 7	Rft= 10	Wmax/rel/lim= 4,0			0,2	10,4	m	m
Sez.N. 191	94	5,69		31	1870	0	0	240	1627	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2	
IPE240	qn=	-335		15	1733	3312	89	-271	-4	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	39	
Asta: 480	168	5,69		15	1733	3225	290	-350	-263	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	49	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0		1733	3312	290	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 175	Rpf= 0	Rft= 52	Wmax/rel/lim= 20,8			8,2	18,9	m	m
Sez.N. 197	115	6,43		37	-1317	1004	48	36	-687	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6	
IPE330	qn=	-47		59	-514	121	-17	16	-116	-1	163965	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 481	94	5,69		18	-29	-1097	-72	28	-927	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Instab.:l=	246,8	$\beta^*l=$	246,8		345	1036	73	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 69	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 5,9			0,2	9,9	m	m
Sez.N. 197	121	6,42		37	-990	930	-63	-27	-788	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6	
IPE330	qn=	-47		72	-241	26	-31	12	-196	0	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 482	75	5,69		15	100	-1109	-67	33	-914	3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	7	
Instab.:l=	246,0	$\beta^*l=$	246,0		100	1109	67	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 69	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 4,4			0,2	9,8	m	m
Sez.N. 191	115	6,43		39	175	0	0	136	909	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0	
IPE240	qn=	-336		21	75	3327	85	-270	-2	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	39	
Asta: 483	167	6,42		21	74	3242	285	-349	-260	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	48	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0		74	3327	285	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 175	Rpf= 43	Rft= 51	Wmax/rel/lim= 21,2			8,2	18,9	m	m
Sez.N. 197	95	7,20		39	-1654	-1093	-300	-142	721	1	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	13	
IPE330	qn=	-47		76	-241	-710	7	0	447	1	163949	18676	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 484	115	6,43		37	-1064	1003	49	-92	940	2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4		631	1433	162	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 72	Rpf= 9	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 8,5			0,4	10,3	m	m
Sez.N. 197	76	7,20		37	-800	-1533	183	95	1019	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	12	
IPE330	qn=	-47		39	-1207	-210	75	126	577	-2	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	3	
Asta: 485	121	6,42		37	-849	929	-65	95	859	-3	163968	21066	4025	59853	46588	451	2619	6	
Instab.:l=	262,2	$\beta^*l=$	262,2		25	1564	60	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 73	Rpf= 8	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 7,1			0,3	10,5	m	m
Sez.N. 191	95	7,20		39	115	-489	556	496	521	2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	34	
IPE240	qn=	-194		26	543	816	-45	98	161	2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	11	
Asta: 486	150	7,20		39	115	361	-613	496	199	2	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	35	
Instab.:l=	235,8	$\beta^*l=$	235,8		207	1519	157	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 87	Rpf= 20	Rft= 24	Wmax/rel/lim= 9,9			0,8	9,4	m	m
Sez.N. 191	85	7,20		33	8	1024	-262	-267	-631	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	24	
IPE240	qn=	-195		18	-6	952	21	97	-478	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	11	
Asta: 487	153	7,20		23	348	244	-281	451	63	-1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	17	
Instab.:l=	158,6	$\beta^*l=$	158,6		389	255	339	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 58	Rpf= 15	Rft= 20	Wmax/rel/lim= 7,6			0,4	6,3	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. 191	150	7,20	23	451	308	-555	-454	21	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	32		
IPE240	qn=	-195	23	451	309	-463	-454	-7	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	27		
Asta: 488	85	7,20	23	451	-28	521	-454	-304	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	27		
Instab.:l=	237,1	$\beta^*l=$	237,1	451	309	555		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	88	Rpf= 19	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	10,0	0,8	9,5	m	
Sez.N. 191	153	7,20	42	-436	-701	-223	-299	-773	-3	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	19		
IPE240	qn=	-196	40	-466	-1463	30	-208	-1368	-4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	17		
Asta: 489	76	7,20	40	-466	-2707	206	-208	-1567	-4	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	39		
Instab.:l=	169,5	$\beta^*l=$	169,5	-466	2030	82		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	62	Rpf= 26	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,5	6,8	m	
Sez.N. 187	95	7,20	39	-912	-721	-265	-317	522	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	35		
IPE200	qn=	-172	18	102	-501	-16	3	674	-2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	10		
Asta: 490	149	7,20	39	-912	-1	276	-317	322	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	24		
Instab.:l=	170,7	$\beta^*l=$	170,7	323	1153	118		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	76	Rpf= 22	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	11,2	0,4	6,8	m	
Sez.N. 187	150	7,20	26	-413	-3	220	247	178	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19		
IPE200	qn=	-323	15	289	138	9	117	4	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Asta: 491	151	7,20	26	-413	1	-201	247	-173	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	17		
Instab.:l=	170,3	$\beta^*l=$	170,3	186	75	197		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	76	Rpf= 9	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	17,0	0,3	6,8	m	
Sez.N. 187	85	7,20	42	-583	-1	235	263	153	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	20		
IPE200	qn=	-274	40	-328	120	7	162	2	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Asta: 492	152	7,20	26	-729	3	-212	262	-149	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	18		
Instab.:l=	169,7	$\beta^*l=$	169,7	183	66	183		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	75	Rpf= 10	Rft= 17	Wmax/rel/lim=	18,8	0,3	6,8	m	
Sez.N. 187	153	7,20	42	-279	12	235	268	119	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	20		
IPE200	qn=	-227	42	-279	59	20	268	-1	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	3		
Asta: 493	154	7,20	20	83	-3	224	-269	-121	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	19		
Instab.:l=	170,3	$\beta^*l=$	170,3	83	46	233		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	76	Rpf= 10	Rft= 21	Wmax/rel/lim=	14,2	0,3	6,8	m	
Sez.N. 187	149	7,20	39	-313	-1	276	255	322	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	24		
IPE200	qn=	-22	21	-127	579	-20	105	463	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	12		
Asta: 494	151	7,20	39	-313	680	-327	255	253	1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	40		
Instab.:l=	236,8	$\beta^*l=$	236,8	128	1099	133		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf= 22	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	16,7	1,0	9,5	m	
Sez.N. 187	151	7,20	23	-216	678	-289	-241	79	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	36		
IPE200	qn=	-22	15	245	1207	10	27	73	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	22		
Asta: 495	152	7,20	21	-66	1266	191	-162	38	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	38		
Instab.:l=	235,8	$\beta^*l=$	235,8	18	1273	108		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	105	Rpf= 29	Rft= 42	Wmax/rel/lim=	18,7	1,4	9,4	m	
Sez.N. 187	152	7,20	21	0	1267	142	149	-237	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	34		
IPE200	qn=	-22	21	0	1068	23	149	-260	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	20		
Asta: 496	154	7,20	21	0	851	-96	149	-283	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	23		
Instab.:l=	159,9	$\beta^*l=$	159,9	0	1267	142		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	71	Rpf= 26	Rft= 38	Wmax/rel/lim=	17,9	0,6	6,4	m	
Sez.N. 187	76	7,20	18	199	-1146	-149	-167	814	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	33		
IPE200	qn=	-128	34	108	-538	-17	-85	691	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	11		
Asta: 497	155	7,20	42	-422	-1	-178	211	364	2	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	15		
Instab.:l=	166,9	$\beta^*l=$	166,9	199	1146	149		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	74	Rpf= 19	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	9,8	0,4	6,7	m	
Sez.N. 187	154	7,20	18	-100	850	111	151	-511	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	24		
IPE200	qn=	-22	21	-112	434	-15	13	-535	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	9		
Asta: 498	155	7,20	42	35	-2	178	-215	-364	-1	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	15		
Instab.:l=	159,5	$\beta^*l=$	159,5	19	860	113		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	71	Rpf= 16	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	13,1	0,3	6,4	m	
Sez.N. 191	168	5,69	15	1728	3225	290	289	-328	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	49		
IPE240	qn=	-335	37	1655	2145	-51	69	-980	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	25		
Asta: 499	75	5,69	31	1867	0	0	-131	-1640	0	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	2		
Instab.:l=	328,0	$\beta^*l=$	328,0	1728	3225	290		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	121	Rpf= 0	Rft= 49	Wmax/rel/lim=	19,8	2,4	13,1	m	
Sez.N. 191	167	6,42	21	66	3243	285	288	-337	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	49		
IPE240	qn=	-337	37	115	2179	-50	72	-981	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	25		
Asta: 500	121	6,42	39	162	0	0	-78	-925	1	102447	9603	1936	38486	28949	238	2619	0		
Instab.:l=	326,7	$\beta^*l=$	326,7	66	3243	285		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	121	Rpf= 38	Rft= 49	Wmax/rel/lim=	20,0	2,4	13,1	m	
Sez.N. 187	168	5,69	23	-3309	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
IPE200	qn=	-21	23	-3320	23	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Asta: 501	169	4,92	23	-3331	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	4		
Instab.:l=	257,7	$\beta^*l=$	257,7	-3331	20	0		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	115	Rpf= 11	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	22,1	0,0	10,3	m	
Sez.N. 187	169	4,92	23	-3717	0	0	0	35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5		
IPE200	qn=	-21	23	-3727	21	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	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	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 502	84	4,20	23	-3738	0	0	0	0	-35	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	5	
Instab.:l=	248,2	$\beta^*l=$	248,2	-3738	19	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 111	Rpf= 12	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 22,1		0,0	9,9	m		
Sez.N. 187	93	7,20	26	-301	0	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-21	26	-312	23	0	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 503	164	6,43	26	-324	0	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3	-324	20	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 115	Rpf= 1	Rft= 2	Wmax/rel/lim= 26,2		0,0	10,4	m		
Sez.N. 187	164	6,43	24	-856	0	0	0	0	29	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
IPE200 qn=	-21	24	-865	15	0	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Asta: 504	165	5,81	24	-874	0	0	0	0	-29	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	1	
Instab.:l=	210,6	$\beta^*l=$	210,6	-874	13	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 94	Rpf= 2	Rft= 2	Wmax/rel/lim= 27,2		0,0	8,4	m		
Sez.N. 187	165	5,81	24	-1540	0	0	0	0	40	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200 qn=	-21	24	-1553	28	0	0	0	0	-1	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 505	166	4,97	24	-1564	0	0	0	0	-40	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	284,9	$\beta^*l=$	284,9	-1564	24	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 127	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 34,0		0,0	11,4	m		
Sez.N. 187	166	4,97	24	-1621	0	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
IPE200 qn=	-21	24	-1632	23	0	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Asta: 506	83	4,20	24	-1643	0	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	2	
Instab.:l=	259,9	$\beta^*l=$	259,9	-1643	20	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 116	Rpf= 6	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 34,0		0,0	10,4	m		
Sez.N. 187	92	7,20	18	272	0	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-21	74	50	18	0	0	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 507	161	6,43	18	250	0	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4	-165	20	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 115	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 17,3		0,0	10,3	m		
Sez.N. 187	161	6,43	42	-143	0	0	0	0	32	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-21	46	-83	19	0	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 508	162	5,74	42	-163	0	0	0	0	-32	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	231,2	$\beta^*l=$	231,2	-163	16	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 103	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 17,3		0,0	9,2	m		
Sez.N. 187	162	5,74	42	-102	0	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-21	46	-73	23	0	0	0	0	0	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Asta: 509	163	4,97	42	-124	0	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4	-124	20	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 115	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 19,6		0,0	10,3	m		
Sez.N. 187	163	4,97	24	-198	0	0	0	0	36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
IPE200 qn=	-21	74	-50	18	0	0	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 510	82	4,20	24	-221	0	0	0	0	-36	0	74601	5779	1168	27576	21170	153	2619	0	
Instab.:l=	260,5	$\beta^*l=$	260,5	-221	20	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 116	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 19,6		0,0	10,4	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		1,50	1,50		1,50	1,50		2	2	3	2	3	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
3	3	4	3	4	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		4	4	5	4	5	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
5	5	6	5	6	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		6	6	7	6	7	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
7	7	8	7	8	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		8	8	9	8	9	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
9	9	10	9	10	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		10	10	11	10	11	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
11	1	12	1	36	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		12	2	13	2	37	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
13	3	14	3	39	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		14	4	15	4	40	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
15	5	16	5	41	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		16	6	17	6	42	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
17	7	18	7	43	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		18	8	19	8	44	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
19	9	20	9	45	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		20	10	21	10	46	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
21	11	22	11	47	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		22	11	23	11	48	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
23	24	25	61	91	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		24	15	24	40	61	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
25	14	26	39	89	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		26	13	27	37	87	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
27	27	28	87	106	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		28	12	29	36	86	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
29	29	30	86	105	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		30	16	31	41	71	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
31	17	32	42	63	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		32	18	33	43	73	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
33	19	34	44	65	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		34	20	35	45	75	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
35	21	36	46	76	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		36	22	37	47	77	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
37	16	17	41	42	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		38	17	18	42	43	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
39	18	19	43	44	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		40	24	31	61	71	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
41	19	20	44	45	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		42	15	16	40	41	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
43	20	21	45	46	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		44	21	22	46	47	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
45	22	23	47	48	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		46	12	13	36	37	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
47	13	14	37	39	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		48	14	15	39	40	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
49	29	27	86	87	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		50	27	26	87	89	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
51	31	38	71	83	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		52	38	32	83	63	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
53	32	33	63	73	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		54	33	39	73	119	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
55	40	34	84	65	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		56	34	35	65	75	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
57	35	36	75	76	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		58	36	37	76	77	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
59	37	41	77	78	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		60	41	22	78	47	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		
61	30	28	105	106	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		62	28	42	106	107	0,00	0,00		1,50	1,50		1,50	1,50		

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.	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.
63	42	43	107	108	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	64	43	44	108	109	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
65	25	45	91	100	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	66	45	44	100	109	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
67	26	25	89	91	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	68	45	46	100	101	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
69	46	47	101	102	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	70	48	38	92	83	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
71	47	48	102	92	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	72	48	49	92	103	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
73	49	50	103	104	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	74	51	40	93	84	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
75	50	51	104	93	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	76	38	51	83	93	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
77	51	52	93	94	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	78	52	53	94	95	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
79	54	36	85	76	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	80	53	54	95	85	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
81	40	54	84	85	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	82	39	40	119	84	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
83	55	1	1	1	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	84	56	2	2	2	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
85	57	3	3	3	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	86	58	4	4	4	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
87	59	5	5	5	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	88	60	6	6	6	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
89	61	7	7	7	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	90	62	8	8	8	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
91	63	9	9	9	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	92	64	10	10	10	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
93	65	11	11	11	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	94	66	12	36	36	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
95	67	13	37	37	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	96	68	14	39	39	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
97	69	15	40	40	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	98	70	16	41	41	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
99	71	17	42	42	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	100	72	18	43	43	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
101	73	19	44	44	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	102	74	20	45	45	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
103	75	21	46	46	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	104	76	22	47	47	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
105	77	23	48	48	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	106	78	24	61	61	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
107	79	32	63	63	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	108	80	34	65	65	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
109	81	31	71	71	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	110	82	33	73	73	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
111	83	35	75	75	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	112	84	36	76	76	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
113	85	37	77	77	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	114	86	41	78	78	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
115	87	38	83	83	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	116	88	40	84	84	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
117	89	54	85	85	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	118	90	29	86	86	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
119	91	27	87	87	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	120	92	26	89	89	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
121	93	25	91	91	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	122	94	48	92	92	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
123	95	51	93	93	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	124	96	52	94	94	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
125	97	53	95	95	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	126	98	45	100	100	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
127	99	46	101	101	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	128	100	47	102	102	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
129	101	49	103	103	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	130	102	50	104	104	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
131	103	30	105	105	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	132	104	28	106	106	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
133	105	42	107	107	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	134	106	43	108	108	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
135	107	44	109	109	3,40	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	136	55	56	1	2	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
137	56	57	2	3	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	138	57	58	3	4	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
139	58	59	4	5	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	140	59	60	5	6	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
141	60	61	6	7	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	142	61	62	7	8	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
143	62	63	8	9	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	144	63	64	9	10	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
145	66	67	36	37	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	146	67	68	37	39	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
147	68	69	39	40	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	148	69	70	40	41	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
149	70	71	41	42	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	150	71	72	42	43	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
151	72	73	43	44	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	152	73	74	44	45	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
153	74	75	45	46	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	154	75	76	46	47	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
155	76	77	47	48	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	156	64	65	10	11	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
157	90	91	86	87	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	158	91	108	87	88	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
159	108	92	88	89	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	160	92	109	89	90	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
161	109	93	90	91	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	162	110	111	177	176	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
163	99	112	101	111	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	164	112	100	111	102	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
165	113	99	110	101	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	166	98	113	100	110	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
167	114	102	113	104																	

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.
243	76	172	47	57	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	244	172	173	57	58	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
245	173	141	58	60	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	246	80	174	65	74	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
247	174	88	74	84	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	248	101	114	103	113	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
249	175	101	112	103	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	250	79	176	63	25	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
251	177	87	52	83	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	252	87	94	83	92	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
253	94	175	92	112	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	254	117	106	133	108	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
255	78	178	61	185	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	256	178	179	185	184	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
257	96	180	94	115	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	258	125	90	175	86	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
259	180	97	115	95	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	260	95	181	93	114	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
261	65	182	11	23	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	262	182	183	23	35	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
263	183	77	35	48	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	264	76	184	47	70	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
265	185	186	79	191	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	266	121	129	81	173	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
267	122	130	80	172	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	268	110	131	177	180	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
269	125	133	175	178	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	270	126	134	96	97	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
271	137	129	188	173	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	272	139	130	187	172	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
273	131	142	180	183	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	274	133	144	178	181	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
275	134	187	97	98	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	276	187	188	98	99	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
277	188	98	99	100	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	278	144	179	181	184	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
279	142	78	183	61	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	280	184	185	70	79	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
281	145	136	15	14	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	282	146	138	27	26	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
283	145	148	15	16	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	284	148	154	16	17	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
285	154	157	17	18	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	286	157	161	18	19	3,40	3,40	1,00	1,00	1,00	1,00
287	161	163	19	20	3,40	3,40	1,00	1,00	1,00	1,00	288	163	165	20	21	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
289	165	170	21	22	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	290	170	182	22	23	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
291	146	149	27	28	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	292	149	155	28	29	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
293	155	158	29	30	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	294	158	162	30	31	3,40	3,40	1,00	1,00	1,00	1,00
295	162	164	31	32	3,40	3,40	1,00	1,00	1,00	1,00	296	164	166	32	33	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
297	166	171	33	34	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	298	171	183	34	35	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
299	124	150	50	51	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	300	150	189	51	12	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
301	189	159	12	53	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	302	159	156	53	54	3,40	3,40	1,00	1,00	1,00	1,00
303	156	190	54	55	3,40	3,40	1,00	1,00	1,00	1,00	304	190	167	55	56	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
305	167	172	56	57	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	306	74	190	45	55	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
307	190	191	55	66	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	308	191	83	66	75	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
309	191	169	66	67	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	310	168	173	38	58	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
311	141	186	60	191	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	312	160	174	64	74	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
313	153	177	24	52	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	314	108	187	88	98	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
315	187	105	98	107	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	316	109	188	90	99	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
317	188	106	99	108	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	318	181	96	114	94	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
319	94	192	92	139	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	320	95	193	93	144	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
321	88	95	84	93	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	322	89	97	85	95	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
323	84	89	76	85	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	324	93	98	91	100	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
325	98	107	100	109	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	326	120	121	170	81	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
327	133	91	178	87	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	328	122	66	80	36	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
329	173	185	58	79	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	330	118	107	134	109	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
331	103	194	105	122	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	332	115	195	131	123	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
333	104	196	106	124	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	334	116	197	132	125	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
335	105	198	107	126	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	336	117	199	133	127	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
337	106	200	108	128	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	338	118	201	134	129	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
339	107	202	109	130	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	340	194	195	122	123	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
341	195	196	123	124	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	342	196	197	124	125	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
343	197	198	125	126	3,40	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50	344	198	199	126	127	3,40	3,40	1,50	1,50	1	

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.
423	229	99	101	101	5,74	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50		424	230	100	102	102	7,20	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
425	231	101	103	103	5,81	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50		426	232	102	104	104	7,20	3,40	1,50	1,50	1,50	1,50
427	216	222	63	83	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		428	223	225	84	93	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
429	217	223	65	84	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		430	222	224	83	92	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
431	215	233	61	82	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		432	233	228	82	100	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
433	234	215	156	61	4,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		434	235	222	83	83	7,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
435	236	223	84	84	7,20	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		436	237	238	163	116	4,97	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50
437	239	240	166	118	4,97	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50		438	241	242	169	120	4,92	4,92	1,50	1,50	1,50	1,50
439	243	218	162	71	5,74	5,74	1,50	1,50	1,50	1,50		440	244	245	161	117	6,43	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50
441	246	235	92	83	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		442	230	246	102	92	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
443	247	219	165	73	5,81	5,81	1,50	1,50	1,50	1,50		444	248	249	164	119	6,43	6,44	1,50	1,50	1,50	1,50
445	250	236	93	84	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		446	232	250	104	93	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
447	251	237	110	163	4,97	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50		448	252	239	112	166	4,97	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50
449	253	241	114	169	4,92	4,92	1,50	1,50	1,50	1,50		450	251	228	110	100	4,97	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
451	238	215	116	61	4,97	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		452	252	224	112	92	4,97	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
453	240	216	118	63	4,97	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		454	253	225	114	93	4,92	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
455	242	217	120	65	4,92	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50		456	238	254	116	157	4,97	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50
457	229	251	101	110	5,74	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50		458	218	238	71	116	5,74	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50
459	229	243	101	162	5,74	5,74	1,50	1,50	1,50	1,50		460	218	255	71	158	5,74	5,74	1,50	1,50	1,50	1,50
461	256	229	111	101	6,43	5,74	1,50	1,50	1,50	1,50		462	245	218	117	71	6,43	5,74	1,50	1,50	1,50	1,50
463	256	244	111	161	6,43	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50		464	245	257	117	159	6,43	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50
465	230	256	102	111	7,20	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50		466	235	245	83	117	7,20	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50
467	258	259	85	167	7,20	6,42	1,50	1,50	1,50	1,50		468	235	260	83	160	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
469	231	252	103	112	5,81	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50		470	219	240	73	118	5,81	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50
471	231	247	103	165	5,81	5,81	1,50	1,50	1,50	1,50		472	261	231	113	103	6,43	5,81	1,50	1,50	1,50	1,50
473	249	219	119	73	6,44	5,81	1,50	1,50	1,50	1,50		474	261	248	113	164	6,43	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50
475	232	261	104	113	7,20	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50		476	236	249	84	119	7,20	6,44	1,50	1,50	1,50	1,50
477	259	262	167	168	6,42	5,69	1,50	1,50	1,50	1,50		478	226	253	94	114	5,69	4,92	1,50	1,50	1,50	1,50
479	220	242	75	120	5,69	4,92	1,50	1,50	1,50	1,50		480	226	262	94	168	5,69	5,69	1,50	1,50	1,50	1,50
481	263	226	115	94	6,43	5,69	1,50	1,50	1,50	1,50		482	264	220	121	75	6,42	5,69	1,50	1,50	1,50	1,50
483	263	259	115	167	6,43	6,42	1,50	1,50	1,50	1,50		484	227	263	95	115	7,20	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50
485	221	264	76	121	7,20	6,42	1,50	1,50	1,50	1,50		486	227	265	95	150	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
487	258	266	85	153	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		488	265	258	150	85	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
489	266	221	153	76	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		490	227	267	95	149	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
491	265	268	150	151	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		492	258	269	85	152	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
493	266	270	153	154	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		494	267	268	149	151	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
495	268	269	151	152	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		496	269	270	152	154	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
497	221	271	76	155	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50		498	270	271	154	155	7,20	7,20	1,50	1,50	1,50	1,50
499	262	220	168	75	5,69	5,69	1,50	1,50	1,50	1,50		500	259	264	167	121	6,42	6,42	1,50	1,50	1,50	1,50
501	262	241	168	169	5,69	4,92	1,50	1,50	1,50	1,50		502	241	223	169	84	4,92	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
503	250	248	93	164	7,20	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50		504	248	247	164	165	6,43	5,81	1,50	1,50	1,50	1,50
505	247	239	165	166	5,81	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50		506	239	222	166	83	4,97	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50
507	246	244	92	161	7,20	6,43	1,50	1,50	1,50	1,50		508	244	243	161	162	6,43	5,74	1,50	1,50	1,50	1,50
509	243	237	162	163	5,74	4,97	1,50	1,50	1,50	1,50		510	237	233	163	82	4,97	4,20	1,50	1,50	1,50	1,50

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 Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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		25	1 62	1,00		-2,7	1,5	17	5	1	6,3	5,3	69	0,1	-5,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19 46 8
2	0,00		70	3 69	1,00		-3,7	0,8	18	7	2	6,3	4,5	78	0,1	5,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19 437 8
2.5			50	5 62	1,00		6,5	0,4	21	9	3	5,5	8,3	78	0,1	7,2	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	17	0,0	19 46 8
2	0,00		25	1 53	1,00		6,8	0,2	19	12	3	5,3	6,3	53	-0,1	-7,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	10	17	0,0	19 46 8
3	0,00		70	3 69	1,00		-2,2	0,6	17	5	1	5,3	4,0	53	-0,1	-5,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	13	0,0	19 398 8
2.5			50	5 62	1,00		3,2	0,4	17	7	2	5,3	5,3	77	-0,1	4,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19 46 8
3	0,00		25	1 53	1,00		3,2	-0,2	18	7	2	5,3	5,3	53	0,0	-3,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	9	0,0	19 46 8
4	0,00		70	3 59	1,00		1,2	0,8	15	3	1	5,3	5,3	59	0,1	3,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	4	7	0,0	19 239 8
2.5			50	5 62	1,00		3,9	0,5	17	8	2	5,3	5,3	62	0,0	4,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19 46 8
4	0,00		25	1 53	1,00		3,4	-0,5	18	7	2	5,3	5,3	69	0,0	-4,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19 46 8
5	0,00		70	3 57	1,00		-1,2	1,1	15	3	1	5,3	4,0	51	0,0	-3,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	4	7	0,0	19 370 8
2.5			50	5 59	1,00		3,3	0,6	17	7	2	5,3	5,3	59	0,0	4,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19 46 8
5	0,00		25	1 53	1,00		2,9	-0,4	18	6	1	5,3	5,3	69	0,0	-3,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	9	0,0	19 46 8
6	0,00		70	3 59	1,00		-1,4	1,0	16	3	1	5,3	4,0	59	0,0	4,0	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19 375 8
2.5			50	5 59	1,00		4,7	0,7	17	10	2	5,3	5,3	59	0,0	5,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19 46 8
6	0,00		25	1 53	1,00		4,3	0,0	17	9	2	5,3	5,3	67	0,0	-4,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19 46 8
7	0,00		70	3 75	1,00		-1,9	0,8	16	4	1	5,3	4,0	59	0,0	3,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19 537 8
2.5			50	5 59	1,00		4,8	0,6	17	10	2	5,3	5,3	59	0,0	5,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19 46 8
7	0,00		25	1 52	1,00		4,6	0,4	17	7	2	5,3	5,3	67	0,0	-5,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	12	0,0	19 46 8
8	0,00		70	3 75	1,00		-1,8	0,8	16	4	1	5,3	4,0	59	0,0	4,1	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19 444 8
2.5			50	5 59	1,00		5,0	0,5	17	11	2	5,3	5,3	59	0,0	5,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	12	0,0	19 46 8
8	0,00		25	1 52	1,00		4,6	0,6	18	8	2	5,3	6,3	67	0,0	-4,8	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	7	11	0,0	19 46 8
9	0,00		70	3 75	1,00		-1,9	1,0	16	4	1	5,3	4,0	67	0,0	-3,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	9	0,0	19 524 8
2.5			50	5 59	1,00		3,4	0,4	17	7	2	5,3	5,3	59	0,0	4,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19 46 8
9	0,00		25	1 52	1,00		2,9	0,6	17	6	1	5,3	5,3	67	0,1	-3,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	8	0,0	19 46 8
10	0,00		70	3 59	1,00		1,6	0,5	16	3	1	5,3	5,3	59	0,0	2,6	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	4	6	0,0	19 190 8
2.5			50	5 59	1,00		3,4	0,4	17	7	2	5,3	5,3	59	0,0	3,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	9	0,0	19 46 8
10	0,00		25	1 52	1,00		3,3	0,7	17	7	2	5,3	5,3	67	-0,1	-3,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	9	0,0	19 46 8
11	0,00		70	3 68	1,00		-2,1	1,2	16	5	1	5,3	4,0	52	-0,1	-2,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	4	7	0,0	19 544 8
2.5			50	5 57	1,00		1,9	0,2	17	4	1	5,3	5,3	59	0,0	3,7	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	5	9	0,0	19 46 8
1	0,00		25	1 73	1,00		3,0	3,1	14	8	1	6,3	5,3	55	0,0	-4,3	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	10	0,0	19 46 8
36	0,00		70	3 78	1,00		-2,2	4,5	11	7	1	5,3	4,0	78	0,0	4,5	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	6	11	0,0	19 764 8
2.5			50	5 78	1,00		6,6	2,4	20	10	3	5,5	8,3	78	0,0	5,9	0,0	30,8	43,0	13,8	0,0	8	14	0,0	19 46 8

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 Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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 37 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	69 69 69	1,00 1,00 1,00	-5,4 -2,6 8,0	7,9 6,3 4,1	17 10 19	8 8 12	2 1 3	9,3 5,3 5,5	6,0 4,0 8,4	73 69 69	0,0 0,0 0,0	-3,2 5,7 7,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 8 11	7 13 18	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 709 46	8 8 8
3 39 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	69 69 69	1,00 1,00 1,00	-3,8 -3,2 10,1	5,4 4,6 3,3	15 13 22	8 9 12	1 1 4	7,3 5,3 6,5	5,3 4,0 10,3	73 69 69	0,0 0,0 0,0	-3,4 7,0 9,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 10 13	8 16 21	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 588 46	8 8 8
4 40 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	78 78 78	1,00 1,00 1,00	-2,3 -2,5 2,9	3,3 2,7 1,9	13 14 16	6 7 7	1 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	66 78 77	0,0 0,0 0,0	-3,1 2,9 3,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 4 6	7 7 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
5 41 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	78 78 78	1,00 1,00 1,00	-3,2 -3,0 5,2	3,6 3,0 2,2	14 14 16	8 8 12	1 1 3	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	65 77 77	0,0 0,0 0,0	-2,4 4,0 5,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 6 7	6 9 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
6 42 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 75 75	1,00 1,00 1,00	-3,5 -3,3 2,4	4,3 3,8 3,0	15 14 13	8 9 6	1 2 1	6,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	63 75 75	0,0 0,0 0,0	-2,6 2,7 3,8	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 4 5	6 6 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
7 43 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 75 75	1,00 1,00 1,00	-3,7 -3,4 4,8	4,5 3,8 2,8	14 14 16	10 9 11	2 2 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	63 75 75	0,0 0,0 0,0	-2,6 3,9 5,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 6 7	6 9 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
8 44 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 75 75	1,00 1,00 1,00	-3,7 -3,4 3,9	4,5 3,8 2,8	15 14 15	8 9 9	2 2 2	6,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	63 75 75	0,0 0,0 0,0	-2,6 3,6 4,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 5 7	6 8 11	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
9 45 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 75 75	1,00 1,00 1,00	-3,3 -3,2 4,5	3,7 3,0 1,9	14 15 16	9 8 10	1 2 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	63 75 75	0,0 0,0 0,0	-2,7 3,7 4,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 5 7	6 9 11	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
10 46 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 75 75	1,00 1,00 1,00	-3,3 -3,3 6,5	3,5 2,8 1,7	14 15 19	9 8 11	2 2 3	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 7,3	63 67 68	0,0 0,0 0,0	-2,9 4,8 6,2	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 7 9	7 11 14	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
11 47 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 75 75	1,00 1,00 1,00	-4,0 -3,8 7,6	3,5 3,2 2,7	16 15 20	8 9 11	2 2 3	6,3 5,3 5,5	5,3 4,0 8,3	71 75 75	0,0 0,1 0,1	-2,4 5,4 6,6	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 8 9	6 12 15	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
11 48 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	47 47 63	1,00 1,00 1,00	2,3 -1,7 -1,6	0,6 1,6 2,2	17 14 13	5 4 4	1 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 5,1 5,2	67 51 52	0,0 0,0 0,0	-3,6 -2,4 2,2	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 3 3	8 6 5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 585 46	8 8 8
61 91 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	73 57 69	1,00 1,00 1,00	5,6 -1,9 4,4	2,2 3,0 0,2	18 13 17	11 5 9	2 1 2	5,3 5,3 5,3	6,3 4,0 5,3	73 73 69	0,0 0,0 0,0	-5,9 -4,5 5,2	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 7	14 10 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 496 46	8 8 8
40 61 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	66 78 78	1,00 1,00 1,00	4,4 1,6 5,6	1,7 1,2 0,9	16 15 18	10 4 10	2 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 5,3 6,3	65 77 78	-0,3 0,1 0,1	-4,7 4,3 5,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 6 8	11 10 13	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 257 46	8 8 8
39 89 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	73 73 73	1,00 1,00 1,00	9,7 -3,8 -6,2	5,5 7,5 8,9	21 11 17	12 11 10	3 2 2	6,5 5,3 9,3	10,3 4,0 6,0	73 73 69	0,0 0,0 0,1	-8,7 -6,7 4,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	12 10 6	20 16 10	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 675 46	8 8 8
37 87 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	73 73 69	1,00 1,00 1,00	10,6 -2,3 4,4	3,8 5,2 1,5	22 10 18	12 7 8	4 1 2	6,5 5,3 5,3	10,3 4,0 6,3	73 73 69	0,0 0,0 0,0	-9,1 -7,2 5,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	13 10 7	21 17 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 612 46	8 8 8
87 106 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	73 73 69	1,00 1,00 1,00	7,6 2,2 3,9	0,7 1,3 -1,7	22 16 21	9 5 6	3 1 2	6,0 5,3 7,3	9,3 5,3 7,3	73 73 69	0,4 0,4 0,2	-6,9 -5,8 4,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	10 9 6	16 13 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 264 46	8 8 8
36 86 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	73 66 78	1,00 1,00 1,00	6,9 -1,6 4,1	1,6 3,4 -0,4	20 11 19	10 5 7	3 1 2	5,5 5,3 7,3	8,3 4,0 6,3	73 73 78	0,0 0,0 0,0	-6,2 -4,8 4,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	9 7 6	14 11 11	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 606 46	8 8 8
86 105 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	73 66 78	1,00 1,00 1,00	5,0 -2,5 3,6	-0,4 0,5 -2,3	18 17 19	10 5 7	2 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 5,3 5,5	73 73 55	0,1 0,1 0,0	-5,5 -4,6 3,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 5	13 11 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 266 46	8 8 8
41 71 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	66 73 73	1,00 1,00 1,00	5,9 -2,7 -2,6	1,6 2,5 3,0	18 15 14	11 7 7	3 1 1	5,3 5,3 5,3	6,3 4,0 5,3	65 65 69	-0,1 -0,1 0,0	-5,5 -4,4 2,6	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 4	13 10 6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 435 46	8 8 8
42 63 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	63 63 75	1,00 1,00 1,00	4,8 2,7 2,9	0,4 0,7 1,0	17 17 16	10 6 7	2 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 5,3 5,5	63 63 75	-0,1 -0,1 0,1	-4,5 -3,3 3,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 4	10 8 7	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 179 46	8 8 8
43 73 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	63 72 72	1,00 1,00 1,00	6,5 -2,4 -2,4	1,3 2,0 2,3	18 15 14	12 6 6	3 1 1	5,3 5,3 5,3	6,3 4,0 5,3	63 63 67	-0,1 -0,1 0,0	-6,1 -4,9 2,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	9 7 3	14 11 6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 326 46	8 8 8
44 65 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	63 63 75	1,00 1,00 1,00	5,9 3,1 1,8	0,7 1,0 0,7	18 17 16	11 7 4	3 1 1	5,3 5,3 5,3	6,3 5,3 5,3	63 63 75	-0,2 -0,2 0,0	-5,3 -4,2 2,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 3	12 10 5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 182 46	8 8 8
45 75 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	72 72 72	1,00 1,00 1,00	5,7 -2,4 -2,2	1,1 1,7 2,1	17 16 14	12 6 6	3 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	72 72 68	0,												

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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			
47 77 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	63 63 63	1,00 1,00 1,00	4,2 -3,2 -4,2	3,4 4,5 5,3	15 13 15	10 9 9	2 1 2	5,3 6,3 5,3	5,3 4,0 5,3	71 63 75	0,0 0,0 0,0	-4,5 -3,4 2,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 3	10 8 6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 530 46	8 8 8
41 42 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 57 57	1,00 1,00 1,00	3,8 -1,5 5,8	0,5 1,6 1,2	17 14 18	8 4 11	2 1 3	5,3 5,3 6,3	5,3 4,0 5,3	51 55 55	0,0 0,0 0,0	-4,7 4,6 5,8	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 7 8	11 11 13	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 375 46	8 8 8
42 43 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 57	1,00 1,00 1,00	3,2 -1,9 4,8	1,0 1,5 1,3	17 15 17	7 5 11	2 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	67 55 59	0,0 0,0 0,0	-4,2 3,8 5,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 7	10 9 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 537 46	8 8 8
43 44 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 59	1,00 1,00 1,00	5,2 -1,8 5,2	1,1 1,5 1,0	17 15 17	11 4 11	3 1 3	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	52 51 59	0,0 0,0 0,0	-5,5 -4,3 5,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 8	13 10 13	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 444 46	8 8 8
61 71 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 73 56	1,00 1,00 1,00	3,2 -2,3 4,3	0,0 1,2 0,9	17 16 17	7 5 9	2 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	47 55 55	0,0 0,1 0,1	-4,7 3,8 4,8	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 6 7	11 9 11	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 402 46	8 8 8
44 45 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 59	1,00 1,00 1,00	4,8 -1,9 2,2	1,2 1,7 1,3	17 15 16	11 5 5	2 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	52 52 59	0,0 0,0 0,0	-5,0 -3,8 3,8	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 5 5	12 9 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 524 46	8 8 8
40 41 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 57	1,00 1,00 1,00	3,8 -1,5 3,7	0,5 1,6 1,2	17 14 17	8 4 8	2 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	51 51 55	0,0 0,0 0,1	-4,6 -3,6 4,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 7	11 8 11	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 370 46	8 8 8
45 46 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	53 52 57	1,00 1,00 1,00	4,2 2,0 4,2	1,0 1,3 1,2	17 16 17	9 5 9	2 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 5,3 5,3	51 51 55	0,1 0,1 0,0	-4,2 -3,0 4,3	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 4 6	10 7 10	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 190 46	8 8 8
46 47 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	53 73 57	1,00 1,00 1,00	3,9 -2,1 5,5	1,4 2,1 1,9	16 15 18	9 5 10	2 1 2	5,3 5,3 6,3	5,3 4,0 6,3	47 55 55	-0,1 0,0 0,0	-5,0 4,2 5,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 6 8	12 10 13	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 544 46	8 8 8
47 48 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 52	1,00 1,00 1,00	3,9 -2,0 -2,1	0,8 1,1 1,5	17 16 15	8 5 5	2 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 5,3 6,3	52 51 63	0,0 0,0 0,0	-4,4 -3,5 2,3	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 3	10 8 5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 320 46	8 8 8
36 37 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	62 60 62	1,00 1,00 1,00	-3,1 -3,6 8,8	2,5 2,0 1,5	16 16 22	6 8 10	1 2 3	6,3 5,3 6,5	5,3 4,0 10,3	50 55 55	0,1 0,0 0,0	-4,2 6,9 8,8	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 10 12	10 16 20	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 395 46	8 8 8
37 39 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	53 73 62	1,00 1,00 1,00	6,9 -3,3 8,1	1,4 2,7 2,1	20 15 21	10 8 10	3 2 3	5,3 5,3 6,0	7,7 4,0 9,3	51 55 55	-0,1 0,0 0,0	-7,9 6,7 8,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	11 10 12	18 16 20	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 481 46	8 8 8
39 40 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 62	1,00 1,00 1,00	8,3 -2,5 3,9	0,9 2,1 1,6	21 15 16	11 6 9	3 1 2	5,5 5,3 5,3	8,7 4,0 5,3	51 51 59	0,0 0,0 0,0	-8,6 -6,6 5,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	12 9 7	20 15 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 454 46	8 8 8
86 87 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	56 62 62	1,00 1,00 1,00	-2,7 -2,9 4,8	2,4 2,1 1,4	15 16 17	7 7 11	1 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	69 62 77	0,0 0,0 0,0	-3,1 4,1 5,3	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 6 7	7 9 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 413 46	8 8 8
87 89 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	53 73 57	1,00 1,00 1,00	5,2 -2,7 10,0	1,0 1,9 1,4	17 16 23	11 6 11	3 1 4	5,3 5,3 6,5	5,3 4,0 10,3	51 55 57	-0,2 -0,1 -0,1	-6,1 7,9 10,3	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	9 11 15	14 18 24	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 429 46	8 8 8
71 83 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	50 66 62	1,00 1,00 1,00	4,3 -1,0 1,6	0,1 0,9 0,7	17 15 16	9 3 4	2 0 1	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	47 47 59	0,0 0,0 0,0	-4,3 -3,3 1,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 3	10 8 5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 374 46	8 8 8
83 63 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	68 68 72	1,00 1,00 1,00	1,6 -1,4 3,4	-0,1 0,5 0,0	18 16 17	3 3 7	1 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	67 72 71	0,0 0,0 0,0	-2,0 2,9 3,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 4 5	5 7 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 406 46	8 8 8
63 73 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 56 56	1,00 1,00 1,00	3,1 -1,6 3,7	-0,2 1,1 0,7	18 16 17	6 4 8	1 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	52 72 71	0,0 0,1 0,1	-4,0 3,1 4,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 4 6	9 7 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 426 46	8 8 8
73 119 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	47 47 56	1,00 1,00 1,00	3,5 2,5 -0,7	-0,6 1,8 1,0	18 18 13	7 5 2	2 1 0	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 4,0	47 47 47	0,0 0,0 0,0	-3,6 -2,7 -1,2	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 4 2	8 6 3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 109 46	8 8 8
84 65 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	72 72 72	1,00 1,00 1,00	-1,2 -1,0 2,9	0,9 0,4 0,0	15 16 17	3 2 6	1 0 1	5,3 5,3 5,3	5,3 5,3 7,1	68 71 71	0,1 0,2 0,2	-1,7 2,6 3,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 4 5	4 6 8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 237 46	8 8 8
65 75 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 72 56	1,00 1,00 1,00	1,8 -1,7 3,5	-0,2 0,4 0,2	18 17 17	4 4 7	1 1 2	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,6	51 56 56	0,0 0,1 0,1	-2,9 2,9 3,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 4 5	7 7 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 387 46	8 8 8
75 76 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	47 47 59	1,00 1,00 1,00	3,3 -1,4 2,7	0,0 0,4 0,3	17 17 17	7 3 6	2 1 1	5,3 5,3 5,3	5,3 4,0 5,3	63 47 59	0,0 0,0 0,0	-3,7 -2,9 3,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 4 5	9 7 8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 392 46	8 8 8
76 77 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 63 56	1,00 1,00 1,00	4,2 -1,6 5,6	-0,2 0,9 0,3	18 16 19	9 4 10	2 1 2	5,3 5,3 6,3	5,3 4,0 6,3	52 56 72	-0,1 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 Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	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		
78 47 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	63 47 63	1,00 1,00 1,00	-2,9 -1,5 3,1	3,2 2,3 1,3	14 13 16	8 4 7	1 1 1	5,3 5,3 5,3	68 63 63	0,0 0,0 0,0	-2,2 2,4 3,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 3 5	5 6 8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 738 46	8 8 8
105 106 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	57 73 57	1,00 1,00 1,00	-2,4 -3,2 3,6	1,6 1,1 0,6	15 17 17	6 7 8	1 2 2	5,3 5,3 5,3	66 73 73	0,1 0,1 0,1	-4,8 3,9 5,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 6 7	11 9 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 375 46	8 8 8
106 107 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	66 78 62	1,00 1,00 1,00	3,5 1,0 3,8	1,1 0,7 0,5	17 15 17	8 2 8	2 0 2	5,3 5,3 5,3	66 56 55	-0,4 -0,3 -0,4	-4,4 3,2 4,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 5 7	10 8 10	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 235 46	8 8 8
107 108 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 73 62	1,00 1,00 1,00	4,1 -1,8 4,5	0,4 1,4 0,6	17 15 17	9 4 10	2 1 2	5,3 5,3 5,3	50 60 62	-0,3 -0,2 -0,2	-5,2 4,0 5,2	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 8	12 9 12	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 342 46	8 8 8
108 109 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 66 50	1,00 1,00 1,00	4,4 -2,3 -2,0	0,4 1,4 1,9	17 16 14	9 5 5	2 1 1	5,3 5,3 5,3	50 48 73	0,5 0,5 0,7	-5,0 -3,9 3,8	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 6 6	12 9 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 316 46	8 8 8
91 100 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	66 66 66	1,00 1,00 1,00	4,2 3,0 -2,8	1,4 1,7 2,1	17 16 16	9 7 6	2 1 1	5,3 5,3 6,3	65 65 66	-0,4 -0,4 -0,4	-5,4 -4,6 -2,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	8 7 4	13 11 6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 97 46	8 8 8
100 109 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	66 73 73	1,00 1,00 1,00	-1,4 -1,9 -1,8	1,1 1,6 2,0	15 15 14	3 5 5	1 1 1	5,3 5,3 5,3	73 51 52	-0,7 -0,4 -0,4	-2,5 1,7 2,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 3 4	6 4 6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 76 46	8 8 8
89 91 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	50 68 50	1,00 1,00 1,00	9,5 -2,8 -2,6	1,3 2,0 2,8	23 16 14	11 7 7	3 1 1	6,5 5,3 5,3	65 65 78	0,1 0,1 0,1	-9,6 -7,2 2,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	14 10 4	22 17 7	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 559 46	8 8 8
100 101 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	50 78 62	1,00 1,00 1,00	2,1 -1,5 3,4	-0,2 0,3 -0,1	18 17 18	4 3 7	1 1 2	5,3 5,3 5,3	50 62 62	0,1 0,2 0,2	-3,0 2,7 3,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 4 5	7 6 8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 401 46	8 8 8
101 102 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	50 66 52	1,00 1,00 1,00	3,4 -1,9 -2,0	0,2 0,8 1,2	17 17 16	7 4 5	2 1 1	5,3 5,3 5,3	48 48 71	-0,1 -0,1 0,0	-3,7 -3,0 3,1	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 4 4	9 7 7	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 374 46	8 8 8
92 83 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	75 63 63	1,00 1,00 1,00	1,9 -0,6 2,1	-0,5 0,3 -0,3	18 16 18	4 1 4	1 0 1	5,3 5,3 5,3	75 75 71	-0,2 -0,2 -0,1	-2,2 -1,7 2,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 3 3	5 4 5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 281 46	8 8 8
102 92 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	72 73 72	1,00 1,00 1,00	-2,0 -1,7 2,1	1,3 0,6 0,1	16 16 17	5 4 4	1 1 1	5,3 5,3 5,3	52 71 71	0,0 -0,1 -0,1	-2,8 2,2 2,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 3 4	7 5 6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 311 46	8 8 8
92 103 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	62 78 62	1,00 1,00 1,00	-1,6 -1,3 3,8	1,1 0,4 -0,1	15 17 18	4 3 8	1 1 2	5,3 5,3 5,3	48 59 59	0,2 0,3 0,3	-1,4 2,9 3,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	2 4 6	3 7 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 426 46	8 8 8
103 104 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 63 52	1,00 1,00 1,00	3,9 -2,0 -2,0	0,1 0,7 1,1	17 17 16	8 5 5	2 1 1	5,3 5,3 5,3	48 47 71	-0,3 -0,3 -0,2	-4,2 -3,4 3,3	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	6 5 5	10 8 8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 356 46	8 8 8
93 84 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	68 72 72	1,00 1,00 1,00	1,7 -0,8 1,7	-1,3 0,1 -0,7	20 17 19	3 2 3	1 0 1	5,3 5,3 5,3	75 72 71	-0,2 -0,1 -0,1	-1,7 1,4 1,7	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 2 3	4 3 4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 380 46	8 8 8
104 93 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	72 63 72	1,00 1,00 1,00	-1,9 -1,9 1,6	1,0 0,3 0,0	16 17 17	4 4 3	1 1 1	5,3 5,3 5,3	52 52 72	0,1 0,1 0,0	-3,0 -2,0 1,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	4 3 3	7 5 5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 305 46	8 8 8
83 93 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 75 62	1,00 1,00 1,00	1,8 -0,3 1,5	-0,6 0,3 -0,4	18 15 18	3 1 3	1 0 1	5,3 5,3 5,3	51 51 59	0,0 0,0 0,0	-1,6 -1,3 1,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	2 2 2	4 3 3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 876 46	8 8 8
93 94 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	52 57 62	1,00 1,00 1,00	1,1 -0,9 4,1	0,3 0,2 -0,4	17 17 18	2 2 8	1 0 2	5,3 5,3 5,3	52 59 59	0,5 0,5 0,5	-1,3 3,1 4,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	3 5 6	3 7 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 390 46	8 8 8
94 95 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	50 63 53	1,00 1,00 1,00	4,3 -2,2 -2,0	0,3 0,6 1,0	17 16 16	9 5 5	2 1 1	5,3 5,3 5,3	47 47 72	-0,4 -0,4 -0,4	-4,6 -3,7 3,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	7 6 6	11 8 9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 389 46	8 8 8
85 76 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	72 72 72	1,00 1,00 1,00	-2,0 2,7 5,8	1,6 1,0 0,7	15 16 18	5 6 11	1 3 3	5,3 5,3 5,3	72 71 72	0,0 0,0 0,0	1,2 3,7 4,5	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	2 5 6	3 9 10	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 235 46	8 8 8
95 85 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	72 63 68	1,00 1,00 1,00	-1,9 -2,3 -1,4	1,2 0,3 -0,3	16 17 18	4 5 3	1 1 1	5,3 5,3 5,3	47 52 63	0,2 0,2 0,2	-3,2 -2,2 1,4	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	5 3 2	8 5 3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 380 46	8 8 8
84 85 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	47 68 50	1,00 1,00 1,00	1,6 -0,4 -0,9	-0,7 0,5 0,7	19 13 15	3 1 2	1 0 0	5,3 5,3 5,3	47 47 59	0,0 0,0 0,0	-1,5 -1,2 1,2	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	2 2 2	4 3 3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 873 46	8 8 8
119 84 2.5	0,00 0,00		25 70 50	1 3 5	56 56 56	1,00 1,00 1,00	-0,7 0,8 1,5	0,9 0,7 0,6	14 15 16	2 2 3	0 0 1	5,3 5,3 5,3	47 55 55	0,0 0,0 0,0	-0,8 1,5 1,9	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	43,0 43,0 43,0	13,8 13,8 13,8	0,0 0,0 0,0	1 2 3	2 4 4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	46 154 46	8 8 8

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

Verifiche Grafiche - Corpo G
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 36773

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. 89	1	3,40		62	-5224	5228	1409	793	-1403	0	416251	60516	14948	112752	58526	1216	2618	19	
HEA400	qn=	0		68	-5077	2106	617	67	-1831	0	416167	60503	14945	112752	58526	1216	2618	9	
Asta: 83	1	0,00		57	-5604	1915	-1341	706	-828	0	416329	60527	14951	112752	58526	1216	2619	13	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-5604	3713	536	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 11	Rft=	11						
Sez.N. 89	2	3,40		47	-14537	14340	-1785	-1083	-5245	0	414694	60289	14893	112752	58526	1216	2609	39	
HEA400	qn=	0		57	-14320	5908	-153	759	-4145	0	415325	60381	14915	112752	58526	1216	2612	14	
Asta: 84	2	0,00		53	-15156	-4875	1615	-928	-5888	0	414257	60226	14877	112752	58526	1216	2606	23	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-14961	7206	759	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 21	Rft=	21						
Sez.N. 89	3	3,40		47	-8666	7253	-2040	-1181	-2480	0	415996	60479	14939	112752	58526	1216	2617	28	
HEA400	qn=	0		57	-9266	3384	-230	721	-1641	0	416207	60509	14947	112752	58526	1216	2618	9	
Asta: 85	3	0,00		53	-9352	-2584	1691	-1023	-3151	0	415767	60445	14931	112752	58526	1216	2615	18	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-9090	3878	816	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 14	Rft=	14						
Sez.N. 83	4	3,40		57	-8940	5345	1271	816	-2172	0	325202	38681	12177	92272	38332	793	2615	27	
HEA320	qn=	0		66	-9202	2114	-62	-47	-990	0	325617	38730	12192	92272	38332	793	2618	9	
Asta: 86	4	0,00		62	-9368	-3041	-1212	656	-2625	0	324960	38652	12168	92272	38332	793	2613	21	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-9658	2291	633	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft=	15						
Sez.N. 83	5	3,40		57	-8411	5386	1383	866	-2135	0	325220	38683	12177	92272	38332	793	2615	28	
HEA320	qn=	0		50	-8185	2157	58	-636	-1362	0	325519	38718	12189	92272	38332	793	2617	9	
Asta: 87	5	0,00		59	-8907	-2664	-1309	725	-2490	0	325038	38661	12171	92272	38332	793	2614	20	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-8743	2482	624	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft=	15						
Sez.N. 83	6	3,40		57	-10531	6913	1710	1000	-2734	0	324896	38644	12165	92272	38332	793	2612	35	
HEA320	qn=	0		47	-10554	2674	178	-495	-1999	0	325282	38690	12180	92272	38332	793	2615	12	
Asta: 88	6	0,00		59	-11015	-3163	-1443	864	-3085	0	324669	38617	12157	92272	38332	793	2611	23	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-10863	3194	684	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 18	Rft=	18						
Sez.N. 83	7	3,40		53	-10745	6592	-1537	-908	-2415	0	325079	38666	12172	92272	38332	793	2614	33	
HEA320	qn=	0		72	-10881	2657	-139	315	-2111	0	325231	38684	12178	92272	38332	793	2615	11	
Asta: 89	7	0,00		57	-11379	-2508	-1383	704	-2817	0	324844	38638	12163	92272	38332	793	2612	21	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-11077	3308	620	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 18	Rft=	18						
Sez.N. 83	8	3,40		57	-10955	7145	1627	965	-2854	0	324822	38635	12163	92272	38332	793	2612	35	
HEA320	qn=	0		47	-10933	2696	166	-508	-2113	0	325230	38684	12178	92272	38332	793	2615	12	
Asta: 90	8	0,00		57	-11287	-2558	-1653	965	-2854	0	324822	38635	12163	92272	38332	793	2612	24	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-11287	3263	661	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 18	Rft=	18						
Sez.N. 83	9	3,40		52	-7850	5194	-1897	-1038	-1936	0	325309	38693	12181	92272	38332	793	2616	31	
HEA320	qn=	0		72	-8270	2199	-236	221	-1410	0	325505	38717	12188	92272	38332	793	2617	10	
Asta: 91	9	0,00		52	-8182	1632	-1038	-1038	-1936	0	325309	38693	12181	92272	38332	793	2616	20	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-8096	2591	780	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 16	Rft=	16						
Sez.N. 83	10	3,40		57	-8213	5203	2202	1196	-2088	0	325242	38685	12178	92272	38332	793	2615	34	
HEA320	qn=	0		47	-8803	2061	276	-391	-1322	0	325532	38720	12189	92272	38332	793	2617	10	
Asta: 92	10	0,00		57	-8545	-1895	-1866	1196	-2088	0	325242	38685	12178	92272	38332	793	2615	23	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-8545	2363	881	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 17	Rft=	17						
Sez.N. 83	11	3,40		52	-7614	4314	-2018	-1055	-1551	0	325458	38711	12186	92272	38332	793	2617	30	
HEA320	qn=	0		72	-7067	1986	-477	-107	-925	0	325631	38731	12193	92272	38332	793	2618	11	
Asta: 93	11	0,00		52	-7946	-958	1569	-1055	-1551	0	325458	38711	12186	92272	38332	793	2617	18	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-7878	2227	838	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 16	Rft=	16						
Sez.N. 89	36	3,40		62	-11171	1564	2146	1149	-592	0	416349	60530	14952	112752	58526	1216	2619	20	
HEA400	qn=	0		66	-10483	1709	513	-102	850	0	416327	60527	14951	112752	58526	1216	2619	9	
Asta: 94	36	0,00		57	-11390	2019	-1476	1005	396	0	416354	60531	14952	112752	58526	1216	2619	16	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-11390	1481	776	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 11	Rft=	11						
Sez.N. 89	37	3,40		57	-29959	-5797	2393	1291	3111	0	415782	60447	14932	112752	58526	1216	2615	33	
HEA400	qn=	0		53	-30365	-1184	397	-395	391	0	416362	60532	14952	112752	58526	1216	2619	12	
Asta: 95	37	0,00		57	-30383	4779	-1996	1291	3111	0	415782	60447	14932	112752	58526	1216	2615	29	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-30383	2319	957	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 19	Rft=	19						
Sez.N. 89	39	3,40		53	-31847	6398	-1663	-895	-3038	0	415810	60451	14933	112752	58526	1216	2616	29	
HEA400	qn=	0		66	-32199	1874	412	-604	-28	0	416365	60532	14952	112752	58526	1216	2619	14	
Asta: 96	39	0,00		53	-32271	-3932	1602	-895	-3038	0	415810	60451	14933	112752	58526	1216	2616	25	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-32271	2559	665	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 18	Rft=	18						
Sez.N. 83	40	3,40		50	-15607	-4615	-1257	-752	2331	0	325122	38671	12174	92272	38332	793	2614	27	
HEA320	qn=	0		62	-16084	-1148	-109	651	419	0	325706	38740	12196	92272	38332	793	2619	9	
Asta: 97	40	0,00		50	-15939	3310	1299	-752	2331	0	325122	38671	12174	92272	38332	793	2614	24	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-16012	1528	618	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 15	Rft=	15						
Sez.N. 83	41	3,40		50	-17763	-2059	-1160	-706	1284	0	325542	38721	12190	92272	38332	793	2618	20	
HEA320	qn=	0		62	-17663	-406	-102	677	-337	0	325713	38741	12196	92272	38332	793	2619	7	
Asta: 98	41	0,00		50	-18095	2306	1242	-706	1284	0	325542	38721	12190	92272	38332	793	2618	22	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-18095	922	497	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 13	Rft=	13						
Sez.N. 83	42	3,40		56	-16174	-5219	2404	1286	2074	0	325248	38686	12179	92272	38332	793	2615	38	
HEA320	qn=	0		68	-16242	-1882	318	-47	1791	0	325370	38700	12183	92272	38332	793	2616	12	
Asta: 99	42	0,00		56	-16506	1831	-1968	1286	2074	0	325248	38686	12179	92272	38332	793	2615	26	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*=$	340,0		-16512	2398	964	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 45	Rpf= 20	Rft=	20						
Sez.N. 83	43	3,40		47	-19499	-4783	-1589	-892	2401	0	325086	38667	12172	92272	38332	793	2614	31	
HEA320	qn=	0		59	-19851	-1162	-245	439	849	0	325646	38733	12193	92272	38332	793	2618	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	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 100	43	0,00		47	-19831	3381	1443	-892	2401	0	325086	38667	12172	92272	38332	793	2614	27	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-19831	1913	636		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 18	Rft=	18					
Sez.N. 83	44	3,40		56	-17934	-4584	1911	1085	1913	0	325319	38694	12181	92272	38332	793	2616	33	
HEA320	qn=	0		68	-18511	-1480	221	-153	1192	0	325568	38724	12191	92272	38332	793	2618	11	
Asta: 101	44	0,00		56	-18266	1922	-1778	1085	1913	0	325319	38694	12181	92272	38332	793	2616	25	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-18266	1982	764		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 18	Rft=	18					
Sez.N. 83	45	3,40		53	-15675	-2855	-2829	-1440	1342	0	325526	38719	12189	92272	38332	793	2617	35	
HEA320	qn=	0		59	-16408	-951	-507	134	426	0	325706	38740	12196	92272	38332	793	2619	12	
Asta: 102	45	0,00		47	-15959	2639	1804	-1289	1808	0	325363	38700	12183	92272	38332	793	2616	27	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-16006	1142	1132		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 18	Rft=	18					
Sez.N. 83	46	3,40		57	-18625	1593	2706	1415	-771	0	325660	38735	12194	92272	38332	793	2619	32	
HEA320	qn=	0		47	-19889	638	435	-153	247	0	325719	38742	12196	92272	38332	793	2619	11	
Asta: 103	46	0,00		59	-18862	-1916	-1854	1275	-1210	0	325563	38723	12190	92272	38332	793	2618	26	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-18957	637	1082		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 18	Rft=	18					
Sez.N. 83	47	3,40		52	-21405	3809	-1712	-996	-1587	0	325446	38709	12186	92272	38332	793	2617	30	
HEA320	qn=	0		72	-22108	1409	-135	319	-617	0	325684	38738	12195	92272	38332	793	2619	12	
Asta: 104	47	0,00		52	-21737	-1586	1674	-996	-1587	0	325446	38709	12186	92272	38332	793	2617	25	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-21737	1651	685		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 18	Rft=	18					
Sez.N. 83	48	3,40		53	-1833	-822	-1580	-890	367	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	16	
HEA320	qn=	0		59	-1589	-608	-254	375	-167	0	325723	38742	12196	92272	38332	793	2619	4	
Asta: 105	48	0,00		53	-2165	431	1445	-890	367	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	14	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-2188	435	617		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 7	Rft=	7					
Sez.N. 83	61	3,40		52	-14081	1760	-1103	-746	-825	0	325650	38734	12194	92272	38332	793	2618	18	
HEA320	qn=	0		66	-14553	627	123	-527	703	0	325670	38736	12194	92272	38332	793	2619	7	
Asta: 106	61	0,00		52	-14413	-1050	1434	-746	-825	0	325650	38734	12194	92272	38332	793	2618	19	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-14514	535	665		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 12	Rft=	12					
Sez.N. 83	63	3,40		50	-8917	168	-1378	-883	71	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	14	
HEA320	qn=	0		63	-9050	538	72	-500	829	0	325649	38734	12194	92272	38332	793	2618	5	
Asta: 107	63	0,00		47	-9255	468	1616	-879	105	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	17	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-9255	329	647		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 10	Rft=	10					
Sez.N. 83	65	3,40		56	-5923	-1551	1187	689	1057	0	325602	38728	12192	92272	38332	793	2618	16	
HEA320	qn=	0		63	-6221	259	168	-369	1305	0	325537	38720	12189	92272	38332	793	2618	4	
Asta: 108	65	0,00		56	-6255	2044	-1155	689	1057	0	325602	38728	12192	92272	38332	793	2618	17	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6255	818	475		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 8	Rft=	8					
Sez.N. 83	71	3,40		50	-10103	-3204	-1922	-1113	1133	0	325583	38726	12191	92272	38332	793	2618	27	
HEA320	qn=	0		69	-9921	-1368	-90	-167	507	0	325697	38739	12195	92272	38332	793	2619	7	
Asta: 109	71	0,00		50	-10435	962	1864	-1113	1133	0	325583	38726	12191	92272	38332	793	2618	21	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-10435	1537	769		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 14	Rft=	14					
Sez.N. 83	73	3,40		47	-8143	-1215	-1684	-995	536	0	325694	38739	12195	92272	38332	793	2619	19	
HEA320	qn=	0		75	-7773	-586	-83	377	-54	0	325723	38742	12196	92272	38332	793	2619	5	
Asta: 110	73	0,00		47	-8475	588	1698	-995	536	0	325694	38739	12195	92272	38332	793	2619	18	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8438	508	681		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 10	Rft=	10					
Sez.N. 83	75	3,40		62	-7780	-998	1582	945	482	0	325700	38740	12195	92272	38332	793	2619	18	
HEA320	qn=	0		52	-8158	-574	103	-654	-163	0	325717	38742	12196	92272	38332	793	2619	5	
Asta: 111	75	0,00		56	-8246	1387	-1396	813	815	0	325652	38734	12194	92272	38332	793	2618	18	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8111	399	652		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 9	Rft=	9					
Sez.N. 83	76	3,40		47	-13358	-4690	-2189	-1201	2003	0	325280	38690	12180	92272	38332	793	2615	34	
HEA320	qn=	0		75	-13617	-1509	-268	115	1092	0	325593	38727	12191	92272	38332	793	2618	10	
Asta: 112	76	0,00		47	-13690	2120	1894	-1201	2003	0	325280	38690	12180	92272	38332	793	2615	25	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-13690	1966	876		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 17	Rft=	17					
Sez.N. 83	77	3,40		56	-11797	-8486	1543	935	3365	0	324468	38593	12149	92272	38332	793	2609	38	
HEA320	qn=	0		68	-11540	-3128	100	-395	2743	0	324890	38643	12165	92272	38332	793	2612	12	
Asta: 113	77	0,00		56	-12129	2956	-1635	935	3365	0	324468	38593	12149	92272	38332	793	2609	25	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-12129	3909	654		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 20	Rft=	20					
Sez.N. 83	78	3,40		53	-4101	-3531	-3002	-1490	1453	0	325492	38715	12188	92272	38332	793	2617	35	
HEA320	qn=	0		59	-3566	-1431	-675	-186	834	0	325649	38734	12194	92272	38332	793	2618	10	
Asta: 114	78	0,00		53	-4433	1416	2063	-1490	1453	0	325492	38715	12188	92272	38332	793	2617	22	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4421	1677	1193		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 16	Rft=	16					
Sez.N. 83	83	3,40		50	-5768	-734	-1707	-1024	337	0	325705	38740	12196	92272	38332	793	2619	18	
HEA320	qn=	0		78	-5707	-334	-172	230	-366	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	4	
Asta: 115	83	0,00		50	-6099	413	1773	-1024	337	0	325705	38740	12196	92272	38332	793	2619	17	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6099	294	709		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 9	Rft=	9					
Sez.N. 83	84	3,40		47	-4741	-534	-1669	-994	307	0	325707	38741	12196	92272	38332	793	2619	17	
HEA320	qn=	0		56	-4513	181	-205	464	1075	0	325597	38728	12192	92272	38332	793	2618	4	
Asta: 116	84	0,00		47	-5073	510	1712	-994	307	0	325707	38741	12196	92272	38332	793	2619	17	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5073	214	685		cl= 1 $\epsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf= 8	Rft=	8					
Sez.N. 83	85	3,40		68	-1573	2365	-15	14	-1361	0	325520	38718	12189	92272	38332	793	2617	7	
HEA320	qn=	0		62	-1537	404	-456	272	211	0	325721	38742	12196	92272	38332	793	2619	5	
Asta: 117	85	0,00		56	-1644	1747	-790	234	719	0	325668	38736	12194	92272	38332	793	2619	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	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-1644	769	470	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	6	Rft=	6				
Sez.N. 89	86	3,40	57	-9234	-5989	2204	1126	2716	0	415922	60468	14937	112752	58526	1216	2616	27		
HEA400	qn=	0	69	-10100	-2323	469	512	924	0	416319	60525	14951	112752	58526	1216	2619	9		
Asta: 118	86	0,00	50	-8480	4889	1287	-359	3462	0	415641	60427	14926	112752	58526	1216	2614	19		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-10433	2522	995	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	14	Rft=	14				
Sez.N. 89	87	3,40	66	-18145	-9936	-1885	-1018	4972	0	414863	60314	14899	112752	58526	1216	2610	34		
HEA400	qn=	0	78	-19887	-2128	-277	315	953	0	416315	60525	14951	112752	58526	1216	2619	10		
Asta: 119	87	0,00	66	-18570	6967	1577	-1018	4972	0	414863	60314	14899	112752	58526	1216	2610	27		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-19370	2870	1027	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	17	Rft=	17				
Sez.N. 89	89	3,40	62	-21160	-15400	2909	1587	5623	0	414443	60253	14883	112752	58526	1216	2607	50		
HEA400	qn=	0	53	-21493	-6124	461	-303	4986	0	414856	60313	14898	112752	58526	1216	2610	18		
Asta: 120	89	0,00	56	-21710	5101	-2198	1430	6271	0	413973	60184	14867	112752	58526	1216	2604	29		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-21584	7752	1164	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	27	Rft=	27				
Sez.N. 83	91	3,40	66	-9362	-4081	-3595	-1663	2124	0	325224	38683	12178	92272	38332	793	2615	43		
HEA320	qn=	0	62	-10229	-597	-1073	-571	1017	0	325611	38729	12192	92272	38332	793	2618	13		
Asta: 121	91	0,00	50	-10591	1248	2631	-1954	1076	0	325597	38727	12192	92272	38332	793	2618	28		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-9694	1632	1438	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	20	Rft=	20				
Sez.N. 83	92	3,40	56	-4329	-718	1495	852	600	0	325686	38738	12195	92272	38332	793	2619	15		
HEA320	qn=	0	66	-4096	335	236	-229	746	0	325664	38735	12194	92272	38332	793	2619	4		
Asta: 122	92	0,00	56	-4661	1322	-1400	852	600	0	325686	38738	12195	92272	38332	793	2619	16		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4661	529	598	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	8	Rft=	8				
Sez.N. 83	93	3,40	56	-4245	-796	1546	908	647	0	325679	38737	12195	92272	38332	793	2619	16		
HEA320	qn=	0	63	-3839	339	196	-149	800	0	325655	38734	12194	92272	38332	793	2618	4		
Asta: 123	93	0,00	56	-4577	1402	-1540	908	647	0	325679	38737	12195	92272	38332	793	2619	18		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4577	561	618	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	8	Rft=	8				
Sez.N. 83	94	3,40	62	-7251	2761	1629	973	-886	0	325638	38732	12193	92272	38332	793	2618	23		
HEA320	qn=	0	63	-7664	1346	75	-409	-792	0	325656	38735	12194	92272	38332	793	2618	6		
Asta: 124	94	0,00	62	-7583	-248	-1680	973	-886	0	325638	38732	12193	92272	38332	793	2618	17		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-7583	1557	672	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	12	Rft=	12				
Sez.N. 83	95	3,40	50	-5472	386	-1552	-770	-427	0	325705	38740	12196	92272	38332	793	2619	15		
HEA320	qn=	0	72	-6066	38	-536	341	581	0	325688	38738	12195	92272	38332	793	2619	6		
Asta: 125	95	0,00	52	-5468	-1707	1456	-885	-740	0	325664	38735	12194	92272	38332	793	2619	18		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5468	701	583	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	9	Rft=	9				
Sez.N. 83	100	3,40	56	-2767	-1027	1333	771	705	0	325671	38736	12194	92272	38332	793	2619	14		
HEA320	qn=	0	50	-2685	136	278	-719	125	0	325716	38742	12196	92272	38332	793	2619	3		
Asta: 126	100	0,00	56	-3099	1370	-1287	771	705	0	325671	38736	12194	92272	38332	793	2619	15		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-3099	548	533	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	7	Rft=	7				
Sez.N. 83	101	3,40	62	-5682	685	1568	958	-196	0	325708	38741	12196	92272	38332	793	2619	16		
HEA320	qn=	0	66	-6102	404	52	-572	-75	0	325719	38742	12196	92272	38332	793	2619	3		
Asta: 127	101	0,00	50	-6294	-44	1753	-983	-189	0	325707	38741	12196	92272	38332	793	2619	16		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6294	315	701	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	9	Rft=	9				
Sez.N. 83	102	3,40	50	-4598	-404	-1464	-859	31	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	14		
HEA320	qn=	0	78	-4049	-466	-184	408	-365	0	325711	38741	12196	92272	38332	793	2619	4		
Asta: 128	102	0,00	56	-4518	996	-1300	636	644	0	325680	38737	12195	92272	38332	793	2619	15		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-4929	362	586	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	8	Rft=	8				
Sez.N. 83	103	3,40	62	-6609	1651	1529	938	-512	0	325696	38739	12195	92272	38332	793	2619	19		
HEA320	qn=	0	56	-6802	844	-55	798	-439	0	325704	38740	12196	92272	38332	793	2619	5		
Asta: 129	103	0,00	50	-7068	-234	1691	-948	-532	0	325694	38739	12195	92272	38332	793	2619	17		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6941	941	664	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	10	Rft=	10				
Sez.N. 83	104	3,40	50	-4839	-52	-1419	-835	-174	0	325712	38741	12196	92272	38332	793	2619	13		
HEA320	qn=	0	75	-4308	-461	-161	326	-584	0	325688	38738	12195	92272	38332	793	2619	4		
Asta: 130	104	0,00	52	-4976	-1390	1208	-720	-541	0	325693	38739	12195	92272	38332	793	2619	15		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-5171	408	568	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	45	Rpf=	8	Rft=	8				
Sez.N. 89	105	3,40	62	-5620	3668	2187	1198	-1843	0	416164	60503	14945	112752	58526	1216	2618	22		
HEA400	qn=	0	66	-6985	1391	523	-252	-150	0	416370	60533	14953	112752	58526	1216	2619	7		
Asta: 131	105	0,00	62	-6044	-2601	-1885	1198	-1843	0	416164	60503	14945	112752	58526	1216	2618	18		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-6044	1467	875	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	10	Rft=	10				
Sez.N. 89	106	3,40	50	-8962	2738	-2312	-1341	-1018	0	416307	60524	14950	112752	58526	1216	2619	22		
HEA400	qn=	0	57	-10038	1256	-208	701	39	0	416363	60532	14952	112752	58526	1216	2619	6		
Asta: 132	106	0,00	52	-8760	-2247	1915	-1152	-1812	0	416171	60504	14946	112752	58526	1216	2618	19		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-9386	1353	925	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	11	Rft=	11				
Sez.N. 89	107	3,40	62	-7853	103	2028	1212	-35	0	416347	60529	14952	112752	58526	1216	2619	16		
HEA400	qn=	0	50	-8492	77	189	-1083	3	0	416351	60530	14952	112752	58526	1216	2619	3		
Asta: 133	107	0,00	62	-8278	-14	-2094	1212	-35	0	416347	60529	14952	112752	58526	1216	2619	16		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8278	56	838	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	8	Rft=	8				
Sez.N. 89	108	3,40	50	-8507	-2495	-1998	-1233	809	0	416331	60527	14951	112752	58526	1216	2619	20		
HEA400	qn=	0	62	-8953	-1124	-124	1068	787	0	416333	60527	14951	112752	58526	1216	2619	5		
Asta: 134	108	0,00	50	-8932	255	2193	-1233	809	0	416331	60527	14951	112752	58526	1216	2619	17		
Instab.:l=	340,0	$\beta^*l=$	340,0	-8932	1395	877	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	46	Rpf=	11	Rft=	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 %	
Sez.N. 83	109	3,40		52	-3679	610	-1632	-961	-385	0	325708	38741	12196	92272	38332	793	2619	16	
HEA320	qn=	0		56	-3771	61	-284	619	549	0	325692	38739	12195	92272	38332	793	2619	4	
Asta: 135	109	0,00		52	-4011	-699	1636	-961	-385	0	325708	38741	12196	92272	38332	793	2619	16	
Instab.:l=	340,0	β*I=		340,0	-4011	280	655	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 45	Rpf= 8	Rft=	8						
Sez.N. 197	1	3,40		59	0	-1919	0	0	1837	0	163706	18648	2576	35673	33183	270	2615	10	
IPE330	qn=	-747		47	0	1221	0	0	-6	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 136	2	3,40		47	0	-2410	0	0	-2101	0	163628	18639	2575	35673	33183	270	2614	13	
Instab.:l=	529,5	β*I=		529,5	0	2410	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 149	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 197	2	3,40		59	0	-2076	0	0	1806	0	163716	18649	2576	35673	33183	270	2615	11	
IPE330	qn=	-720		59	0	707	0	0	-15	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 137	3	3,40		47	0	-1693	0	0	-1660	0	163755	18653	2577	35673	33183	270	2616	9	
Instab.:l=	491,1	β*I=		491,1	0	2076	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 138	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 197	3	3,40		59	0	-1618	0	0	1779	0	163732	18651	2576	35673	33183	270	2615	9	
IPE330	qn=	-1151		47	0	498	0	0	-45	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 138	4	3,40		47	0	-2676	0	0	-2430	0	163522	18627	2573	35673	33183	270	2612	14	
Instab.:l=	331,8	β*I=		331,8	0	2676	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 93	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 197	4	3,40		57	0	-2052	0	0	1884	0	163703	18648	2576	35673	33183	270	2615	11	
IPE330	qn=	-810		57	0	648	0	0	-15	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 139	5	3,40		53	0	-1686	0	0	-1712	0	163748	18653	2577	35673	33183	270	2616	9	
Instab.:l=	463,0	β*I=		463,0	0	2052	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 130	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 197	5	3,40		57	0	-1758	0	0	1731	0	163741	18652	2577	35673	33183	270	2615	9	
IPE330	qn=	-810		53	0	590	0	0	-16	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 140	6	3,40		53	0	-2294	0	0	-1948	0	163681	18645	2576	35673	33183	270	2614	12	
Instab.:l=	468,0	β*I=		468,0	0	2294	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 131	Rpf= 0	Rft=	17						
Sez.N. 197	6	3,40		57	0	-2567	0	0	2249	0	163591	18635	2574	35673	33183	270	2613	14	
IPE330	qn=	-810		57	0	1276	0	0	-30	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 141	7	3,40		53	0	-2621	0	0	-2263	0	163586	18634	2574	35673	33183	270	2613	14	
Instab.:l=	630,0	β*I=		630,0	0	2621	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 177	Rpf= 0	Rft=	28						
Sez.N. 197	7	3,40		57	0	-2463	0	0	2031	0	163661	18643	2575	35673	33183	270	2614	13	
IPE330	qn=	-810		57	0	673	0	0	-15	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 142	8	3,40		53	0	-2425	0	0	-2015	0	163665	18643	2575	35673	33183	270	2614	13	
Instab.:l=	537,0	β*I=		537,0	0	2463	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 151	Rpf= 0	Rft=	22						
Sez.N. 197	8	3,40		57	0	-2665	0	0	2283	0	163576	18633	2574	35673	33183	270	2613	14	
IPE330	qn=	-810		53	0	1308	0	0	-33	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 143	9	3,40		53	0	-2138	0	0	-2129	0	163627	18639	2575	35673	33183	270	2614	11	
Instab.:l=	617,0	β*I=		617,0	0	2665	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 173	Rpf= 0	Rft=	27						
Sez.N. 197	9	3,40		57	0	-1905	0	0	1425	0	163815	18660	2578	35673	33183	270	2617	10	
IPE330	qn=	-810		57	0	-559	0	0	511	0	163948	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 144	10	3,40		53	0	-2144	0	0	-1622	0	163771	18655	2577	35673	33183	270	2616	11	
Instab.:l=	283,0	β*I=		283,0	0	2144	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 79	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 197	36	3,40		62	0	-2056	0	0	2783	0	163385	18611	2571	35673	33183	270	2610	11	
IPE330	qn=	-1513		50	0	1777	0	0	-52	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	10	
Asta: 145	37	3,40		50	0	-4899	0	0	-4036	0	162735	18537	2561	35673	33183	270	2599	26	
Instab.:l=	487,4	β*I=		487,4	0	4899	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 137	Rpf= 0	Rft=	36						
Sez.N. 197	37	3,40		56	0	-3019	0	0	3373	0	163107	18580	2567	35673	33183	270	2605	16	
IPE330	qn=	-1428		69	0	2101	0	0	-11	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	11	
Asta: 146	39	3,40		50	0	-4177	0	0	-3719	0	162921	18558	2564	35673	33183	270	2602	23	
Instab.:l=	573,4	β*I=		573,4	0	4177	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 161	Rpf= 0	Rft=	39						
Sez.N. 197	39	3,40		56	0	-4026	0	0	3608	0	162974	18565	2565	35673	33183	270	2603	22	
IPE330	qn=	-1470		52	0	1497	0	0	-9	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	8	
Asta: 147	40	3,40		52	0	-3369	0	0	-3397	0	163087	18577	2566	35673	33183	270	2605	18	
Instab.:l=	546,4	β*I=		546,4	0	4026	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 153	Rpf= 0	Rft=	38						
Sez.N. 197	40	3,40		57	0	-3211	0	0	3307	0	163142	18584	2567	35673	33183	270	2606	17	
IPE330	qn=	-1549		56	0	1167	0	0	-53	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 148	41	3,40		53	0	-2653	0	0	-3063	0	163258	18597	2569	35673	33183	270	2608	14	
Instab.:l=	463,0	β*I=		463,0	0	3211	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 130	Rpf= 0	Rft=	25						
Sez.N. 197	41	3,40		56	0	-2566	0	0	2999	0	163279	18599	2569	35673	33183	270	2608	14	
IPE330	qn=	-1635		53	0	1032	0	0	-34	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 149	42	3,40		52	0	-4185	0	0	-3708	0	162916	18558	2564	35673	33183	270	2602	23	
Instab.:l=	468,0	β*I=		468,0	0	4185	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 131	Rpf= 0	Rft=	33						
Sez.N. 197	42	3,40		56	0	-3827	0	0	3857	0	162849	18550	2563	35673	33183	270	2601	21	
IPE330	qn=	-1486		59	0	2388	0	0	-14	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	13	
Asta: 150	43	3,40		53	0	-4386	0	0	-4014	0	162754	18539	2561	35673	33183	270	2600	24	
Instab.:l=	630,0	β*I=		630,0	0	4386	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 177	Rpf= 0	Rft=	50						
Sez.N. 197	43	3,40		57	0	-4016	0	0	3609	0	162991	18566	2565	35673	33183	270	2603	22	
IPE330	qn=	-1549		53	0	1206	0	0	-58	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 151	44	3,40		53	0	-4071	0	0	-3632	0	162978	18565	2565	35673	33183	270	2603	22	
Instab.:l=	537,0	β*I=		537,0	0	4071	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 151	Rpf= 0	Rft=	39						

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. 197	44	3,40		57	0	-4566	0	0	4143	0	162678	18531	2560	35673	33183	270	2598	25	
IPE330	qn=	-1511		52	0	2478	0	0	-18	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	13	
Asta: 152	45	3,40		53	0	-3199	0	0	-3718	0	162927	18559	2564	35673	33183	270	2602	17	
Instab.:l=	617,0	β*l=		617,0	0	4561	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 173	Rpf= 0	Rft=	47						
Sez.N. 197	45	3,40		57	0	-3784	0	0	2873	0	163329	18605	2570	35673	33183	270	2609	20	
IPE330	qn=	-1633		75	0	-1069	0	0	425	0	163951	18676	2580	35673	33183	270	2619	9	
Asta: 153	46	3,40		53	0	-2762	0	0	-2138	0	163611	18637	2575	35673	33183	270	2613	15	
Instab.:l=	283,0	β*l=		283,0	0	3784	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 79	Rpf= 0	Rft=	23						
Sez.N. 197	46	3,40		56	0	-3636	0	0	3916	0	162812	18546	2562	35673	33183	270	2601	20	
IPE330	qn=	-1549		53	0	2554	0	0	-20	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	14	
Asta: 154	47	3,40		52	0	-4963	0	0	-4333	0	162555	18517	2558	35673	33183	270	2596	27	
Instab.:l=	637,0	β*l=		637,0	0	4963	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 179	Rpf= 0	Rft=	55						
Sez.N. 197	47	3,40		56	0	-2164	0	0	1901	0	163686	18646	2576	35673	33183	270	2615	12	
IPE330	qn=	-683		56	0	1084	0	0	-9	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 155	48	3,40		52	0	-991	0	0	-1236	0	163846	18664	2578	35673	33183	270	2617	5	
Instab.:l=	413,0	β*l=		413,0	0	2164	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 116	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 197	10	3,40		57	0	-2707	0	0	2424	0	163529	18628	2573	35673	33183	270	2612	15	
IPE330	qn=	-810		56	0	1761	0	0	-24	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	9	
Asta: 156	11	3,40		53	0	-2188	0	0	-2200	0	163606	18636	2575	35673	33183	270	2613	12	
Instab.:l=	637,0	β*l=		637,0	0	2707	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 179	Rpf= 0	Rft=	26						
Sez.N. 197	86	3,40		56	0	-2883	0	0	3449	0	163077	18576	2566	35673	33183	270	2605	16	
IPE330	qn=	-1584		52	0	2121	0	0	-18	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	11	
Asta: 157	87	3,40		52	0	-3709	0	0	-3859	0	162851	18550	2563	35673	33183	270	2601	20	
Instab.:l=	506,2	β*l=		506,2	0	3709	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 142	Rpf= 0	Rft=	29						
Sez.N. 197	87	3,40		56	0	-4272	0	0	3713	1	162862	18552	2563	35673	33183	270	2601	23	
IPE330	qn=	-1471		62	0	1549	0	0	-47	1	163965	18677	2580	35673	33183	270	2619	8	
Asta: 158	88	3,40		62	0	1530	0	0	-224	1	163958	18677	2580	35673	33183	270	2619	8	
Instab.:l=	328,0	β*l=		328,0	0	4272	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 92	Rpf= 0	Rft=	26						
Sez.N. 197	88	3,40		62	0	1532	0	0	-1442	-3	163726	18650	2576	35673	33183	270	2615	8	
IPE330	qn=	-1596		52	0	-1548	0	0	-3308	-3	162951	18562	2564	35673	33183	270	2603	8	
Asta: 159	89	3,40		52	0	-5263	0	0	-4524	-3	162165	18472	2552	35673	33183	270	2590	28	
Instab.:l=	194,1	β*l=		194,1	0	5263	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 54	Rpf= 0	Rft=	29						
Sez.N. 197	89	3,40		62	0	-6539	0	0	5329	2	161684	18418	2544	35673	33183	270	2583	36	
IPE330	qn=	-1388		62	0	-943	0	0	3985	2	162665	18529	2560	35673	33183	270	2598	5	
Asta: 160	90	3,40		52	0	3344	0	0	2127	2	163563	18632	2574	35673	33183	270	2613	18	
Instab.:l=	239,9	β*l=		239,9	0	6539	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 0	Rft=	37						
Sez.N. 197	90	3,40		52	0	3348	0	0	904	0	163900	18670	2579	35673	33183	270	2618	18	
IPE330	qn=	-1595		62	0	3821	0	0	-64	0	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	20	
Asta: 161	91	3,40		50	0	-3996	0	0	-4430	0	162471	18507	2557	35673	33183	270	2595	22	
Instab.:l=	411,5	β*l=		411,5	0	3996	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 115	Rpf= 0	Rft=	24						
Sez.N. 197	177	3,40		66	0	1064	0	0	1414	15	163148	18584	2567	35673	33183	270	2606	6	
IPE330	qn=	-49		66	0	2324	0	0	1370	15	163170	18587	2568	35673	33183	270	2606	13	
Asta: 162	176	3,40		66	0	3477	0	0	1328	15	163190	18589	2568	35673	33183	270	2607	19	
Instab.:l=	175,9	β*l=		175,9	0	3477	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	19						
Sez.N. 197	101	3,40		62	0	-1827	0	0	1537	-1	163756	18654	2577	35673	33183	270	2616	10	
IPE330	qn=	-349		50	0	346	0	0	458	-1	163942	18675	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 163	111	3,40		62	0	716	0	0	767	-1	163905	18671	2579	35673	33183	270	2618	4	
Instab.:l=	220,6	β*l=		220,6	0	1827	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 62	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 197	111	3,40		62	0	715	0	0	276	1	163957	18676	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-349		62	0	824	0	0	-5	1	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 164	102	3,40		50	0	-1454	0	0	-1279	1	163827	18662	2578	35673	33183	270	2617	8	
Instab.:l=	246,6	β*l=		246,6	0	1454	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 197	110	3,40		50	0	960	0	0	-934	1	163890	18669	2579	35673	33183	270	2618	5	
IPE330	qn=	-229		50	0	-336	0	0	-1211	1	163842	18663	2578	35673	33183	270	2617	2	
Asta: 165	101	3,40		50	0	-2041	0	0	-1500	1	163780	18656	2577	35673	33183	270	2616	11	
Instab.:l=	246,6	β*l=		246,6	0	2041	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 197	100	3,40		62	0	-1430	0	0	1176	-1	163854	18665	2578	35673	33183	270	2617	8	
IPE330	qn=	-229		50	0	973	0	0	-8	-1	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 166	110	3,40		50	0	960	0	0	-77	-1	163966	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Instab.:l=	247,6	β*l=		247,6	0	1430	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 197	113	3,40		52	0	690	0	0	-391	0	163953	18676	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-349		62	0	800	0	0	-2	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 167	104	3,40		50	0	-1481	0	0	-1309	0	163830	18662	2578	35673	33183	270	2617	8	
Instab.:l=	247,6	β*l=		247,6	0	1481	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 197	76	3,40		56	0	-2704	0	0	2010	0	163659	18643	2575	35673	33183	270	2614	15	
IPE330	qn=	-691		57	0	893	0	0	-1	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 168	77	3,40		52	0	-2491	0	0	-1944	0	163680	18645	2576	35673	33183	270	2614	13	
Instab.:l=	637,0	β*l=		637,0	0	2704	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 179	Rpf= 0	Rft=	29						
Sez.N. 197	77	3,40		56	0	-2853	0	0	2208	0	163591	18635	2574	35673	33183	270	2613	15	

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 %	
IPE330	qn=	-622	56	0	1953	0	0	0	-20	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	10	
Asta: 169	78	3,40	56	0	1654	0	0	0	-551	0	163942	18675	2580	35673	33183	270	2619	9	
Instab.:l=	544,0	$\beta^*l=$	544,0	0	2853	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 153	Rpf= 0	Rft=	20						
Sez.N. 197	61	3,40	56	0	-1976	0	0	0	1708	0	163743	18652	2577	35673	33183	270	2615	11	
IPE330	qn=	-603	52	0	806	0	0	0	-9	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 170	71	3,40	52	0	-1493	0	0	0	-1576	0	163774	18656	2577	35673	33183	270	2616	8	
Instab.:l=	495,1	$\beta^*l=$	495,1	0	1976	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 139	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 197	71	3,40	62	0	-2501	0	0	0	2182	0	163607	18637	2575	35673	33183	270	2613	13	
IPE330	qn=	-753	62	0	970	0	0	0	-19	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 171	83	3,40	50	0	-1558	0	0	0	-1704	0	163747	18652	2577	35673	33183	270	2616	8	
Instab.:l=	466,3	$\beta^*l=$	466,3	0	2501	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 131	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 197	63	3,40	56	0	-2001	0	0	0	1789	0	163727	18650	2576	35673	33183	270	2615	11	
IPE330	qn=	-651	52	0	791	0	0	0	-26	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 172	73	3,40	52	0	-1720	0	0	0	-1708	0	163747	18653	2577	35673	33183	270	2616	9	
Instab.:l=	519,2	$\beta^*l=$	519,2	0	2001	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 146	Rpf= 0	Rft=	17						
Sez.N. 197	73	3,40	56	0	-2277	0	0	0	2053	0	163653	18642	2575	35673	33183	270	2614	12	
IPE330	qn=	-754	62	0	987	0	0	0	-14	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 173	84	3,40	50	0	-1474	0	0	0	-1680	0	163756	18654	2577	35673	33183	270	2616	8	
Instab.:l=	448,3	$\beta^*l=$	448,3	0	2277	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 126	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 197	65	3,40	56	0	-1633	0	0	0	1734	0	163744	18652	2577	35673	33183	270	2615	9	
IPE330	qn=	-755	52	0	932	0	0	0	-4	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 174	75	3,40	52	0	-2386	0	0	0	-2104	0	163635	18640	2575	35673	33183	270	2614	13	
Instab.:l=	479,7	$\beta^*l=$	479,7	0	2385	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 135	Rpf= 0	Rft=	17						
Sez.N. 197	75	3,40	59	0	-2452	0	0	0	2384	0	163533	18628	2573	35673	33183	270	2612	13	
IPE330	qn=	-853	59	0	1245	0	0	0	-1	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 175	76	3,40	47	0	-1166	0	0	0	-1843	0	163707	18648	2576	35673	33183	270	2615	6	
Instab.:l=	485,3	$\beta^*l=$	485,3	0	2452	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 136	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 197	105	3,40	62	0	-2065	0	0	0	2137	-3	163497	18624	2573	35673	33183	270	2612	11	
IPE330	qn=	-623	50	0	1482	0	0	0	592	-4	163886	18668	2579	35673	33183	270	2618	8	
Asta: 176	131	3,40	50	0	1827	0	0	0	11	-4	163952	18676	2580	35673	33183	270	2619	10	
Instab.:l=	233,6	$\beta^*l=$	233,6	0	2065	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 65	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 197	106	3,40	62	0	-2261	0	0	0	1883	0	163698	18647	2576	35673	33183	270	2615	12	
IPE330	qn=	-480	62	0	-885	0	0	0	1570	0	163779	18656	2577	35673	33183	270	2616	5	
Asta: 177	132	3,40	78	0	316	0	0	0	985	0	163892	18669	2579	35673	33183	270	2618	2	
Instab.:l=	164,0	$\beta^*l=$	164,0	0	2261	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 197	107	3,40	62	0	-1761	0	0	0	1710	-3	163654	18642	2575	35673	33183	270	2614	9	
IPE330	qn=	-549	47	0	894	0	0	0	-3	-3	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 178	133	3,40	69	0	912	0	0	0	374	-3	163929	18673	2580	35673	33183	270	2618	5	
Instab.:l=	217,5	$\beta^*l=$	217,5	0	1761	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 61	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 197	108	3,40	56	0	-2208	0	0	0	1913	-2	163606	18637	2575	35673	33183	270	2613	12	
IPE330	qn=	-536	53	0	618	0	0	0	-21	-2	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 179	134	3,40	62	0	787	0	0	0	938	-2	163857	18665	2578	35673	33183	270	2617	4	
Instab.:l=	204,5	$\beta^*l=$	204,5	0	2208	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 57	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 197	1	3,40	69	0	-5351	0	0	0	3374	22	161159	18358	2536	35673	33183	270	2574	29	
IPE330	qn=	-49	69	0	-2519	0	0	0	3333	22	161197	18362	2537	35673	33183	270	2575	14	
Asta: 180	171	3,40	73	0	1251	0	0	0	3324	36	159428	18161	2509	35673	33183	270	2547	7	
Instab.:l=	168,9	$\beta^*l=$	168,9	0	5351	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 47	Rpf= 0	Rft=	29						
Sez.N. 197	171	3,40	73	0	1251	0	0	0	289	13	163697	18647	2576	35673	33183	270	2615	7	
IPE330	qn=	-49	73	0	1479	0	0	0	247	13	163709	18648	2576	35673	33183	270	2615	8	
Asta: 181	170	3,40	73	0	1672	0	0	0	205	13	163720	18649	2576	35673	33183	270	2615	9	
Instab.:l=	170,7	$\beta^*l=$	170,7	0	1672	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 197	81	3,40	69	0	1167	0	0	0	-489	-21	163248	18596	2569	35673	33183	270	2608	6	
IPE330	qn=	-49	69	0	729	0	0	0	-531	-21	163229	18593	2569	35673	33183	270	2607	4	
Asta: 182	80	3,40	73	0	-560	0	0	0	-551	-24	163074	18576	2566	35673	33183	270	2605	3	
Instab.:l=	171,9	$\beta^*l=$	171,9	0	1167	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 197	36	3,40	78	0	-8509	0	0	0	5010	35	157295	17918	2475	35673	33183	270	2512	47	
IPE330	qn=	-49	78	0	-4061	0	0	0	4967	35	157359	17925	2476	35673	33183	270	2513	23	
Asta: 183	177	3,40	66	0	1064	0	0	0	4442	45	156443	17821	2462	35673	33183	270	2499	6	
Instab.:l=	173,4	$\beta^*l=$	173,4	0	8509	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 0	Rft=	46						
Sez.N. 195	49	3,40	78	0	0	0	0	0	3094	0	140099	14503	2096	31206	28554	220	2603	0	
IPE300	qn=	-1278	66	0	4643	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	32	
Asta: 184	50	3,40	78	0	0	0	0	0	-3094	0	140099	14503	2096	31206	28554	220	2603	0	
Instab.:l=	600,2	$\beta^*l=$	600,2	0	4643	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 179	Rpf= 0	Rft=	36						
Sez.N. 197	176	3,40	66	0	3476	0	0	0	-1753	-36	161104	18351	2535	35673	33183	270	2573	19	
IPE330	qn=	-49	69	0	2207	0	0	0	-1344	-26	162450	18505	2556	35673	33183	270	2595	12	
Asta: 185	175	3,40	69	0	1069	0	0	0	-1386	-26	162422	18502	2556	35673	33183	270	2594	6	
Instab.:l=	175,0	$\beta^*l=$	175,0	0	3476	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	19						
Sez.N. 197	86	3,40	78	0	-3147	0	0	0	2096	7	163335	18606	2570	35673	33183	270	2609	17	
IPE330	qn=	-49	78	0	-1168	0	0	0	2049	7	163355	18608	2571	35673	33183	270	2609	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: 186	96	3,40	78	0	766	0	0	0	2002	7	163375	18610	2571	35673	33183	270	2610	4	
Instab.:l=	190,9	$\beta^*l=$	190,9	0	3147	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 53	Rpf= 0	Rft= 17							
Sez.N. 197	96	3,40	78	0	766	0	0	0	-875	-7	163735	18651	2577	35673	33183	270	2615	4	
IPE330 qn=	-49	66	0	-1361	0	0	0	-2368	-6	163258	18597	2569	35673	33183	270	2608	7		
Asta: 187	105	3,40	66	0	-3371	0	0	0	-2410	-6	163239	18595	2569	35673	33183	270	2607	18	
Instab.:l=	168,3	$\beta^*l=$	168,3	0	3371	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 47	Rpf= 0	Rft= 18							
Sez.N. 203	2	3,40	69	0	-15807	0	0	0	11582	-74	242931	36867	4337	53547	56367	529	2458	43	
IPE450 qn=	-78	69	0	-6544	0	0	0	11519	-74	243036	36883	4338	53547	56367	529	2459	18		
Asta: 188	186	3,40	73	0	4859	0	0	0	10627	-76	244148	37052	4358	53547	56367	529	2471	13	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	0	15807	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 40							
Sez.N. 203	186	3,40	73	0	4858	0	0	0	4849	-50	254565	38632	4544	53547	56367	529	2576	13	
IPE450 qn=	-78	73	0	8721	0	0	0	4786	-50	254617	38640	4545	53547	56367	529	2577	23		
Asta: 189	174	3,40	73	0	12534	0	0	0	4724	-50	254669	38648	4546	53547	56367	529	2577	32	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	0	12534	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 32							
Sez.N. 203	173	3,40	69	0	11114	0	0	0	-6286	38	254415	38610	4542	53547	56367	529	2575	29	
IPE450 qn=	-78	69	0	6049	0	0	0	-6348	38	254362	38602	4541	53547	56367	529	2574	16		
Asta: 190	172	3,40	69	0	933	0	0	0	-6410	38	254308	38593	4540	53547	56367	529	2573	2	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	0	11114	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft= 28							
Sez.N. 203	37	3,40	69	0	-17966	0	0	0	11244	28	250421	38004	4470	53547	56367	529	2534	47	
IPE450 qn=	-78	69	0	-7887	0	0	0	11175	28	250505	38016	4472	53547	56367	529	2535	21		
Asta: 191	180	3,40	73	0	3191	0	0	0	10265	32	251054	38100	4482	53547	56367	529	2540	8	
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$	174,8	0	17966	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 46							
Sez.N. 203	180	3,40	73	0	3191	0	0	0	3466	0	258312	39201	4611	53547	56367	529	2614	8	
IPE450 qn=	-78	73	0	6301	0	0	0	3395	0	258332	39204	4612	53547	56367	529	2614	16		
Asta: 192	179	3,40	66	0	9188	0	0	0	3388	1	258332	39204	4612	53547	56367	529	2614	23	
Instab.:l=	176,5	$\beta^*l=$	176,5	0	9188	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 23							
Sez.N. 203	179	3,40	66	0	9187	0	0	0	-3065	-10	258125	39173	4608	53547	56367	529	2612	23	
IPE450 qn=	-78	69	0	6961	0	0	0	-2350	-9	258369	39210	4612	53547	56367	529	2615	18		
Asta: 193	178	3,40	69	0	4914	0	0	0	-2416	-9	258351	39207	4612	53547	56367	529	2614	13	
Instab.:l=	176,5	$\beta^*l=$	176,5	0	9129	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 24							
Sez.N. 203	87	3,40	69	0	-7230	0	0	0	4234	-1	258063	39163	4607	53547	56367	529	2611	18	
IPE450 qn=	-78	69	0	-3270	0	0	0	4160	-1	258088	39167	4607	53547	56367	529	2612	8		
Asta: 194	97	3,40	69	0	620	0	0	0	4087	-1	258113	39171	4608	53547	56367	529	2612	2	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$	188,7	0	7230	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 45	Rpf= 0	Rft= 18							
Sez.N. 203	97	3,40	69	0	620	0	0	0	-644	1	258797	39275	4620	53547	56367	529	2619	2	
IPE450 qn=	-78	73	0	-2749	0	0	0	-3406	0	258343	39206	4612	53547	56367	529	2614	7		
Asta: 195	106	3,40	73	0	-5645	0	0	0	-3471	0	258325	39203	4611	53547	56367	529	2614	14	
Instab.:l=	168,4	$\beta^*l=$	168,4	0	5645	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 40	Rpf= 0	Rft= 14							
Sez.N. 203	3	3,40	69	0	-8991	0	0	0	6908	23	255220	38732	4556	53547	56367	529	2583	23	
IPE450 qn=	-78	69	0	-3786	0	0	0	6849	23	255265	38739	4557	53547	56367	529	2583	10		
Asta: 196	190	3,40	73	0	3452	0	0	0	5787	28	255661	38799	4564	53547	56367	529	2587	9	
Instab.:l=	151,3	$\beta^*l=$	151,3	0	8991	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 23							
Sez.N. 203	14	3,40	73	0	7892	0	0	0	-2726	-30	257409	39064	4595	53547	56367	529	2605	20	
IPE450 qn=	-78	69	0	5994	0	0	0	-1780	-29	257832	39128	4603	53547	56367	529	2609	15		
Asta: 197	188	3,40	69	0	4641	0	0	0	-1839	-29	257809	39125	4602	53547	56367	529	2609	12	
Instab.:l=	149,6	$\beta^*l=$	149,6	0	7892	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft= 20							
Sez.N. 203	26	3,40	69	0	3362	0	0	0	-7768	-14	255327	38748	4558	53547	56367	529	2584	9	
IPE450 qn=	-78	73	0	-3110	0	0	0	-8817	-22	253654	38494	4528	53547	56367	529	2567	8		
Asta: 198	187	3,40	73	0	-8422	0	0	0	-8864	-22	253610	38488	4527	53547	56367	529	2566	22	
Instab.:l=	120,2	$\beta^*l=$	120,2	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 195	59	3,40	47	0	0	0	0	0	3383	0	139938	14487	2093	31206	28554	220	2601	0	
IPE300 qn=	-1317	78	0	5387	0	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	37	
Asta: 199	60	3,40	78	0	0	0	0	0	-3383	0	139937	14487	2093	31206	28554	220	2600	0	
Instab.:l=	637,0	$\beta^*l=$	637,0	0	5387	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 190	Rpf= 0	Rft= 42							
Sez.N. 203	39	3,40	69	0	-23031	0	0	0	14386	71	238423	36183	4256	53547	56367	529	2413	64	
IPE450 qn=	-78	69	0	-12992	0	0	0	14332	71	238528	36199	4258	53547	56367	529	2414	36		
Asta: 200	49	3,40	69	0	-3704	0	0	0	14281	71	238626	36213	4260	53547	56367	529	2415	10	
Instab.:l=	134,8	$\beta^*l=$	134,8	0	23031	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 32	Rpf= 0	Rft= 59							
Sez.N. 203	49	3,40	69	0	-3705	0	0	0	11187	53	247029	37489	4410	53547	56367	529	2500	10	
IPE450 qn=	-78	73	0	3789	0	0	0	10320	56	247847	37613	4424	53547	56367	529	2508	10		
Asta: 201	183	3,40	73	0	9395	0	0	0	10278	56	247905	37622	4425	53547	56367	529	2509	25	
Instab.:l=	108,9	$\beta^*l=$	108,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 203	183	3,40	73	0	9397	0	0	0	2594	-7	258364	39209	4612	53547	56367	529	2614	24	
IPE450 qn=	-78	73	0	11698	0	0	0	2524	-7	258383	39212	4612	53547	56367	529	2615	30		
Asta: 202	182	3,40	69	0	14293	0	0	0	3284	-8	258112	39171	4608	53547	56367	529	2612	36	
Instab.:l=	174,9	$\beta^*l=$	174,9	0	14293	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 37							
Sez.N. 203	182	3,40	69	0	14293	0	0	0	-4448	-32	256317	38898	4576	53547	56367	529	2594	37	
IPE450 qn=	-78	69	0	10261	0	0	0	-4518	-32	256272	38891	4575	53547	56367	529	2593	26		
Asta: 203	181	3,40	69	0	6396	0	0	0	-4584	-32	256229	38885	4574	53547	56367	529	2593	16	

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=	174,8	β*l=	174,8	0	14293	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 42	Rpf= 0	Rft= 37						
Sez.N. 197	4	3,40	78	0	-6511	0	0	5965	0	161287	18372	2538	35673	33183	270	2576	35	
IPE330	qn=	-49	78	0	-1192	0	0	5921	0	161327	18377	2539	35673	33183	270	2577	6	
Asta: 204	15	3,40	66	0	4734	0	0	5258	0	161881	18440	2547	35673	33183	270	2586	26	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	6511	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 35						
Sez.N. 197	15	3,40	66	0	4733	0	0	-467	0	163952	18676	2580	35673	33183	270	2619	25	
IPE330	qn=	-49	66	0	4296	0	0	-511	0	163949	18675	2580	35673	33183	270	2619	23	
Asta: 205	27	3,40	78	0	4279	0	0	64	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	23	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	4733	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 27						
Sez.N. 197	27	3,40	78	0	4279	0	0	-5835	0	161403	18386	2540	35673	33183	270	2578	23	
IPE330	qn=	-49	66	0	-1977	0	0	-6497	0	160787	18315	2530	35673	33183	270	2568	11	
Asta: 206	40	3,40	66	0	-7812	0	0	-6541	0	160743	18310	2529	35673	33183	270	2568	43	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	7812	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 42						
Sez.N. 197	40	3,40	78	0	-4961	0	0	3879	-15	161536	18401	2542	35673	33183	270	2580	27	
IPE330	qn=	-49	78	0	-1510	0	0	3835	-15	161574	18405	2543	35673	33183	270	2581	8	
Asta: 207	50	3,40	50	0	1827	0	0	2918	-16	162198	18476	2552	35673	33183	270	2591	10	
Instab.:l=	174,0	β*l=	174,0	0	4961	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 27						
Sez.N. 197	50	3,40	50	0	1828	0	0	-2386	15	162595	18521	2559	35673	33183	270	2597	10	
IPE330	qn=	-49	78	0	1049	0	0	-1532	15	163143	18584	2567	35673	33183	270	2606	6	
Asta: 208	68	3,40	66	0	-385	0	0	-2547	15	162488	18509	2557	35673	33183	270	2595	2	
Instab.:l=	87,5	β*l=	87,5	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 197	5	3,40	78	0	-6014	0	0	5743	0	161492	18396	2541	35673	33183	270	2579	33	
IPE330	qn=	-49	78	0	-894	0	0	5699	0	161530	18400	2542	35673	33183	270	2580	5	
Asta: 209	16	3,40	66	0	4815	0	0	5047	0	162059	18460	2550	35673	33183	270	2589	26	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	6014	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 32						
Sez.N. 197	16	3,40	66	0	4815	0	0	-761	0	163925	18673	2580	35673	33183	270	2618	26	
IPE330	qn=	-49	66	0	4115	0	0	-805	0	163920	18672	2579	35673	33183	270	2618	22	
Asta: 210	28	3,40	78	0	3834	0	0	-241	0	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	21	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	4815	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 27						
Sez.N. 197	28	3,40	78	0	3834	0	0	-6049	0	161218	18364	2537	35673	33183	270	2575	21	
IPE330	qn=	-49	66	0	-2603	0	0	-6701	0	160589	18293	2527	35673	33183	270	2565	14	
Asta: 211	41	3,40	66	0	-8620	0	0	-6745	0	160544	18288	2526	35673	33183	270	2564	47	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	8620	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 46						
Sez.N. 197	41	3,40	78	0	-7633	0	0	5960	-3	160972	18336	2533	35673	33183	270	2571	42	
IPE330	qn=	-49	78	0	-2321	0	0	5916	-3	161014	18341	2534	35673	33183	270	2572	13	
Asta: 212	51	3,40	66	0	3190	0	0	5335	0	161831	18434	2547	35673	33183	270	2585	17	
Instab.:l=	174,0	β*l=	174,0	0	7633	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft= 41						
Sez.N. 197	51	3,40	66	0	3189	0	0	320	1	163955	18676	2580	35673	33183	270	2619	17	
IPE330	qn=	-49	50	0	3389	0	0	398	-1	163951	18676	2580	35673	33183	270	2619	18	
Asta: 213	13	3,40	69	0	3674	0	0	750	-2	163885	18668	2579	35673	33183	270	2618	20	
Instab.:l=	118,0	β*l=	118,0	0	3668	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 33	Rpf= 0	Rft= 20						
Sez.N. 197	62	3,40	69	0	2814	0	0	-3085	32	160251	18254	2522	35673	33183	270	2560	15	
IPE330	qn=	-49	78	0	1911	0	0	-3046	32	160365	18267	2524	35673	33183	270	2561	10	
Asta: 214	24	3,40	78	0	1041	0	0	-3061	32	160350	18266	2523	35673	33183	270	2561	6	
Instab.:l=	58,0	β*l=	58,0	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 197	6	3,40	75	0	-7517	0	0	7113	0	160137	18241	2520	35673	33183	270	2558	41	
IPE330	qn=	-49	75	0	-1170	0	0	7069	0	160184	18247	2521	35673	33183	270	2559	6	
Asta: 215	17	3,40	63	0	5739	0	0	6447	0	160833	18321	2531	35673	33183	270	2569	31	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	7517	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 40						
Sez.N. 197	17	3,40	63	0	5739	0	0	-440	0	163953	18676	2580	35673	33183	270	2619	31	
IPE330	qn=	-49	47	0	5330	0	0	-410	0	163955	18676	2580	35673	33183	270	2619	29	
Asta: 216	29	3,40	75	0	5308	0	0	51	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	28	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	5739	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 33						
Sez.N. 197	29	3,40	75	0	5308	0	0	-6835	0	160433	18275	2525	35673	33183	270	2563	29	
IPE330	qn=	-49	63	0	-1782	0	0	-7458	0	159761	18198	2514	35673	33183	270	2552	10	
Asta: 217	42	3,40	63	0	-8476	0	0	-7502	0	159710	18193	2513	35673	33183	270	2551	47	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	8476	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 45						
Sez.N. 197	131	3,40	50	0	1828	0	0	-1321	4	163735	18651	2577	35673	33183	270	2615	10	
IPE330	qn=	-761	62	0	640	0	0	-1122	3	163799	18659	2578	35673	33183	270	2616	3	
Asta: 218	106	3,40	50	0	-2959	0	0	-2769	4	163196	18590	2568	35673	33183	270	2607	16	
Instab.:l=	234,0	β*l=	234,0	0	2959	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 0	Rft= 16						
Sez.N. 197	54	3,40	75	0	1576	0	0	-2197	0	163604	18636	2574	35673	33183	270	2613	8	
IPE330	qn=	-49	63	0	-701	0	0	-3638	0	162969	18564	2564	35673	33183	270	2603	4	
Asta: 219	65	3,40	63	0	-2544	0	0	-3663	0	162956	18562	2564	35673	33183	270	2603	14	
Instab.:l=	101,0	β*l=	101,0	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 197	7	3,40	75	0	-7656	0	0	7333	0	159907	18215	2516	35673	33183	270	2554	42	
IPE330	qn=	-49	75	0	-1113	0	0	7289	0	159956	18221	2517	35673	33183	270	2555	6	
Asta: 220	18	3,40	63	0	6006	0	0	6667	0	160619	18296	2527	35673	33183	270	2566	33	
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	7656	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft= 41						

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. 197	18	3,40	63	0	6006	0	0	-650	0	163936	18674	2580	35673	33183	270	2619	32		
IPE330	qn=	-49	63	0	5405	0	0	-694	0	163932	18674	2580	35673	33183	270	2618	29		
Asta: 221	30	3,40	75	0	5183	0	0	-160	0	163966	18677	2580	35673	33183	270	2619	28		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	6006	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	35								
Sez.N. 197	30	3,40	75	0	5183	0	0	-7477	0	159744	18197	2514	35673	33183	270	2552	28		
IPE330	qn=	-49	63	0	-2464	0	0	-8098	0	159003	18112	2502	35673	33183	270	2540	14		
Asta: 222	43	3,40	63	0	-9732	0	0	-8142	0	158948	18106	2501	35673	33183	270	2539	54		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	9732	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	52								
Sez.N. 197	43	3,40	75	0	-6136	0	0	4950	-3	161817	18433	2546	35673	33183	270	2585	33		
IPE330	qn=	-49	75	0	-1733	0	0	4906	-3	161853	18437	2547	35673	33183	270	2585	9		
Asta: 223	53	3,40	47	0	2669	0	0	4224	-3	162374	18496	2555	35673	33183	270	2594	14		
Instab.:l=	174,0	β*l=	174,0	0	6136	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	33								
Sez.N. 197	53	3,40	47	0	2668	0	0	-1394	-3	163731	18651	2576	35673	33183	270	2615	14		
IPE330	qn=	-49	68	0	1986	0	0	-848	-3	163853	18665	2578	35673	33183	270	2617	11		
Asta: 224	64	3,40	68	0	1451	0	0	-880	-3	163847	18664	2578	35673	33183	270	2617	8		
Instab.:l=	124,0	β*l=	124,0	0	2668	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 34	Rpf= 0	Rft=	14								
Sez.N. 197	64	3,40	68	0	1445	0	0	-2928	7	162866	18552	2563	35673	33183	270	2601	8		
IPE330	qn=	-49	63	0	-1573	0	0	-3711	8	162333	18492	2554	35673	33183	270	2593	9		
Asta: 225	73	3,40	63	0	-3855	0	0	-3741	8	162312	18489	2554	35673	33183	270	2593	21		
Instab.:l=	121,0	β*l=	121,0	0	3855	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 34	Rpf= 0	Rft=	21								
Sez.N. 197	8	3,40	75	0	-7733	0	0	7350	0	159887	18213	2516	35673	33183	270	2554	42		
IPE330	qn=	-49	75	0	-1175	0	0	7306	0	159936	18218	2517	35673	33183	270	2555	6		
Asta: 226	19	3,40	63	0	5981	0	0	6691	0	160594	18293	2527	35673	33183	270	2565	33		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	7733	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	41								
Sez.N. 197	19	3,40	63	0	5980	0	0	-544	0	163945	18675	2580	35673	33183	270	2619	32		
IPE330	qn=	-49	63	0	5474	0	0	-588	0	163942	18675	2580	35673	33183	270	2619	29		
Asta: 227	31	3,40	75	0	5314	0	0	-61	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	28		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	5980	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	35								
Sez.N. 197	31	3,40	75	0	5314	0	0	-7296	0	159947	18220	2517	35673	33183	270	2555	29		
IPE330	qn=	-49	63	0	-2133	0	0	-7911	0	159232	18138	2506	35673	33183	270	2543	12		
Asta: 228	44	3,40	63	0	-9234	0	0	-7955	0	159178	18132	2505	35673	33183	270	2543	51		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	9234	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	49								
Sez.N. 197	44	3,40	75	0	-4753	0	0	3677	0	162952	18562	2564	35673	33183	270	2603	26		
IPE330	qn=	-49	75	0	-1481	0	0	3633	0	162976	18565	2565	35673	33183	270	2603	8		
Asta: 229	54	3,40	75	0	1573	0	0	3591	0	162998	18567	2565	35673	33183	270	2604	8		
Instab.:l=	174,0	β*l=	174,0	0	4753	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	25								
Sez.N. 197	132	3,40	78	0	316	0	0	230	0	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	2		
IPE330	qn=	-765	50	0	-509	0	0	-1206	0	163857	18665	2578	35673	33183	270	2617	3		
Asta: 230	107	3,40	50	0	-1746	0	0	-1731	0	163741	18652	2577	35673	33183	270	2615	9		
Instab.:l=	164,0	β*l=	164,0	0	1746	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	10								
Sez.N. 197	9	3,40	75	0	-6130	0	0	5759	0	161460	18392	2541	35673	33183	270	2579	33		
IPE330	qn=	-49	75	0	-996	0	0	5715	0	161499	18396	2541	35673	33183	270	2580	5		
Asta: 231	20	3,40	63	0	4732	0	0	5051	0	162043	18458	2550	35673	33183	270	2588	26		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	6130	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	33								
Sez.N. 197	20	3,40	63	0	4732	0	0	-600	0	163940	18674	2580	35673	33183	270	2619	25		
IPE330	qn=	-49	63	0	4176	0	0	-644	0	163935	18674	2580	35673	33183	270	2619	22		
Asta: 232	32	3,40	75	0	4059	0	0	-67	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	22		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	4732	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	27								
Sez.N. 197	32	3,40	75	0	4059	0	0	-5717	0	161497	18396	2541	35673	33183	270	2580	22		
IPE330	qn=	-49	63	0	-2112	0	0	-6382	0	160888	18327	2532	35673	33183	270	2570	12		
Asta: 233	45	3,40	63	0	-7844	0	0	-6426	0	160846	18322	2531	35673	33183	270	2569	43		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	7844	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	42								
Sez.N. 197	10	3,40	75	0	-5827	0	0	5586	0	161617	18410	2543	35673	33183	270	2581	32		
IPE330	qn=	-49	75	0	-847	0	0	5542	0	161654	18414	2544	35673	33183	270	2582	5		
Asta: 234	21	3,40	63	0	4731	0	0	4863	0	162188	18475	2552	35673	33183	270	2591	26		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	5827	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	31								
Sez.N. 197	21	3,40	63	0	4731	0	0	-913	0	163904	18670	2579	35673	33183	270	2618	25		
IPE330	qn=	-49	63	0	3894	0	0	-957	0	163898	18670	2579	35673	33183	270	2618	21		
Asta: 235	33	3,40	75	0	3515	0	0	-367	0	163957	18676	2580	35673	33183	270	2619	19		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	4731	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	27								
Sez.N. 197	33	3,40	75	0	3515	0	0	-6143	0	161122	18353	2535	35673	33183	270	2574	19		
IPE330	qn=	-49	63	0	-3067	0	0	-6821	0	160453	18277	2525	35673	33183	270	2563	17		
Asta: 236	46	3,40	63	0	-9192	0	0	-6865	0	160407	18272	2524	35673	33183	270	2562	50		
Instab.:l=	179,0	β*l=	179,0	0	9192	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	49								
Sez.N. 197	46	3,40	75	0	-10206	0	0	7505	0	159679	18189	2513	35673	33183	270	2551	56		
IPE330	qn=	-49	75	0	-3510	0	0	7461	0	159730	18195	2514	35673	33183	270	2551	19		
Asta: 237	56	3,40	63	0	3358	0	0	7036	0	160200	18248	2521	35673	33183	270	2559	18		
Instab.:l=	174,0	β*l=	174,0	0	10206	0	0	cl= 1 ε= 0,92 lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	55								

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. 197	56	3,40		63	0	3360	0	0	1666	0	163752	18653	2577	35673	33183	270	2616	18	
IPE330	qn=	-49		63	0	4585	0	0	1629	0	163761	18654	2577	35673	33183	270	2616	25	
Asta: 238	38	3,40		52	0	5824	0	0	1800	0	163717	18649	2576	35673	33183	270	2615	31	
Instab.:l=	149,0	β*l=		149,0	0	5816	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 41	Rpf= 0	Rft=	32						
Sez.N. 197	67	3,40		68	0	4563	0	0	-3292	0	163148	18584	2567	35673	33183	270	2606	25	
IPE330	qn=	-49		75	0	3538	0	0	-3276	0	163155	18585	2567	35673	33183	270	2606	19	
Asta: 239	59	3,40		75	0	2529	0	0	-3291	0	163147	18584	2567	35673	33183	270	2606	14	
Instab.:l=	62,0	β*l=		62,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 197	11	3,40		75	0	-4817	0	0	4904	0	162152	18471	2552	35673	33183	270	2590	26	
IPE330	qn=	-342		63	0	576	0	0	4070	0	162717	18535	2561	35673	33183	270	2599	3	
Asta: 240	22	3,40		63	0	4106	0	0	3817	0	162867	18552	2563	35673	33183	270	2601	22	
Instab.:l=	179,0	β*l=		179,0	0	4817	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	26						
Sez.N. 197	22	3,40		63	0	4106	0	0	-844	0	163912	18671	2579	35673	33183	270	2618	22	
IPE330	qn=	-49		63	0	3331	0	0	-887	0	163907	18671	2579	35673	33183	270	2618	18	
Asta: 241	34	3,40		75	0	2956	0	0	-352	0	163958	18677	2580	35673	33183	270	2619	16	
Instab.:l=	179,0	β*l=		179,0	0	4106	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	23						
Sez.N. 197	34	3,40		75	0	2956	0	0	-6081	0	161172	18359	2536	35673	33183	270	2574	16	
IPE330	qn=	-49		63	0	-3463	0	0	-6704	0	160564	18290	2527	35673	33183	270	2565	19	
Asta: 242	47	3,40		63	0	-9483	0	0	-6748	0	160519	18285	2526	35673	33183	270	2564	52	
Instab.:l=	179,0	β*l=		179,0	0	9483	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	51						
Sez.N. 197	47	3,40		75	0	-10148	0	0	7441	0	159782	18201	2514	35673	33183	270	2552	56	
IPE330	qn=	-49		75	0	-3509	0	0	7397	0	159832	18207	2515	35673	33183	270	2553	19	
Asta: 243	57	3,40		63	0	3279	0	0	6871	0	160401	18271	2524	35673	33183	270	2562	18	
Instab.:l=	174,0	β*l=		174,0	0	10148	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 49	Rpf= 0	Rft=	54						
Sez.N. 197	57	3,40		63	0	3269	0	0	2433	0	163522	18627	2573	35673	33183	270	2612	18	
IPE330	qn=	-49		63	0	5067	0	0	2396	0	163535	18628	2573	35673	33183	270	2612	27	
Asta: 244	58	3,40		75	0	7006	0	0	2844	0	163361	18609	2571	35673	33183	270	2609	38	
Instab.:l=	149,0	β*l=		149,0	0	7006	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 41	Rpf= 0	Rft=	38						
Sez.N. 197	58	3,40		75	0	6995	0	0	-2002	0	163667	18643	2575	35673	33183	270	2614	38	
IPE330	qn=	-49		75	0	5490	0	0	-2039	0	163656	18642	2575	35673	33183	270	2614	29	
Asta: 245	60	3,40		75	0	3957	0	0	-2075	0	163644	18641	2575	35673	33183	270	2614	21	
Instab.:l=	149,0	β*l=		149,0	0	6995	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 41	Rpf= 0	Rft=	38						
Sez.N. 197	65	3,40		68	0	-1811	0	0	1722	6	163521	18627	2573	35673	33183	270	2612	10	
IPE330	qn=	-145		72	0	505	0	0	437	6	163875	18667	2579	35673	33183	270	2618	3	
Asta: 246	74	3,40		59	0	856	0	0	833	5	163800	18659	2578	35673	33183	270	2616	5	
Instab.:l=	165,5	β*l=		165,5	0	1811	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 197	74	3,40		59	0	855	0	0	-1220	-5	163717	18649	2576	35673	33183	270	2615	5	
IPE330	qn=	-145		72	0	-602	0	0	-1852	-5	163509	18625	2573	35673	33183	270	2612	3	
Asta: 247	84	3,40		72	0	-2218	0	0	-1975	-5	163462	18620	2572	35673	33183	270	2611	12	
Instab.:l=	164,0	β*l=		164,0	0	2218	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 197	103	3,40		62	0	-1848	0	0	1606	-1	163747	18653	2577	35673	33183	270	2616	10	
IPE330	qn=	-349		62	0	-408	0	0	1255	-1	163828	18662	2578	35673	33183	270	2617	2	
Asta: 248	113	3,40		52	0	690	0	0	220	-1	163960	18677	2580	35673	33183	270	2619	4	
Instab.:l=	201,3	β*l=		201,3	0	1848	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 56	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 197	112	3,40		50	0	1270	0	0	-946	0	163893	18669	2579	35673	33183	270	2618	7	
IPE330	qn=	-229		62	0	342	0	0	-649	0	163932	18674	2580	35673	33183	270	2618	2	
Asta: 249	103	3,40		50	0	-2153	0	0	-1569	0	163770	18655	2577	35673	33183	270	2616	12	
Instab.:l=	272,2	β*l=		272,2	0	2153	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 76	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 197	63	3,40		68	0	-2954	0	0	2637	0	163442	18618	2572	35673	33183	270	2611	16	
IPE330	qn=	-145		68	0	-876	0	0	2520	0	163488	18623	2573	35673	33183	270	2611	5	
Asta: 250	25	3,40		72	0	1742	0	0	1822	0	163718	18649	2576	35673	33183	270	2615	9	
Instab.:l=	166,2	β*l=		166,2	0	2954	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 197	52	3,40		68	0	1365	0	0	-1837	0	163714	18649	2576	35673	33183	270	2615	7	
IPE330	qn=	-145		72	0	-1064	0	0	-2527	0	163489	18623	2573	35673	33183	270	2611	6	
Asta: 251	83	3,40		72	0	-3281	0	0	-2651	0	163441	18618	2572	35673	33183	270	2611	18	
Instab.:l=	166,2	β*l=		166,2	0	3281	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 197	83	3,40		68	0	-1074	0	0	686	0	163930	18673	2580	35673	33183	270	2618	6	
IPE330	qn=	-145		52	0	140	0	0	-3	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 252	92	3,40		72	0	-1168	0	0	-743	0	163923	18673	2580	35673	33183	270	2618	6	
Instab.:l=	373,8	β*l=		373,8	0	1168	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 197	92	3,40		62	0	-1594	0	0	1340	1	163818	18661	2578	35673	33183	270	2617	9	
IPE330	qn=	-229		50	0	880	0	0	455	1	163946	18675	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 253	112	3,40		50	0	1271	0	0	166	1	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	7	
Instab.:l=	246,6	β*l=		246,6	0	1594	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 197	133	3,40		69	0	911	0	0	-344	3	163936	18674	2580	35673	33183	270	2619	5	
IPE330	qn=	-763		62	0	894	0	0	-16	3	163960	18677	2580	35673	33183	270	2619	5	
Asta: 254	108	3,40		50	0	-2212	0	0	-2103	2	163535	18628	2573	35673	33183	270	2612	12	
Instab.:l=	216,9	β*l=		216,9	0	2212	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 61	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 201	61	3,40		69	0	-5781	0	0	4573	-77	212101	29040	3677	46990	46019	419	2511	20	

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 %	
IPE400	qn=	-162	73	0	725	0	0	0	3784	-79	213030	29167	3693	46990	46019	419	2522	2	
Asta: 255	185	3,40	73	0	5125	0	0	0	3590	-79	213288	29202	3698	46990	46019	419	2525	18	
Instab.:l=	238,6	$\beta^*l=$	238,6	0	5781	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	60	Rpf=	0	Rft=	20			
Sez.N. 201	185	3,40	73	0	5125	0	0	0	-769	28	220428	30180	3821	46990	46019	419	2610	17	
IPE400	qn=	-162	78	0	4449	0	0	0	-377	31	220449	30183	3822	46990	46019	419	2610	15	
Asta: 256	184	3,40	69	0	4119	0	0	0	-457	32	220404	30177	3821	46990	46019	419	2609	14	
Instab.:l=	174,9	$\beta^*l=$	174,9	0	5125	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf=	0	Rft=	18			
Sez.N. 197	94	3,40	56	0	-2106	0	0	0	1795	-3	163623	18638	2575	35673	33183	270	2614	11	
IPE330	qn=	-349	52	0	439	0	0	0	719	-3	163888	18669	2579	35673	33183	270	2618	2	
Asta: 257	115	3,40	62	0	1154	0	0	0	925	-3	163846	18664	2578	35673	33183	270	2617	6	
Instab.:l=	235,5	$\beta^*l=$	235,5	0	2106	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	66	Rpf=	0	Rft=	12			
Sez.N. 197	175	3,40	69	0	1068	0	0	0	-4480	-34	158220	18023	2490	35673	33183	270	2527	6	
IPE330	qn=	-49	73	0	-4121	0	0	0	-4946	-23	159344	18151	2507	35673	33183	270	2545	23	
Asta: 258	86	3,40	73	0	-8363	0	0	0	-4988	-23	159294	18145	2507	35673	33183	270	2544	46	
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$	174,8	0	8363	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	49	Rpf=	0	Rft=	45			
Sez.N. 197	115	3,40	62	0	1154	0	0	0	-65	2	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	6	
IPE330	qn=	-349	56	0	874	0	0	0	-439	2	163930	18673	2580	35673	33183	270	2618	5	
Asta: 259	95	3,40	52	0	-1692	0	0	0	-1535	2	163731	18651	2576	35673	33183	270	2615	9	
Instab.:l=	246,6	$\beta^*l=$	246,6	0	1692	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	69	Rpf=	0	Rft=	9			
Sez.N. 197	93	3,40	62	0	-1591	0	0	0	1309	7	163624	18639	2575	35673	33183	270	2614	9	
IPE330	qn=	-229	50	0	809	0	0	0	355	8	163827	18662	2578	35673	33183	270	2617	4	
Asta: 260	114	3,40	50	0	1066	0	0	0	90	8	163876	18667	2579	35673	33183	270	2618	6	
Instab.:l=	236,6	$\beta^*l=$	236,6	0	1591	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	66	Rpf=	0	Rft=	9			
Sez.N. 197	11	3,40	59	0	-861	0	0	0	518	0	163945	18675	2580	35673	33183	270	2619	5	
IPE330	qn=	-281	47	0	643	0	0	0	540	0	163943	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 261	23	3,40	47	0	1107	0	0	0	269	0	163961	18677	2580	35673	33183	270	2619	6	
Instab.:l=	225,8	$\beta^*l=$	225,8	0	1107	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 197	23	3,40	47	0	1115	0	0	0	-457	0	163948	18675	2580	35673	33183	270	2619	6	
IPE330	qn=	-49	47	0	581	0	0	0	-511	0	163944	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 262	35	3,40	59	0	1526	0	0	0	817	-1	163908	18671	2579	35673	33183	270	2618	8	
Instab.:l=	225,8	$\beta^*l=$	225,8	0	1526	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf=	0	Rft=	8			
Sez.N. 197	35	3,40	59	0	1535	0	0	0	-799	0	163919	18672	2579	35673	33183	270	2618	8	
IPE330	qn=	-49	59	0	617	0	0	0	-854	0	163912	18671	2579	35673	33183	270	2618	3	
Asta: 263	48	3,40	63	0	-1303	0	0	0	-796	0	163919	18672	2579	35673	33183	270	2618	7	
Instab.:l=	225,8	$\beta^*l=$	225,8	0	1535	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	63	Rpf=	0	Rft=	8			
Sez.N. 197	47	3,40	59	0	-4624	0	0	0	2535	-23	161821	18433	2546	35673	33183	270	2585	25	
IPE330	qn=	-293	59	0	-1851	0	0	0	2252	-23	162043	18458	2550	35673	33183	270	2588	10	
Asta: 264	70	3,40	47	0	954	0	0	0	1735	-22	162525	18513	2558	35673	33183	270	2596	5	
Instab.:l=	231,7	$\beta^*l=$	231,7	0	4624	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	65	Rpf=	0	Rft=	26			
Sez.N. 197	79	3,40	59	0	2836	0	0	0	-420	12	163687	18646	2576	35673	33183	270	2615	15	
IPE330	qn=	-49	59	0	2389	0	0	0	-470	12	163673	18644	2576	35673	33183	270	2614	13	
Asta: 265	191	3,40	59	0	1919	0	0	0	-516	12	163659	18642	2575	35673	33183	270	2614	10	
Instab.:l=	195,7	$\beta^*l=$	195,7	0	2836	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	55	Rpf=	0	Rft=	16			
Sez.N. 191	81	3,40	78	0	0	0	0	0	2978	0	101253	8395	1224	22743	19901	143	2589	0	
IPE240	qn=	-1440	74	0	3827	0	0	0	-29	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	45	
Asta: 266	173	3,40	78	0	0	0	0	0	-2978	0	101253	8395	1224	22743	19901	143	2589	0	
Instab.:l=	514,1	$\beta^*l=$	514,1	0	3827	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	190	Rpf=	0	Rft=	51			
Sez.N. 191	80	3,40	78	0	0	0	0	0	2908	0	101310	8399	1224	22743	19901	143	2590	0	
IPE240	qn=	-1439	72	0	3652	0	0	0	0	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	43	
Asta: 267	172	3,40	78	0	0	0	0	0	-2908	0	101310	8399	1224	22743	19901	143	2590	0	
Instab.:l=	502,4	$\beta^*l=$	502,4	0	3652	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	186	Rpf=	0	Rft=	48			
Sez.N. 191	177	3,40	78	0	0	0	0	0	3028	0	101242	8394	1224	22743	19901	143	2588	0	
IPE240	qn=	-1515	78	0	3762	0	0	0	-31	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	44	
Asta: 268	180	3,40	47	0	0	0	0	0	-3028	0	101242	8394	1224	22743	19901	143	2588	0	
Instab.:l=	497,0	$\beta^*l=$	497,0	0	3762	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	184	Rpf=	0	Rft=	50			
Sez.N. 191	175	3,40	47	0	0	0	0	0	3094	0	101197	8390	1223	22743	19901	143	2587	0	
IPE240	qn=	-1518	78	0	3920	0	0	0	-31	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	46	
Asta: 269	178	3,40	47	0	0	0	0	0	-3094	0	101197	8390	1223	22743	19901	143	2587	0	
Instab.:l=	506,9	$\beta^*l=$	506,9	0	3920	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	188	Rpf=	0	Rft=	52			
Sez.N. 191	96	3,40	78	0	0	0	0	0	2877	0	101359	8403	1225	22743	19901	143	2591	0	
IPE240	qn=	-1468	78	0	3506	0	0	0	-30	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	41	
Asta: 270	97	3,40	47	0	0	0	0	0	-2877	0	101362	8404	1225	22743	19901	143	2591	0	
Instab.:l=	487,5	$\beta^*l=$	487,5	0	3506	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	181	Rpf=	0	Rft=	46			
Sez.N. 191	188	3,40	47	0	0	0	0	0	2898	0	101320	8400	1224	22743	19901	143	2590	0	
IPE240	qn=	-1340	78	0	3893	0	0	0	-27	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	46	
Asta: 271	173	3,40	78	0	0	0	0	0	-2898	0	101321	8400	1224	22743	19901	143	2590	0	
Instab.:l=	537,5	$\beta^*l=$	537,5	0	3893	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	199	Rpf=	0	Rft=	53			
Sez.N. 191	187	3,40	78	0	0	0	0	0	2665	0	101507	8416	1227	22743	19901	143	2595	0	
IPE240	qn=	-1196	74	0	3686	0	0	0	-24	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	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	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 272	172	3,40	78	0	0	0	0	0	-2665	0	101507	8416	1227	22743	19901	143	2595	0	
Instab.:l=	553,3	$\beta^*l=$	553,3	0	3686	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 205	Rpf= 0	Rft=	50						
Sez.N. 195	180	3,40	78	0	0	0	0	0	3771	0	139694	14461	2090	31206	28554	220	2596	0	
IPE300	qn=	-1679	78	0	5262	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	36	
Asta: 273	183	3,40	78	0	0	0	0	0	-3771	0	139694	14461	2090	31206	28554	220	2596	0	
Instab.:l=	558,2	$\beta^*l=$	558,2	0	5262	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 166	Rpf= 0	Rft=	40						
Sez.N. 195	178	3,40	78	0	0	0	0	0	3115	0	140063	14500	2095	31206	28554	220	2603	0	
IPE300	qn=	-1448	78	0	4159	0	0	0	-29	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	29	
Asta: 274	181	3,40	78	0	0	0	0	0	-3115	0	140063	14500	2095	31206	28554	220	2603	0	
Instab.:l=	534,0	$\beta^*l=$	534,0	0	4159	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 159	Rpf= 0	Rft=	31						
Sez.N. 191	97	3,40	78	0	0	0	0	0	1854	0	101985	8455	1232	22743	19901	143	2607	0	
IPE240	qn=	-1406	78	0	1520	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	18	
Asta: 275	98	3,40	78	0	0	0	0	0	-1854	0	101985	8455	1232	22743	19901	143	2607	0	
Instab.:l=	328,0	$\beta^*l=$	328,0	0	1520	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 121	Rpf= 0	Rft=	19						
Sez.N. 191	98	3,40	78	0	0	0	0	0	2515	0	101606	8424	1228	22743	19901	143	2598	0	
IPE240	qn=	-1440	50	0	2731	0	0	0	-29	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	32	
Asta: 276	99	3,40	78	0	0	0	0	0	-2515	0	101606	8424	1228	22743	19901	143	2598	0	
Instab.:l=	434,4	$\beta^*l=$	434,4	0	2731	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 161	Rpf= 0	Rft=	35						
Sez.N. 191	99	3,40	78	0	0	0	0	0	2365	0	101687	8431	1229	22743	19901	143	2600	0	
IPE240	qn=	-1440	74	0	2414	0	0	0	0	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	28	
Asta: 277	100	3,40	78	0	0	0	0	0	-2365	0	101687	8431	1229	22743	19901	143	2600	0	
Instab.:l=	408,4	$\beta^*l=$	408,4	0	2414	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 151	Rpf= 0	Rft=	31						
Sez.N. 195	181	3,40	47	0	0	0	0	0	3810	0	139646	14457	2089	31206	28554	220	2595	0	
IPE300	qn=	-1452	78	0	6205	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	43	
Asta: 278	184	3,40	47	0	0	0	0	0	-3810	0	139646	14457	2089	31206	28554	220	2595	0	
Instab.:l=	651,5	$\beta^*l=$	651,5	0	6205	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 194	Rpf= 0	Rft=	49						
Sez.N. 195	183	3,40	78	0	0	0	0	0	3912	0	139587	14450	2088	31206	28554	220	2594	0	
IPE300	qn=	-1489	74	0	6381	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	44	
Asta: 279	61	3,40	47	0	0	0	0	0	-3912	0	139585	14450	2088	31206	28554	220	2594	0	
Instab.:l=	652,4	$\beta^*l=$	652,4	0	6381	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 194	Rpf= 0	Rft=	50						
Sez.N. 197	70	3,40	47	0	962	0	0	0	929	-27	162628	18525	2559	35673	33183	270	2598	5	
IPE330	qn=	-49	47	0	1865	0	0	0	880	-27	162659	18529	2560	35673	33183	270	2598	10	
Asta: 280	79	3,40	59	0	2827	0	0	0	1065	-29	162388	18498	2555	35673	33183	270	2594	15	
Instab.:l=	199,7	$\beta^*l=$	199,7	0	2827	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 56	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 191	15	3,40	78	0	0	0	0	0	2837	1	101265	8396	1224	22743	19901	143	2589	0	
IPE240	qn=	-1723	73	0	2906	0	0	0	0	1	102441	8493	1238	22743	19901	143	2619	34	
Asta: 281	14	3,40	78	0	0	0	0	0	-2837	1	101265	8396	1224	22743	19901	143	2589	0	
Instab.:l=	409,8	$\beta^*l=$	409,8	0	2906	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 152	Rpf= 0	Rft=	37						
Sez.N. 191	27	3,40	78	0	0	0	0	0	3010	0	101241	8394	1224	22743	19901	143	2588	0	
IPE240	qn=	-1580	73	0	3568	0	0	0	-32	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	42	
Asta: 282	26	3,40	78	0	0	0	0	0	-3010	0	101241	8394	1224	22743	19901	143	2588	0	
Instab.:l=	474,1	$\beta^*l=$	474,1	0	3568	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 176	Rpf= 0	Rft=	47						
Sez.N. 191	15	3,40	78	0	0	0	0	0	2888	0	101359	8404	1225	22743	19901	143	2591	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	3343	0	0	0	-31	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	39	
Asta: 283	16	3,40	78	0	0	0	0	0	-2888	0	101359	8404	1225	22743	19901	143	2591	0	
Instab.:l=	463,0	$\beta^*l=$	463,0	0	3343	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 171	Rpf= 0	Rft=	43						
Sez.N. 191	16	3,40	78	0	0	0	0	0	2920	0	101329	8401	1225	22743	19901	143	2590	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	3416	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	40	
Asta: 284	17	3,40	78	0	0	0	0	0	-2920	0	101329	8401	1225	22743	19901	143	2590	0	
Instab.:l=	468,0	$\beta^*l=$	468,0	0	3416	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 173	Rpf= 0	Rft=	45						
Sez.N. 195	17	3,40	47	0	0	0	0	0	3967	0	139569	14449	2088	31206	28554	220	2594	0	
IPE300	qn=	-1563	78	0	6247	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	43	
Asta: 285	18	3,40	47	0	0	0	0	0	-3967	0	139569	14449	2088	31206	28554	220	2594	0	
Instab.:l=	630,0	$\beta^*l=$	630,0	0	6247	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 188	Rpf= 0	Rft=	49						
Sez.N. 191	18	3,40	78	0	0	0	0	0	3350	0	100984	8372	1220	22743	19901	143	2582	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	4497	0	0	0	-31	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	53	
Asta: 286	19	3,40	78	0	0	0	0	0	-3350	0	100984	8372	1220	22743	19901	143	2582	0	
Instab.:l=	537,0	$\beta^*l=$	537,0	0	4497	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 199	Rpf= 0	Rft=	61						
Sez.N. 195	19	3,40	78	0	0	0	0	0	3885	0	139617	14454	2089	31206	28554	220	2595	0	
IPE300	qn=	-1563	78	0	5992	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	41	
Asta: 287	20	3,40	78	0	0	0	0	0	-3885	0	139617	14454	2089	31206	28554	220	2595	0	
Instab.:l=	617,0	$\beta^*l=$	617,0	0	5992	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 184	Rpf= 0	Rft=	46						
Sez.N. 191	20	3,40	78	0	0	0	0	0	1766	0	102039	8460	1233	22743	19901	143	2609	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	1249	0	0	0	-31	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	15	
Asta: 288	21	3,40	78	0	0	0	0	0	-1766	0	102039	8460	1233	22743	19901	143	2609	0	
Instab.:l=	283,0	$\beta^*l=$	283,0	0	1249	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 195	21	3,40	78	0	0	0	0	0	4011	0	139534	14445	2087	31206	28554	220	2593	0	
IPE300	qn=	-1563	78	0	6387	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	44	
Asta: 289	22	3,40	78	0	0	0	0	0	-4011	0	139534	14445	2087	31206	28554	220	2593	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 %	
Instab.:l=	637,0	β*I=	637,0		0	6387	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 190	Rpf= 0	Rft=	50						
Sez.N. 191	22	3,40	78	0	0	0	0	0	650	0	102387	8489	1237	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-1172	52	0	224	0	0	0	0	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	3	
Asta: 290	23	3,40	78	0	0	0	0	0	-650	0	102387	8489	1237	22743	19901	143	2618	0	
Instab.:l=	137,7	β*I=	137,7		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 191	27	3,40	78	0	0	0	0	0	2888	0	101362	8404	1225	22743	19901	143	2591	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	3343	0	0	0	-31	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	39	
Asta: 291	28	3,40	78	0	0	0	0	0	-2888	0	101362	8404	1225	22743	19901	143	2591	0	
Instab.:l=	463,0	β*I=	463,0		0	3343	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 171	Rpf= 0	Rft=	43						
Sez.N. 191	28	3,40	78	0	0	0	0	0	2920	0	101332	8401	1225	22743	19901	143	2591	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	3416	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	40	
Asta: 292	29	3,40	78	0	0	0	0	0	-2920	0	101332	8401	1225	22743	19901	143	2591	0	
Instab.:l=	468,0	β*I=	468,0		0	3416	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 173	Rpf= 0	Rft=	45						
Sez.N. 195	29	3,40	47	0	0	0	0	0	3967	0	139568	14448	2088	31206	28554	220	2594	0	
IPE300	qn=	-1563	78	0	6247	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	43	
Asta: 293	30	3,40	47	0	0	0	0	0	-3967	0	139568	14448	2088	31206	28554	220	2594	0	
Instab.:l=	630,0	β*I=	630,0		0	6247	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 188	Rpf= 0	Rft=	49						
Sez.N. 191	30	3,40	78	0	0	0	0	0	3350	0	100985	8372	1220	22743	19901	143	2582	0	
IPE240	qn=	-1552	78	0	4497	0	0	0	-31	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	53	
Asta: 294	31	3,40	78	0	0	0	0	0	-3350	0	100985	8372	1220	22743	19901	143	2582	0	
Instab.:l=	537,0	β*I=	537,0		0	4497	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 199	Rpf= 0	Rft=	61						
Sez.N. 195	31	3,40	78	0	0	0	0	0	3885	0	139617	14454	2089	31206	28554	220	2595	0	
IPE300	qn=	-1563	78	0	5992	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	41	
Asta: 295	32	3,40	78	0	0	0	0	0	-3885	0	139617	14454	2089	31206	28554	220	2595	0	
Instab.:l=	617,0	β*I=	617,0		0	5992	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 184	Rpf= 0	Rft=	46						
Sez.N. 191	32	3,40	78	0	0	0	0	0	1766	0	102043	8460	1233	22743	19901	143	2609	0	
IPE240	qn=	-1552	74	0	1249	0	0	0	-31	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	15	
Asta: 296	33	3,40	78	0	0	0	0	0	-1766	0	102043	8460	1233	22743	19901	143	2609	0	
Instab.:l=	283,0	β*I=	283,0		0	1249	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 195	33	3,40	78	0	0	0	0	0	4011	0	139537	14445	2087	31206	28554	220	2593	0	
IPE300	qn=	-1563	78	0	6387	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	44	
Asta: 297	34	3,40	78	0	0	0	0	0	-4011	0	139537	14445	2087	31206	28554	220	2593	0	
Instab.:l=	637,0	β*I=	637,0		0	6387	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 190	Rpf= 0	Rft=	50						
Sez.N. 191	34	3,40	78	0	0	0	0	0	1718	0	102043	8460	1233	22743	19901	143	2609	0	
IPE240	qn=	-1552	72	0	1183	0	0	0	-31	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	14	
Asta: 298	35	3,40	78	0	0	0	0	0	-1718	0	102043	8460	1233	22743	19901	143	2609	0	
Instab.:l=	275,4	β*I=	275,4		0	1183	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 102	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 191	50	3,40	78	0	0	0	0	0	2210	0	101799	8440	1230	22743	19901	143	2602	0	
IPE240	qn=	-1169	70	0	2557	0	0	0	-24	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	30	
Asta: 299	51	3,40	78	0	0	0	0	0	-2210	0	101799	8440	1230	22743	19901	143	2602	0	
Instab.:l=	463,0	β*I=	463,0		0	2557	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 171	Rpf= 0	Rft=	33						
Sez.N. 191	51	3,40	78	0	0	0	0	0	2805	-1	101351	8403	1225	22743	19901	143	2591	0	
IPE240	qn=	-1189	70	0	4040	0	0	0	-24	-1	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	48	
Asta: 300	12	3,40	47	0	0	0	0	0	-2805	-1	101352	8403	1225	22743	19901	143	2591	0	
Instab.:l=	576,3	β*I=	576,3		0	4040	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 214	Rpf= 0	Rft=	56						
Sez.N. 195	12	3,40	78	0	0	0	0	0	2727	1	140224	14516	2098	31206	28554	220	2606	0	
IPE300	qn=	-1279	68	0	3557	0	0	0	0	1	140934	14590	2108	31206	28554	220	2619	24	
Asta: 301	53	3,40	78	0	0	0	0	0	-2727	1	140224	14516	2098	31206	28554	220	2606	0	
Instab.:l=	521,8	β*I=	521,8		0	3557	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 155	Rpf= 0	Rft=	26						
Sez.N. 191	53	3,40	78	0	0	0	0	0	2891	0	101354	8403	1225	22743	19901	143	2591	0	
IPE240	qn=	-1315	78	0	3881	0	0	0	-27	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	46	
Asta: 302	54	3,40	78	0	0	0	0	0	-2891	0	101354	8403	1225	22743	19901	143	2591	0	
Instab.:l=	537,0	β*I=	537,0		0	3881	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 199	Rpf= 0	Rft=	53						
Sez.N. 195	54	3,40	78	0	0	0	0	0	2898	2	140058	14499	2095	31206	28554	220	2603	0	
IPE300	qn=	-1280	63	0	4006	0	0	0	-26	2	140926	14589	2108	31206	28554	220	2619	27	
Asta: 303	55	3,40	78	0	0	0	0	0	-2898	2	140058	14499	2095	31206	28554	220	2603	0	
Instab.:l=	553,0	β*I=	553,0		0	4006	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 165	Rpf= 0	Rft=	30						
Sez.N. 191	55	3,40	78	0	0	0	0	0	1738	-2	101955	8453	1232	22743	19901	143	2606	0	
IPE240	qn=	-1223	63	0	1507	0	0	0	-25	-2	102438	8493	1238	22743	19901	143	2619	18	
Asta: 304	56	3,40	78	0	0	0	0	0	-1738	-2	101955	8453	1232	22743	19901	143	2606	0	
Instab.:l=	347,0	β*I=	347,0		0	1507	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 128	Rpf= 0	Rft=	19						
Sez.N. 195	56	3,40	47	0	0	0	0	0	3632	0	139785	14471	2091	31206	28554	220	2598	0	
IPE300	qn=	-1415	78	0	5784	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	40	
Asta: 305	57	3,40	78	0	0	0	0	0	-3632	0	139783	14471	2091	31206	28554	220	2598	0	
Instab.:l=	637,0	β*I=	637,0		0	5784	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 190	Rpf= 0	Rft=	45						
Sez.N. 197	45	3,40	68	0	-5497	0	0	0	4392	-24	159870	18211	2516	35673	33183	270	2554	30	
IPE330	qn=	-49	68	0	-1546	0	0	0	4348	-24	159920	18217	2517	35673	33183	270	2554	8	
Asta: 306	55	3,40	63	0	2801	0	0	0	3652	-26	160377	18269	2524	35673	33183	270	2562	15	
Instab.:l=	185,4	β*I=	185,4		0	5497	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 52	Rpf= 0	Rft=	29						

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. 197	55	3,40	63	0	2797	0	0	0	-984	18	163234	18594	2569	35673	33183	270	2607	15
IPE330	qn=	-49	52	0	2442	0	0	0	-505	17	163467	18621	2572	35673	33183	270	2611	13
Asta: 307	66	3,40	68	0	2232	0	0	0	-381	16	163544	18629	2574	35673	33183	270	2612	12
Instab.:l=	94,3	β*I=	94,3	0	2797	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 15						
Sez.N. 197	66	3,40	68	0	2232	0	0	0	-2215	14	162830	18548	2562	35673	33183	270	2601	12
IPE330	qn=	-49	72	0	-1176	0	0	0	-2965	15	162222	18479	2553	35673	33183	270	2591	6
Asta: 308	75	3,40	72	0	-4169	0	0	0	-3014	15	162187	18475	2552	35673	33183	270	2591	23
Instab.:l=	200,4	β*I=	200,4	0	4169	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 56	Rpf= 0	Rft= 22						
Sez.N. 191	66	3,40	78	0	0	0	0	0	1834	0	101996	8456	1233	22743	19901	143	2608	0
IPE240	qn=	-1071	54	0	1874	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	22
Asta: 309	67	3,40	47	0	0	0	0	0	-1834	0	101995	8456	1233	22743	19901	143	2607	0
Instab.:l=	408,7	β*I=	408,7	0	1874	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 151	Rpf= 0	Rft= 24						
Sez.N. 195	38	3,40	47	0	0	0	0	0	3361	0	139955	14488	2094	31206	28554	220	2601	0
IPE300	qn=	-1308	78	0	5352	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	37
Asta: 310	58	3,40	47	0	0	0	0	0	-3361	0	139955	14488	2094	31206	28554	220	2601	0
Instab.:l=	637,0	β*I=	637,0	0	5352	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 190	Rpf= 0	Rft= 42						
Sez.N. 191	60	3,40	78	0	0	0	0	0	2194	-6	101300	8399	1224	22743	19901	143	2590	0
IPE240	qn=	-1321	75	0	2265	0	0	0	-26	-6	102359	8486	1237	22743	19901	143	2617	27
Asta: 311	191	3,40	78	0	0	0	0	0	-2194	-6	101300	8399	1224	22743	19901	143	2590	0
Instab.:l=	413,0	β*I=	413,0	0	2265	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 153	Rpf= 0	Rft= 29						
Sez.N. 191	64	3,40	68	0	26	0	0	0	2047	0	101887	8447	1231	22743	19901	143	2605	0
IPE240	qn=	-995	68	0	2537	0	0	0	-4	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	30
Asta: 312	74	3,40	59	0	9	0	0	0	-2052	0	101886	8447	1231	22743	19901	143	2605	0
Instab.:l=	491,5	β*I=	491,5	0	2529	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 182	Rpf= 0	Rft= 34						
Sez.N. 191	24	3,40	78	0	0	0	0	0	1798	0	102003	8457	1233	22743	19901	143	2608	0
IPE240	qn=	-839	70	0	2296	0	0	0	0	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	27
Asta: 313	52	3,40	78	0	0	0	0	0	-1798	0	102003	8457	1233	22743	19901	143	2608	0
Instab.:l=	510,7	β*I=	510,7	0	2296	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 189	Rpf= 0	Rft= 31						
Sez.N. 191	88	3,40	78	0	-6	0	0	0	1273	-2	102126	8467	1234	22743	19901	143	2611	0
IPE240	qn=	-31	69	0	1191	0	0	0	1255	-2	102130	8467	1234	22743	19901	143	2611	14
Asta: 314	98	3,40	69	0	2361	0	0	0	1226	-2	102142	8468	1234	22743	19901	143	2611	28
Instab.:l=	188,7	β*I=	188,7	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 191	98	3,40	69	0	2361	0	0	0	-3143	2	100892	8365	1219	22743	19901	143	2579	28
IPE240	qn=	-31	73	0	-664	0	0	0	-3304	2	100768	8355	1218	22743	19901	143	2576	8
Asta: 315	107	3,40	73	0	-3458	0	0	0	-3330	2	100744	8352	1217	22743	19901	143	2576	41
Instab.:l=	168,4	β*I=	168,4	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 191	90	3,40	69	0	-7	0	0	0	1278	-4	102017	8458	1233	22743	19901	143	2608	0
IPE240	qn=	-31	69	0	1191	0	0	0	1249	-4	102031	8459	1233	22743	19901	143	2608	14
Asta: 316	99	3,40	69	0	2362	0	0	0	1220	-4	102044	8460	1233	22743	19901	143	2609	28
Instab.:l=	189,6	β*I=	189,6	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 191	99	3,40	69	0	2362	0	0	0	-3660	5	99961	8288	1208	22743	19901	143	2555	29
IPE240	qn=	-31	73	0	-1082	0	0	0	-3814	5	99854	8279	1207	22743	19901	143	2553	13
Asta: 317	108	3,40	73	0	-4305	0	0	0	-3840	5	99823	8276	1206	22743	19901	143	2552	52
Instab.:l=	168,4	β*I=	168,4	0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 197	114	3,40	50	0	1067	0	0	0	-1067	-8	163673	18644	2576	35673	33183	270	2614	6
IPE330	qn=	-229	50	0	-384	0	0	0	-1343	-8	163585	18634	2574	35673	33183	270	2613	2
Asta: 318	94	3,40	50	0	-2250	0	0	0	-1630	-8	163481	18622	2573	35673	33183	270	2611	12
Instab.:l=	245,9	β*I=	245,9	0	2250	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 13						
Sez.N. 197	92	3,40	68	0	-2196	0	0	0	2468	1	163465	18620	2572	35673	33183	270	2611	12
IPE330	qn=	-1044	68	0	1075	0	0	0	-29	1	163966	18678	2580	35673	33183	270	2619	6
Asta: 319	139	3,40	68	0	1075	0	0	0	-29	1	163966	18678	2580	35673	33183	270	2619	6
Instab.:l=	268,2	β*I=	268,2	0	2196	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 75	Rpf= 0	Rft= 13						
Sez.N. 197	93	3,40	68	0	-2246	0	0	0	2479	1	163460	18620	2572	35673	33183	270	2611	12
IPE330	qn=	-1045	68	0	1054	0	0	0	-27	1	163966	18678	2580	35673	33183	270	2619	6
Asta: 320	144	3,40	68	0	1054	0	0	0	-27	1	163966	18678	2580	35673	33183	270	2619	6
Instab.:l=	269,1	β*I=	269,1	0	2246	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 75	Rpf= 0	Rft= 13						
Sez.N. 197	84	3,40	68	0	-894	0	0	0	581	0	163941	18675	2580	35673	33183	270	2619	5
IPE330	qn=	-145	63	0	378	0	0	0	-2	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	2
Asta: 321	93	3,40	72	0	-1194	0	0	0	-704	0	163928	18673	2580	35673	33183	270	2618	6
Instab.:l=	472,6	β*I=	472,6	0	1194	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 133	Rpf= 0	Rft= 8						
Sez.N. 197	85	3,40	68	0	-1488	0	0	0	1487	0	163801	18659	2578	35673	33183	270	2616	8
IPE330	qn=	-505	68	0	700	0	0	0	-22	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4
Asta: 322	95	3,40	72	0	-1694	0	0	0	-1536	0	163790	18657	2577	35673	33183	270	2616	9
Instab.:l=	473,0	β*I=	473,0	0	1694	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 133	Rpf= 0	Rft= 12						
Sez.N. 197	76	3,40	68	0	-3309	0	0	0	2104	0	163628	18639	2575	35673	33183	270	2614	18
IPE330	qn=	-505	68	0	-536	0	0	0	1276	0	163841	18663	2578	35673	33183	270	2617	3
Asta: 323	85	3,40	72	0	-1290	0	0	0	-891	0	163905	18671	2579	35673	33183	270	2618	7
Instab.:l=	328,1	β*I=	328,1	0	3309	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 92	Rpf= 0	Rft= 20						

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. 201	91	3,40		69	0	-3283	0	0	2477	-3	220785	30229	3827	46990	46019	419	2614	11	
IPE400	qn=	-162		66	0	-1026	0	0	-107	-3	221201	30286	3835	46990	46019	419	2619	3	
Asta: 324	100	3,40		73	0	-1391	0	0	-463	-3	221175	30282	3834	46990	46019	419	2619	5	
Instab.:l=	189,8	$\beta^*l=$		189,8	0	3283	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 201	100	3,40		73	0	1522	0	0	-1649	1	221053	30265	3832	46990	46019	419	2617	5	
IPE400	qn=	-653		69	0	534	0	0	-23	1	221212	30287	3835	46990	46019	419	2619	2	
Asta: 325	109	3,40		73	0	-2009	0	0	-2541	1	220848	30237	3829	46990	46019	419	2615	7	
Instab.:l=	168,4	$\beta^*l=$		168,4	0	2009	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 42	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 197	170	3,40		73	0	1672	0	0	-743	-16	163432	18617	2572	35673	33183	270	2610	9	
IPE330	qn=	-49		73	0	993	0	0	-787	-16	163414	18615	2571	35673	33183	270	2610	5	
Asta: 326	81	3,40		69	0	1167	0	0	261	6	163892	18669	2579	35673	33183	270	2618	6	
Instab.:l=	172,6	$\beta^*l=$		172,6	0	1672	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 203	178	3,40		69	0	4911	0	0	-8625	-18	254220	38580	4538	53547	56367	529	2573	13	
IPE450	qn=	-78		73	0	-5082	0	0	-9540	-20	253163	38420	4519	53547	56367	529	2562	13	
Asta: 327	87	3,40		73	0	-13291	0	0	-9606	-20	253098	38410	4518	53547	56367	529	2561	35	
Instab.:l=	176,5	$\beta^*l=$		176,5	0	13291	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 42	Rpf= 0	Rft=	34						
Sez.N. 197	80	3,40		73	0	-561	0	0	-3459	-9	162394	18498	2555	35673	33183	270	2594	3	
IPE330	qn=	-49		73	0	-3651	0	0	-3503	-9	162364	18495	2555	35673	33183	270	2593	20	
Asta: 328	36	3,40		73	0	-6605	0	0	-3544	-9	162335	18492	2555	35673	33183	270	2593	36	
Instab.:l=	172,6	$\beta^*l=$		172,6	0	6605	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 48	Rpf= 0	Rft=	35						
Sez.N. 191	58	3,40		78	0	0	0	0	1485	-11	101250	8394	1224	22743	19901	143	2588	0	
IPE240	qn=	-1291		75	0	1062	0	0	-26	-11	102116	8466	1234	22743	19901	143	2611	13	
Asta: 329	79	3,40		78	0	0	0	0	-1485	-11	101250	8394	1224	22743	19901	143	2588	0	
Instab.:l=	286,0	$\beta^*l=$		286,0	0	1062	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 106	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 197	134	3,40		62	0	787	0	0	547	3	163912	18671	2579	35673	33183	270	2618	4	
IPE330	qn=	-763		56	0	1094	0	0	8	3	163960	18677	2580	35673	33183	270	2619	6	
Asta: 330	109	3,40		52	0	-1626	0	0	-1722	2	163677	18645	2576	35673	33183	270	2614	9	
Instab.:l=	203,9	$\beta^*l=$		203,9	0	1626	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 57	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 197	105	3,40		69	0	-5006	0	0	2260	-1	163543	18629	2574	35673	33183	270	2612	27	
IPE330	qn=	-574		78	0	-1845	0	0	1476	-1	163777	18656	2577	35673	33183	270	2616	10	
Asta: 331	122	3,40		78	0	-12	0	0	691	-1	163918	18672	2579	35673	33183	270	2618	0	
Instab.:l=	338,4	$\beta^*l=$		338,4	0	5006	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 95	Rpf= 0	Rft=	32						
Sez.N. 187	131	3,40		47	0	0	0	0	1332	-1	74243	5065	742	16407	14914	92	2606	0	
IPE200	qn=	-1109		53	0	1008	0	0	-22	-1	74597	5089	746	16407	14914	92	2619	20	
Asta: 332	123	3,40		78	0	0	0	0	-1332	-1	74243	5065	742	16407	14914	92	2606	0	
Instab.:l=	302,7	$\beta^*l=$		302,7	0	1008	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 135	Rpf= 0	Rft=	34						
Sez.N. 197	106	3,40		66	0	-5844	0	0	3251	-2	163047	18573	2566	35673	33183	270	2604	31	
IPE330	qn=	-990		66	0	-2290	0	0	2223	-2	163508	18625	2573	35673	33183	270	2612	12	
Asta: 333	124	3,40		66	0	-13	0	0	1156	-2	163818	18661	2578	35673	33183	270	2617	0	
Instab.:l=	264,6	$\beta^*l=$		264,6	0	5844	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 74	Rpf= 0	Rft=	35						
Sez.N. 187	132	3,40		78	0	0	0	0	755	0	74503	5083	745	16407	14914	92	2616	0	
IPE200	qn=	-801		50	0	446	0	0	-16	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	9	
Asta: 334	125	3,40		78	0	0	0	0	-755	0	74503	5083	745	16407	14914	92	2616	0	
Instab.:l=	236,8	$\beta^*l=$		236,8	0	446	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	12						
Sez.N. 191	107	3,40		78	0	-3309	0	0	2347	0	101701	8432	1229	22743	19901	143	2600	39	
IPE240	qn=	-916		78	0	-1255	0	0	1585	0	102101	8465	1234	22743	19901	143	2610	15	
Asta: 335	126	3,40		66	0	2	0	0	823	0	102348	8486	1237	22743	19901	143	2617	0	
Instab.:l=	208,9	$\beta^*l=$		208,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	133	3,40		78	0	0	0	0	718	1	74490	5082	745	16407	14914	92	2615	0	
IPE200	qn=	-1053		62	0	308	0	0	0	1	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	6	
Asta: 336	127	3,40		78	0	0	0	0	-718	1	74490	5082	745	16407	14914	92	2615	0	
Instab.:l=	171,6	$\beta^*l=$		171,6	0	308	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 76	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 191	108	3,40		54	0	-1611	0	0	1760	0	102026	8459	1233	22743	19901	143	2608	19	
IPE240	qn=	-1042		70	0	-589	0	0	1184	0	102252	8478	1236	22743	19901	143	2614	7	
Asta: 337	128	3,40		66	0	2	0	0	650	0	102385	8489	1237	22743	19901	143	2617	0	
Instab.:l=	133,9	$\beta^*l=$		133,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	134	3,40		78	0	0	0	0	392	0	74572	5087	745	16407	14914	92	2618	0	
IPE200	qn=	-989		56	0	98	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	2	
Asta: 338	129	3,40		78	0	0	0	0	-392	0	74572	5087	745	16407	14914	92	2618	0	
Instab.:l=	99,7	$\beta^*l=$		99,7	0	98	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 44	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 191	109	3,40		58	0	-611	0	0	1166	0	102267	8479	1236	22743	19901	143	2614	7	
IPE240	qn=	-853		58	0	-270	0	0	946	0	102328	8484	1237	22743	19901	143	2616	3	
Asta: 339	130	3,40		54	0	0	0	0	727	0	102376	8488	1237	22743	19901	143	2617	0	
Instab.:l=	64,6	$\beta^*l=$		64,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	122	3,40		47	0	0	0	0	691	12	73455	5011	734	16407	14914	92	2579	0	
IPE200	qn=	-22		78	0	812	0	0	665	12	73475	5012	734	16407	14914	92	2580	16	
Asta: 340	123	3,40		78	0	1559	0	0	639	12	73498	5014	735	16407	14914	92	2580	31	
Instab.:l=	234,4	$\beta^*l=$		234,4	0	1559	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 104	Rpf= 0	Rft=	33						
Sez.N. 187	123	3,40		66	0	1559	0	0	-693	-13	73313	5001	733	16407	14914	92	2574	31	

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 %	
IPE200	qn=	-22	66	0	774	0	0	0	-718	-13	73290	5000	733	16407	14914	92	2573	15	
Asta: 341	124	3,40	78	0	0	0	0	0	-742	-13	73272	4999	732	16407	14914	92	2572	0	
Instab.:l=	217,3	$\beta^*l=$	217,3	0	1559	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 97	Rpf= 0	Rft=	33						
Sez.N. 187	124	3,40	47	0	0	0	0	0	414	0	74572	5087	745	16407	14914	92	2618	0	
IPE200	qn=	-22	49	0	327	0	0	0	396	0	74575	5087	745	16407	14914	92	2618	6	
Asta: 342	125	3,40	50	0	658	0	0	0	377	0	74577	5088	745	16407	14914	92	2618	13	
Instab.:l=	166,3	$\beta^*l=$	166,3	0	658	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 74	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 187	125	3,40	62	0	658	0	0	0	-377	0	74577	5088	745	16407	14914	92	2618	13	
IPE200	qn=	-22	62	0	347	0	0	0	-395	0	74575	5087	745	16407	14914	92	2618	7	
Asta: 343	126	3,40	47	0	0	0	0	0	-414	0	74572	5087	745	16407	14914	92	2618	0	
Instab.:l=	166,3	$\beta^*l=$	166,3	0	658	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 74	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 187	126	3,40	78	0	0	0	0	0	408	-2	74507	5083	745	16407	14914	92	2616	0	
IPE200	qn=	-22	50	0	436	0	0	0	383	-2	74513	5083	745	16407	14914	92	2616	9	
Asta: 344	127	3,40	50	0	845	0	0	0	359	-2	74519	5084	745	16407	14914	92	2616	17	
Instab.:l=	220,2	$\beta^*l=$	220,2	0	845	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 98	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 187	127	3,40	62	0	845	0	0	0	-359	2	74538	5085	745	16407	14914	92	2617	17	
IPE200	qn=	-22	62	0	436	0	0	0	-383	2	74533	5085	745	16407	14914	92	2617	9	
Asta: 345	128	3,40	78	0	0	0	0	0	-408	2	74527	5084	745	16407	14914	92	2616	0	
Instab.:l=	220,4	$\beta^*l=$	220,4	0	845	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 98	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 187	128	3,40	78	0	0	0	0	0	242	0	74588	5088	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-22	52	0	233	0	0	0	219	0	74589	5088	746	16407	14914	92	2619	5	
Asta: 346	129	3,40	52	0	452	0	0	0	195	0	74591	5089	746	16407	14914	92	2619	9	
Instab.:l=	207,1	$\beta^*l=$	207,1	0	452	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 92	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 187	129	3,40	56	0	452	0	0	0	-196	0	74593	5089	746	16407	14914	92	2619	9	
IPE200	qn=	-22	56	0	244	0	0	0	-219	0	74591	5089	746	16407	14914	92	2619	5	
Asta: 347	130	3,40	78	0	0	0	0	0	-243	0	74589	5088	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	206,1	$\beta^*l=$	206,1	0	452	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 92	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 187	110	3,40	47	0	0	0	0	0	858	0	74474	5081	744	16407	14914	92	2615	0	
IPE200	qn=	-1132	50	0	409	0	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	8	
Asta: 348	135	3,40	47	0	0	0	0	0	-858	0	74474	5081	744	16407	14914	92	2615	0	
Instab.:l=	190,9	$\beta^*l=$	190,9	0	409	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 191	101	3,40	70	0	-2207	0	0	0	2169	0	101821	8442	1231	22743	19901	143	2603	26	
IPE240	qn=	-1158	70	0	-848	0	0	0	1484	0	102151	8469	1235	22743	19901	143	2611	10	
Asta: 349	136	3,40	74	0	1	0	0	0	799	0	102358	8486	1237	22743	19901	143	2617	0	
Instab.:l=	148,8	$\beta^*l=$	148,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	111	3,40	78	0	0	0	0	0	491	0	74554	5086	745	16407	14914	92	2617	0	
IPE200	qn=	-1107	56	0	137	0	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	3	
Asta: 350	137	3,40	78	0	0	0	0	0	-491	0	74554	5086	745	16407	14914	92	2617	0	
Instab.:l=	111,8	$\beta^*l=$	111,8	0	137	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 191	102	3,40	58	0	-351	0	0	0	725	0	102378	8488	1237	22743	19901	143	2617	4	
IPE240	qn=	-795	58	0	-137	0	0	0	504	0	102413	8491	1238	22743	19901	143	2618	2	
Asta: 351	138	3,40	53	0	0	0	0	0	284	0	102436	8493	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	69,6	$\beta^*l=$	69,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	130	3,40	78	0	0	0	0	0	484	0	74553	5086	745	16407	14914	92	2617	0	
IPE200	qn=	-22	50	0	593	0	0	0	456	0	74558	5086	745	16407	14914	92	2618	12	
Asta: 352	135	3,40	50	0	1150	0	0	0	428	0	74562	5087	745	16407	14914	92	2618	23	
Instab.:l=	252,0	$\beta^*l=$	252,0	0	1150	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 112	Rpf= 0	Rft=	25						
Sez.N. 187	135	3,40	62	0	1150	0	0	0	-430	1	74554	5086	745	16407	14914	92	2617	23	
IPE200	qn=	-22	62	0	592	0	0	0	-458	1	74549	5086	745	16407	14914	92	2617	12	
Asta: 353	136	3,40	78	0	0	0	0	0	-486	1	74544	5085	745	16407	14914	92	2617	0	
Instab.:l=	251,0	$\beta^*l=$	251,0	0	1150	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 112	Rpf= 0	Rft=	25						
Sez.N. 187	136	3,40	78	0	0	0	0	0	313	-1	74573	5087	745	16407	14914	92	2618	0	
IPE200	qn=	-22	52	0	335	0	0	0	288	-1	74576	5088	745	16407	14914	92	2618	7	
Asta: 354	137	3,40	52	0	641	0	0	0	264	-1	74579	5088	746	16407	14914	92	2618	13	
Instab.:l=	222,4	$\beta^*l=$	222,4	0	641	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 99	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 187	137	3,40	56	0	642	0	0	0	-228	0	74589	5088	746	16407	14914	92	2619	13	
IPE200	qn=	-22	56	0	338	0	0	0	-256	0	74587	5088	746	16407	14914	92	2619	7	
Asta: 355	138	3,40	78	0	0	0	0	0	-284	0	74584	5088	746	16407	14914	92	2618	0	
Instab.:l=	251,0	$\beta^*l=$	251,0	0	642	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 112	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 187	112	3,40	78	0	0	0	0	0	1112	0	74366	5073	743	16407	14914	92	2611	0	
IPE200	qn=	-1245	76	0	625	0	0	0	-25	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	12	
Asta: 356	140	3,40	78	0	0	0	0	0	-1112	0	74366	5073	743	16407	14914	92	2611	0	
Instab.:l=	225,1	$\beta^*l=$	225,1	0	625	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 100	Rpf= 0	Rft=	17						
Sez.N. 197	103	3,40	68	0	-3291	0	0	0	2708	0	163401	18613	2571	35673	33183	270	2610	18	
IPE330	qn=	-1214	68	0	-1257	0	0	0	1842	0	163701	18647	2576	35673	33183	270	2615	7	
Asta: 357	141	3,40	72	0	3	0	0	0	975	0	163890	18669	2579	35673	33183	270	2618	0	
Instab.:l=	178,8	$\beta^*l=$	178,8	0	3291	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 187	113	3,40	78	0	0	0	0	0	612	0	74536	5085	745	16407	14914	92	2617	0	
IPE200	qn=	-1058	54	0	222	0	0	0	-21	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	4	

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: 358	142	3,40	78	0	0	0	0	0	-612	0	74536	5085	745	16407	14914	92	2617	0	
Instab.:l=	145,6	$\beta^*l=$	145,6	0	222	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 65	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 191	104	3,40	58	0	-658	0	0	0	936	0	102331	8484	1237	22743	19901	143	2616	8	
IPE240 qn=	-734	58	0	-265	0	0	0	0	646	0	102391	8489	1237	22743	19901	143	2618	3	
Asta: 359	143	3,40	74	0	0	0	0	0	326	0	102432	8492	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	104,2	$\beta^*l=$	104,2	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 197	139	3,40	68	0	1072	0	0	0	-670	-1	163915	18672	2579	35673	33183	270	2618	6	
IPE330 qn=	-505	72	0	-711	0	0	0	0	-1837	-1	163693	18646	2576	35673	33183	270	2615	4	
Asta: 360	102	3,40	72	0	-2023	0	0	0	-2168	-1	163590	18635	2574	35673	33183	270	2613	11	
Instab.:l=	136,1	$\beta^*l=$	136,1	0	2023	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 38	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 187	142	3,40	56	0	745	0	0	0	-270	0	74582	5088	746	16407	14914	92	2618	15	
IPE200 qn=	-22	56	0	390	0	0	0	0	-298	0	74579	5088	746	16407	14914	92	2618	8	
Asta: 361	143	3,40	78	0	0	0	0	0	-326	0	74576	5088	745	16407	14914	92	2618	0	
Instab.:l=	250,1	$\beta^*l=$	250,1	0	745	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 111	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 187	141	3,40	78	0	0	0	0	0	388	0	74570	5087	745	16407	14914	92	2618	0	
IPE200 qn=	-22	52	0	375	0	0	0	0	365	0	74573	5087	745	16407	14914	92	2618	7	
Asta: 362	142	3,40	52	0	745	0	0	0	342	0	74576	5088	745	16407	14914	92	2618	15	
Instab.:l=	204,2	$\beta^*l=$	204,2	0	745	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 91	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 187	140	3,40	56	0	1540	0	0	0	-526	3	74441	5078	744	16407	14914	92	2613	30	
IPE200 qn=	-22	56	0	777	0	0	0	0	-557	3	74430	5078	744	16407	14914	92	2613	15	
Asta: 363	141	3,40	78	0	0	0	0	0	-588	3	74422	5077	744	16407	14914	92	2613	0	
Instab.:l=	276,5	$\beta^*l=$	276,5	0	1540	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 123	Rpf= 0	Rft=	35						
Sez.N. 187	139	3,40	78	0	0	0	0	0	642	-3	74401	5076	744	16407	14914	92	2612	0	
IPE200 qn=	-22	52	0	787	0	0	0	0	614	-3	74411	5076	744	16407	14914	92	2612	16	
Asta: 364	140	3,40	52	0	1540	0	0	0	586	-3	74421	5077	744	16407	14914	92	2613	30	
Instab.:l=	250,8	$\beta^*l=$	250,8	0	1540	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 112	Rpf= 0	Rft=	34						
Sez.N. 197	144	3,40	68	0	1056	0	0	0	-674	-2	163911	18671	2579	35673	33183	270	2618	6	
IPE330 qn=	-505	72	0	-729	0	0	0	0	-1871	0	163695	18647	2576	35673	33183	270	2615	4	
Asta: 365	104	3,40	72	0	-2036	0	0	0	-2195	0	163594	18635	2574	35673	33183	270	2613	11	
Instab.:l=	128,5	$\beta^*l=$	128,5	0	2036	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 36	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 187	114	3,40	47	0	0	0	0	0	1157	-1	74334	5071	743	16407	14914	92	2610	0	
IPE200 qn=	-1170	63	0	721	0	0	0	0	0	-1	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	14	
Asta: 366	145	3,40	47	0	0	0	0	0	-1157	-1	74334	5071	743	16407	14914	92	2610	0	
Instab.:l=	249,2	$\beta^*l=$	249,2	0	721	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 111	Rpf= 0	Rft=	21						
Sez.N. 191	94	3,40	68	0	-5233	0	0	0	3345	0	100979	8372	1220	22743	19901	143	2582	63	
IPE240 qn=	-1178	68	0	-1990	0	0	0	0	2262	0	101776	8438	1230	22743	19901	143	2602	24	
Asta: 367	146	3,40	72	0	1	0	0	0	1179	0	102263	8478	1236	22743	19901	143	2614	0	
Instab.:l=	231,4	$\beta^*l=$	231,4	0	5233	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 85	Rpf= 0	Rft=	62						
Sez.N. 187	115	3,40	47	0	0	0	0	0	990	0	74413	5076	744	16407	14914	92	2612	0	
IPE200 qn=	-1165	58	0	530	0	0	0	0	-23	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	10	
Asta: 368	147	3,40	47	0	0	0	0	0	-990	0	74413	5076	744	16407	14914	92	2612	0	
Instab.:l=	214,3	$\beta^*l=$	214,3	0	530	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 95	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 191	95	3,40	56	0	-2041	0	0	0	1547	0	102132	8468	1234	22743	19901	143	2611	24	
IPE240 qn=	-644	58	0	-747	0	0	0	0	1029	0	102306	8482	1236	22743	19901	143	2615	9	
Asta: 369	148	3,40	70	0	1	0	0	0	537	0	102408	8490	1238	22743	19901	143	2618	0	
Instab.:l=	195,9	$\beta^*l=$	195,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	144	3,40	47	0	0	0	0	0	648	2	74422	5077	744	16407	14914	92	2613	0	
IPE200 qn=	-22	72	0	764	0	0	0	0	621	2	74429	5078	744	16407	14914	92	2613	15	
Asta: 370	145	3,40	72	0	1466	0	0	0	595	2	74437	5078	744	16407	14914	92	2613	29	
Instab.:l=	236,0	$\beta^*l=$	236,0	0	1466	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	32						
Sez.N. 187	145	3,40	68	0	1465	0	0	0	-562	-1	74511	5083	745	16407	14914	92	2616	29	
IPE200 qn=	-22	68	0	750	0	0	0	0	-590	-1	74504	5083	745	16407	14914	92	2616	15	
Asta: 371	146	3,40	78	0	0	0	0	0	-618	-1	74497	5082	745	16407	14914	92	2615	0	
Instab.:l=	248,4	$\beta^*l=$	248,4	0	1465	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 111	Rpf= 0	Rft=	32						
Sez.N. 187	146	3,40	78	0	0	0	0	0	561	-2	74462	5080	744	16407	14914	92	2614	0	
IPE200 qn=	-22	50	0	660	0	0	0	0	534	-2	74470	5080	744	16407	14914	92	2614	13	
Asta: 372	147	3,40	50	0	1262	0	0	0	508	-2	74477	5081	744	16407	14914	92	2615	25	
Instab.:l=	236,0	$\beta^*l=$	236,0	0	1262	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	27						
Sez.N. 187	147	3,40	56	0	1263	0	0	0	-482	1	74525	5084	745	16407	14914	92	2616	25	
IPE200 qn=	-22	58	0	648	0	0	0	0	-510	1	74518	5084	745	16407	14914	92	2616	13	
Asta: 373	148	3,40	78	0	0	0	0	0	-537	1	74511	5083	745	16407	14914	92	2616	0	
Instab.:l=	247,7	$\beta^*l=$	247,7	0	1263	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 110	Rpf= 0	Rft=	28						
Sez.N. 203	181	3,40	69	0	6395	0	0	0	-11509	-49	247088	37498	4411	53547	56367	529	2500	17	
IPE450 qn=	-78	73	0	-6649	0	0	0	0	-12404	-48	245989	37331	4391	53547	56367	529	2489	18	
Asta: 374	89	3,40	73	0	-17212	0	0	0	-12470	-48	245890	37316	4389	53547	56367	529	2488	46	
Instab.:l=	174,9	$\beta^*l=$	174,9	0	17212	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 42	Rpf= 0	Rft=	44						
Sez.N. 191	57	3,40	78	0	0	0	0	0	806	-11	101756	8436	1230	22743	19901	143	2601	0	
IPE240 qn=	-1309	75	0	308	0	0	0	0	-26	-11	102135	8468	1234	22743	19901	143	2611	4	
Asta: 375	70	3,40	78	0	0	0	0	0	-806	-11	101756	8436	1230	22743	19901	143	2601	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 %	
Instab.:l=	153,0	$\beta^*l=$	153,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 203	174	3,40	73	0	12533	0	0	0	-1116	-15	258511	39231	4615	53547	56367	529	2616	32	
IPE450	qn=	-78	73	0	11613	0	0	0	-1178	-15	258497	39229	4614	53547	56367	529	2616	30	
Asta: 376	173	3,40	69	0	11116	0	0	0	-410	-12	258701	39260	4618	53547	56367	529	2618	28	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	0	12533	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	33			
Sez.N. 201	184	3,40	69	0	4117	0	0	0	-4268	77	212530	29099	3684	46990	46019	419	2516	14	
IPE400	qn=	-162	73	0	-910	0	0	0	-5009	82	210666	28843	3652	46990	46019	419	2494	3	
Asta: 377	91	3,40	73	0	-5222	0	0	0	-5147	82	210453	28814	3648	46990	46019	419	2492	18	
Instab.:l=	174,8	$\beta^*l=$	174,8	0	5222	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	44	Rpf=	0	Rft=	17			
Sez.N. 191	176	3,40	78	0	0	0	0	0	3081	0	101188	8389	1223	22743	19901	143	2587	0	
IPE240	qn=	-1522	78	0	3877	0	0	0	-31	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	46	
Asta: 378	179	3,40	78	0	0	0	0	0	-3081	0	101188	8389	1223	22743	19901	143	2587	0	
Instab.:l=	503,4	$\beta^*l=$	503,4	0	3877	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	186	Rpf=	0	Rft=	51			
Sez.N. 195	179	3,40	78	0	0	0	0	0	3372	0	139928	14486	2093	31206	28554	220	2600	0	
IPE300	qn=	-1533	74	0	4603	0	0	0	-31	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	32	
Asta: 379	182	3,40	78	0	0	0	0	0	-3372	0	139928	14486	2093	31206	28554	220	2600	0	
Instab.:l=	546,1	$\beta^*l=$	546,1	0	4603	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	163	Rpf=	0	Rft=	35			
Sez.N. 195	182	3,40	78	0	0	0	0	0	4360	0	139268	14417	2083	31206	28554	220	2588	0	
IPE300	qn=	-1662	77	0	7101	0	0	0	0	0	140936	14590	2108	31206	28554	220	2619	49	
Asta: 380	185	3,40	78	0	0	0	0	0	-4360	0	139268	14417	2083	31206	28554	220	2588	0	
Instab.:l=	651,5	$\beta^*l=$	651,5	0	7101	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	194	Rpf=	0	Rft=	56			
Sez.N. 203	172	3,40	69	0	933	0	0	0	-11983	94	238310	36166	4254	53547	56367	529	2412	3	
IPE450	qn=	-78	73	0	-11169	0	0	0	-12875	104	234301	35557	4183	53547	56367	529	2371	31	
Asta: 381	37	3,40	73	0	-21518	0	0	0	-12937	104	234167	35537	4180	53547	56367	529	2370	61	
Instab.:l=	160,4	$\beta^*l=$	160,4	0	21518	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	38	Rpf=	0	Rft=	55			
Sez.N. 203	190	3,40	73	0	3452	0	0	0	3045	43	256414	38913	4577	53547	56367	529	2595	9	
IPE450	qn=	-78	73	0	5692	0	0	0	2987	43	256450	38918	4578	53547	56367	529	2595	15	
Asta: 382	14	3,40	73	0	7890	0	0	0	2929	43	256486	38924	4579	53547	56367	529	2595	20	
Instab.:l=	148,6	$\beta^*l=$	148,6	0	7890	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	36	Rpf=	0	Rft=	20			
Sez.N. 197	191	3,40	59	0	1924	0	0	0	-2711	42	159256	18141	2506	35673	33183	270	2544	11	
IPE330	qn=	-49	47	0	-1594	0	0	0	-2994	37	159613	18182	2512	35673	33183	270	2549	9	
Asta: 383	78	3,40	47	0	-4745	0	0	0	-3045	37	159553	18175	2511	35673	33183	270	2549	26	
Instab.:l=	203,7	$\beta^*l=$	142,6	0	4745	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	40	Rpf=	0	Rft=	25			
Sez.N. 203	188	3,40	69	0	4642	0	0	0	-4736	-66	253130	38415	4519	53547	56367	529	2561	12	
IPE450	qn=	-78	69	0	4003	0	0	0	-4747	-66	253119	38413	4518	53547	56367	529	2561	10	
Asta: 384	26	3,40	69	0	3361	0	0	0	-4757	-66	253109	38411	4518	53547	56367	529	2561	9	
Instab.:l=	27,0	$\beta^*l=$	27,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 203	187	3,40	73	0	-8422	0	0	0	-11529	-26	250384	37998	4470	53547	56367	529	2534	22	
IPE450	qn=	-78	73	0	-13255	0	0	0	-11561	-26	250345	37992	4469	53547	56367	529	2533	35	
Asta: 385	39	3,40	73	0	-18101	0	0	0	-11594	-26	250306	37986	4468	53547	56367	529	2533	48	
Instab.:l=	83,7	$\beta^*l=$	83,7	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 191	171	3,40	78	0	0	0	0	0	3036	0	101224	8392	1223	22743	19901	143	2588	0	
IPE240	qn=	-1432	70	0	4001	0	0	0	-29	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	47	
Asta: 386	186	3,40	78	0	0	0	0	0	-3036	0	101224	8392	1223	22743	19901	143	2588	0	
Instab.:l=	527,3	$\beta^*l=$	527,3	0	4001	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	195	Rpf=	0	Rft=	54			
Sez.N. 191	170	3,40	78	0	0	0	0	0	3022	0	101226	8392	1223	22743	19901	143	2588	0	
IPE240	qn=	-1439	73	0	3944	0	0	0	0	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	46	
Asta: 387	174	3,40	78	0	0	0	0	0	-3022	0	101226	8392	1223	22743	19901	143	2588	0	
Instab.:l=	522,1	$\beta^*l=$	522,1	0	3944	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	193	Rpf=	0	Rft=	53			
Sez.N. 191	186	3,40	47	0	0	0	0	0	2743	0	101449	8411	1226	22743	19901	143	2594	0	
IPE240	qn=	-1347	78	0	3472	0	0	0	-27	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	41	
Asta: 388	190	3,40	78	0	0	0	0	0	-2743	0	101449	8411	1226	22743	19901	143	2594	0	
Instab.:l=	506,4	$\beta^*l=$	506,4	0	3472	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	188	Rpf=	0	Rft=	46			
Sez.N. 191	174	3,40	47	0	0	0	0	0	2818	0	101392	8406	1225	22743	19901	143	2592	0	
IPE240	qn=	-1346	78	0	3668	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	43	
Asta: 389	14	3,40	47	0	0	0	0	0	-2818	0	101392	8406	1225	22743	19901	143	2592	0	
Instab.:l=	520,6	$\beta^*l=$	520,6	0	3668	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	193	Rpf=	0	Rft=	49			
Sez.N. 197	38	3,40	52	0	5824	0	0	0	-1561	0	163778	18656	2577	35673	33183	270	2616	31	
IPE330	qn=	-49	68	0	5189	0	0	0	-1437	0	163807	18659	2578	35673	33183	270	2616	28	
Asta: 390	67	3,40	68	0	4563	0	0	0	-1458	0	163802	18659	2578	35673	33183	270	2616	24	
Instab.:l=	87,0	$\beta^*l=$	60,9	0	5824	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	31			
Sez.N. 197	59	3,40	75	0	2529	0	0	0	-6674	0	160593	18293	2527	35673	33183	270	2565	14	
IPE330	qn=	-49	63	0	-3384	0	0	0	-7095	0	160146	18242	2520	35673	33183	270	2558	19	
Asta: 391	76	3,40	63	0	-8754	0	0	0	-7132	0	160106	18238	2519	35673	33183	270	2557	48	
Instab.:l=	151,0	$\beta^*l=$	105,7	0	8754	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	47			
Sez.N. 197	42	3,40	59	0	-3182	0	0	0	2250	-5	163351	18607	2570	35673	33183	270	2609	17	
IPE330	qn=	-49	59	0	-959	0	0	0	2201	-5	163372	18610	2571	35673	33183	270	2610	5	
Asta: 392	12	3,40	59	0	1324	0	0	0	2149	-5	163394	18612	2571	35673	33183	270	2610	7	
Instab.:l=	204,9	$\beta^*l=$	143,4	0	3182	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	40	Rpf=	0	Rft=	17			

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. 197	60	3,40	75	0	3952	0	0	0	-7652	0	159538	18173	2510	35673	33183	270	2548	22	
IPE330	qn=	-49	63	0	-3093	0	0	0	-8174	0	158899	18100	2500	35673	33183	270	2538	17	
Asta: 393	77	3,40	63	0	-9278	0	0	0	-8211	0	158852	18095	2500	35673	33183	270	2537	51	
Instab.:l=	151,0	$\beta^*l=$	105,7	0	9278	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	50						
Sez.N. 197	12	3,40	59	0	1327	0	0	0	-3383	19	161528	18400	2542	35673	33183	270	2580	7	
IPE330	qn=	-49	47	0	-1046	0	0	0	-4674	19	160317	18262	2523	35673	33183	270	2561	6	
Asta: 394	63	3,40	47	0	-2609	0	0	0	-4691	19	160299	18260	2522	35673	33183	270	2560	14	
Instab.:l=	66,8	$\beta^*l=$	46,8	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 49	105	3,40	66	1016	0	0	0	0	6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
UPN240	qn=	-2	66	1010	8	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Asta: 395	86	0,00	66	1005	0	0	0	0	-6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Instab.:l=	494,6	$\beta^*l=$	494,6	820	8	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 49	86	3,40	78	690	0	0	0	0	6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
UPN240	qn=	-2	78	685	8	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Asta: 396	105	0,00	78	679	0	0	0	0	-6	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Instab.:l=	494,6	$\beta^*l=$	494,6	679	8	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 49	170	3,40	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
UPN240	qn=	-2	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Asta: 397	1	0,00	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Instab.:l=	480,5	$\beta^*l=$	480,5	0	0	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 49	81	3,40	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
UPN240	qn=	-2	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Asta: 398	36	0,00	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Instab.:l=	484,0	$\beta^*l=$	484,0	0	0	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 49	23	3,40	47	87	0	0	0	0	4	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
UPN240	qn=	-2	47	81	4	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Asta: 399	11	0,00	47	75	0	0	0	0	-4	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Instab.:l=	408,2	$\beta^*l=$	408,2	75	4	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 49	35	3,40	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
UPN240	qn=	-2	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Asta: 400	48	0,00	46	0	0	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	0	
Instab.:l=	408,1	$\beta^*l=$	408,1	0	0	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 49	85	3,40	68	902	0	0	0	0	8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
UPN240	qn=	-3	68	896	12	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Asta: 401	95	0,00	68	890	0	0	0	0	-8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Instab.:l=	582,5	$\beta^*l=$	582,5	362	12	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 49	95	3,40	72	766	0	0	0	0	8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
UPN240	qn=	-3	72	760	12	0	0	0	0	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Asta: 402	85	0,00	72	754	0	0	0	0	-8	0	110780	7853	1035	8894	28888	178	2619	1	
Instab.:l=	582,5	$\beta^*l=$	582,5	462	12	0	0	cl= 3	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 197	13	3,40	68	0	3674	0	0	0	-1459	-34	161616	18410	2543	35673	33183	270	2581	20	
IPE330	qn=	-49	69	0	3246	0	0	0	-1458	-34	161610	18409	2543	35673	33183	270	2581	18	
Asta: 403	62	3,40	69	0	2814	0	0	0	-1472	-34	161597	18408	2543	35673	33183	270	2581	15	
Instab.:l=	60,0	$\beta^*l=$	42,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 197	24	3,40	78	0	1042	0	0	0	-4859	8	161434	18389	2540	35673	33183	270	2579	6	
IPE330	qn=	-49	66	0	-2917	0	0	0	-5428	2	161550	18402	2542	35673	33183	270	2580	16	
Asta: 404	71	3,40	66	0	-6128	0	0	0	-5457	2	161525	18399	2542	35673	33183	270	2580	33	
Instab.:l=	118,0	$\beta^*l=$	82,6	0	6128	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	33						
Sez.N. 197	25	3,40	72	0	1742	0	0	0	-371	0	163957	18676	2580	35673	33183	270	2619	9	
IPE330	qn=	-145	72	0	1396	0	0	0	-488	0	163950	18676	2580	35673	33183	270	2619	7	
Asta: 405	52	3,40	68	0	1366	0	0	0	-38	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	7	
Instab.:l=	166,2	$\beta^*l=$	116,3	0	1742	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 32	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 191	13	3,40	47	0	0	0	0	0	2193	0	101812	8441	1230	22743	19901	143	2603	0	
IPE240	qn=	-933	70	0	3072	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	36	
Asta: 406	25	3,40	47	0	0	0	0	0	-2193	0	101812	8441	1230	22743	19901	143	2603	0	
Instab.:l=	560,3	$\beta^*l=$	560,3	0	3072	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 208	Rpf= 0	Rft=	42						
Sez.N. 197	68	3,40	66	0	-385	0	0	0	-4159	16	161197	18362	2537	35673	33183	270	2575	2	
IPE330	qn=	-49	66	0	-2231	0	0	0	-4181	16	161177	18360	2536	35673	33183	270	2574	12	
Asta: 407	61	3,40	66	0	-4086	0	0	0	-4202	16	161157	18358	2536	35673	33183	270	2574	22	
Instab.:l=	88,5	$\beta^*l=$	62,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 191	68	3,40	47	0	0	0	0	0	1612	0	102092	8464	1234	22743	19901	143	2610	0	
IPE240	qn=	-812	70	0	1907	0	0	0	-17	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	22	
Asta: 408	62	3,40	78	0	0	0	0	0	-1612	0	102087	8464	1234	22743	19901	143	2610	0	
Instab.:l=	473,2	$\beta^*l=$	473,2	0	1907	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 175	Rpf= 0	Rft=	25						
Sez.N. 83	61	4,20	56	-1000	-35	583	631	-1237	3	325514	38718	12189	92272	38332	793	2617	5		
HEA320	qn=	0	56	-1039	-530	331	631	-1237	3	325514	38718	12189	92272	38332	793	2617	4		
Asta: 409	61	3,40	52	-821	-616	-422	438	-725	4	325635	38732	12193	92272	38332	793	2618	5		
Instab.:l=	80,0	$\beta^*l=$	160,0	-1078	628	381	438	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 5	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	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 410 Instab.:l=	63 qn= 63 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	56 56 56 160,0	-662 -701 -740 -740	4 -619 171 743	521 346 424 381	424 424 424 381	-1557 -1557 -1557 cl= 1 ε=	0 0 0 0,92	lmd= 21	Rpf= 5	Rft=	0						
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 411 Instab.:l=	65 qn= 65 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	56 56 52 160,0	-426 -465 -351 -504	5 -10 227 13	352 310 -245 319	95 95 -12 319	-38 -38 283 cl= 1 ε=	-3 -3 -2 0,92	lmd= 21	Rpf= 3	Rft=	0						
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 412 Instab.:l=	71 qn= 71 234,0	5,74 0 3,40 β*l=	50 62 56 468,0	-1478 -1396 -1486 -1508	676 1458 2202 1596	-337 232 556 287	-305 -269 -277 287	707 655 672 cl= 1 ε=	1 1 1 0,92	lmd= 62	Rpf= 7	Rft=	7						
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 413 Instab.:l=	73 qn= 73 241,0	5,81 0 3,40 β*l=	53 56 56 482,0	-1279 -1157 -1275 -1275	2 808 1616 970	-269 177 503 242	-189 -265 -265 cl= 1 ε=	686 670 670 0,92	0 0 0 lmd= 64	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 414 Instab.:l=	75 qn= 75 229,0	5,69 0 3,40 β*l=	52 47 47 458,0	-1255 -1348 -1460 -1460	3 1224 2445 1468	-277 -206 -156 216	-63 -46 -46 cl= 1 ε=	1046 1067 1067 0,92	1 1 1 lmd= 61	Rpf= 6	Rft=	6							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 415 Instab.:l=	76 qn= 76 380,0	7,20 0 3,40 β*l=	75 59 62 760,0	-1015 -1177 -1366 -1362	747 1066 1484 1148	-211 341 919 457	-277 -306 -306 cl= 1 ε=	190 219 228 0,92	0 0 1 lmd= 101	Rpf= 8	Rft=	8							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 416 Instab.:l=	83 qn= 83 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	62 62 62 160,0	-1427 -1466 -1505 -1505	-328 632 1592 824	575 563 552 565	29 29 29 cl= 1 ε=	2398 2398 2398 0,92	0 0 0 lmd= 21	Rpf= 7	Rft=	0							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 417 Instab.:l=	84 qn= 84 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	62 59 59 160,0	-1381 -1415 -1455 -1455	-114 245 588 314	621 561 502 573	147 147 147 cl= 1 ε=	860 848 848 0,92	0 0 0 lmd= 21	Rpf= 6	Rft=	0							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 418 Instab.:l=	92 qn= 92 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	62 50 50 160,0	-586 -394 -433 -433	1 -475 -949 569	371 -415 -493 430	366 193 193 cl= 1 ε=	-1002 -1185 -1185 0,92	0 1 1 lmd= 21	Rpf= 5	Rft=	0							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 419 Instab.:l=	93 qn= 93 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	62 50 50 160,0	-581 -341 -380 -380	7 -371 -744 446	368 -389 -448 400	294 145 145 cl= 1 ε=	-800 -932 -932 0,92	-2 -2 -2 lmd= 21	Rpf= 5	Rft=	0							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 420 Instab.:l=	94 qn= 94 229,0	5,69 0 3,40 β*l=	52 50 62 458,0	-1153 -1289 -1163 -1401	6 -1248 -2444 1499	-478 -143 320 205	-289 -277 -219 cl= 1 ε=	-1077 -1094 -1069 0,92	1 1 1 lmd= 61	Rpf= 6	Rft=	6							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 421 Instab.:l=	95 qn= 95 380,0	7,20 0 3,40 β*l=	62 56 62 760,0	-936 -1128 -1307 -1307	-348 -809 -1130 817	-262 265 828 392	-287 -269 -287 cl= 1 ε=	-206 -219 -206 0,92	0 0 0 lmd= 101	Rpf= 6	Rft=	6							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 422 Instab.:l=	100 qn= 100 80,0	4,20 0 3,40 β*l=	62 50 50 160,0	-751 -499 -538 -538	0 319 639 383	382 -430 -498 443	373 169 169 cl= 1 ε=	1086 800 800 0,92	1 1 1 lmd= 21	Rpf= 5	Rft=	0							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 423 Instab.:l=	101 qn= 101 234,0	5,74 0 3,40 β*l=	52 50 62 468,0	-1185 -1332 -1167 -1444	-3 -841 -1518 988	-326 -112 274 155	-175 -167 -144 cl= 1 ε=	-682 -702 -648 0,92	0 0 0 lmd= 62	Rpf= 4	Rft=	4							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 424 Instab.:l=	102 qn= 102 380,0	7,20 0 3,40 β*l=	62 62 62 760,0	-493 -678 -864 -864	-1 135 271 162	-325 194 713 298	-273 -273 -273 cl= 1 ε=	72 72 72 0,92	0 0 0 lmd= 101	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 425 Instab.:l=	103 qn= 103 241,0	5,81 0 3,40 β*l=	52 56 62 482,0	-1324 -1246 -1341 -1582	-2 -841 -1637 1048	-468 112 436 179	-307 -257 -266 cl= 1 ε=	-706 -697 -679 0,92	0 0 0 lmd= 64	Rpf= 5	Rft=	5							
Sez.N. 83 HEA320 Asta: 426 Instab.:l=	104 qn= 104 380,0	7,20 0 3,40 β*l=	62 62 62 760,0	-545 -731 -916 -916	-1 71 144 86	-367 185 737 296	-290 -290 -290 cl= 1 ε=	38 38 38 0,92	0 0 0 lmd= 101	Rpf= 3	Rft=	3							
Sez.N. 191	63	4,20	56	-1550	0	0	-1	112	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	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 %
IPE240	qn=	-221	75	-1050	143	1	-1	-3	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	3	
Asta: 427	83	4,20	72	-1522	-366	3	-1	-251	0	102438	8493	1238	22743	19901	143	2619	6	
Instab.:l=	498,6	$\beta^*l=$	498,6	-1522	274	2	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	185	Rpf=	11	Rft=	12		
Sez.N. 191	84	4,20	68	782	-299	4	1	232	0	102439	8493	1238	22743	19901	143	2619	5	
IPE240	qn=	-221	72	960	161	1	1	-3	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	3	
Asta: 428	93	4,20	63	988	0	0	1	-147	0	102444	8493	1238	22743	19901	143	2619	1	
Instab.:l=	472,6	$\beta^*l=$	472,6	782	299	4	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	175	Rpf=	0	Rft=	4		
Sez.N. 191	65	4,20	47	334	0	0	-1	75	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-221	68	80	98	2	-1	-3	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	1	
Asta: 429	84	4,20	72	145	-304	4	-1	-209	0	102440	8493	1238	22743	19901	143	2619	4	
Instab.:l=	329,4	$\beta^*l=$	329,4	145	304	4	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	122	Rpf=	3	Rft=	4		
Sez.N. 191	83	4,20	68	1198	-247	3	1	199	0	102441	8493	1238	22743	19901	143	2619	4	
IPE240	qn=	-221	72	975	139	1	1	-2	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	3	
Asta: 430	92	4,20	52	1222	0	0	1	-82	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	1	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$	373,8	1198	247	3	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	138	Rpf=	0	Rft=	3		
Sez.N. 191	61	4,20	57	-1210	0	0	-24	300	0	102434	8493	1238	22743	19901	143	2619	1	
IPE240	qn=	-221	73	-1202	439	45	-24	165	0	102442	8493	1238	22743	19901	143	2619	10	
Asta: 431	82	4,20	73	-1202	622	89	-24	34	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Instab.:l=	373,3	$\beta^*l=$	373,3	-1210	512	53	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	138	Rpf=	14	Rft=	14		
Sez.N. 191	82	4,20	73	-1201	622	89	22	-10	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
IPE240	qn=	-221	73	-1201	461	45	22	-152	0	102443	8493	1238	22743	19901	143	2619	10	
Asta: 432	100	4,20	57	-1210	0	0	22	-298	0	102434	8493	1238	22743	19901	143	2619	1	
Instab.:l=	404,8	$\beta^*l=$	404,8	-1210	531	53	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	150	Rpf=	15	Rft=	15		
Sez.N. 191	156	4,20	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-221	78	0	-9	0	0	-36	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Asta: 433	61	4,20	78	0	-36	0	0	-72	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$	100,7	0	0	0	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 83	83	7,20	62	-604	-33	-379	-318	-40	0	325723	38743	12196	92272	38332	793	2619	3	
HEA320	qn=	0	50	-777	-92	-98	-94	-40	0	325725	38743	12196	92272	38332	793	2619	1	
Asta: 434	83	4,20	62	-897	-151	574	-318	-40	0	325723	38743	12196	92272	38332	793	2619	5	
Instab.:l=	300,0	$\beta^*l=$	600,0	-897	104	230	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	80	Rpf=	3	Rft=	3		
Sez.N. 83	84	7,20	62	-536	-1	-391	-337	-31	0	325723	38742	12196	92272	38332	793	2619	3	
HEA320	qn=	0	59	-681	-59	114	-336	-39	0	325723	38742	12196	92272	38332	793	2619	1	
Asta: 435	84	4,20	59	-828	-118	618	-336	-39	0	325723	38742	12196	92272	38332	793	2619	6	
Instab.:l=	300,0	$\beta^*l=$	600,0	-828	71	247	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	80	Rpf=	3	Rft=	3		
Sez.N. 191	163	4,97	72	4	846	-86	-14	-51	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	17	
IPE240	qn=	-369	73	4	567	-4	-73	-243	0	102437	8493	1238	22743	19901	143	2619	7	
Asta: 436	116	4,97	69	-1	-56	191	-132	-431	0	102420	8491	1238	22743	19901	143	2618	16	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$	373,8	-1	845	191	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	138	Rpf=	0	Rft=	26		
Sez.N. 191	166	4,97	72	-14	1153	30	6	17	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
IPE240	qn=	-402	72	-14	1154	29	6	-5	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Asta: 437	118	4,97	58	-15	0	0	6	-503	0	102411	8491	1238	22743	19901	143	2618	0	
Instab.:l=	473,9	$\beta^*l=$	473,9	-14	1016	18	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	176	Rpf=	14	Rft=	14		
Sez.N. 191	169	4,92	56	10	901	65	71	-107	0	102445	8493	1238	22743	19901	143	2619	16	
IPE240	qn=	-368	52	9	588	-10	20	-274	0	102435	8493	1238	22743	19901	143	2619	8	
Asta: 438	120	4,92	56	10	0	0	-31	-441	0	102419	8491	1238	22743	19901	143	2618	0	
Instab.:l=	329,4	$\beta^*l=$	329,4	10	901	65	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	122	Rpf=	0	Rft=	16		
Sez.N. 191	162	5,74	73	705	491	-97	-28	-118	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	14	
IPE240	qn=	-326	73	705	102	8	-82	-293	0	102436	8493	1238	22743	19901	143	2619	3	
Asta: 439	71	5,74	69	647	-776	220	-138	-487	0	102416	8491	1238	22743	19901	143	2618	28	
Instab.:l=	374,2	$\beta^*l=$	374,2	647	776	220	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	139	Rpf=	0	Rft=	27		
Sez.N. 191	161	6,43	73	-5	773	-90	-20	-48	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
IPE240	qn=	-326	72	-5	517	-3	-73	-223	0	102439	8493	1238	22743	19901	143	2619	6	
Asta: 440	117	6,43	73	-5	-51	181	-125	-393	0	102424	8492	1238	22743	19901	143	2618	15	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$	373,8	-1	773	179	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	138	Rpf=	18	Rft=	24		
Sez.N. 191	92	7,20	72	-32	579	-90	-24	-32	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	14	
IPE240	qn=	-194	73	-35	400	-44	-24	-157	0	102443	8493	1238	22743	19901	143	2619	8	
Asta: 441	83	7,20	68	-111	0	0	-23	-277	0	102435	8493	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	373,8	$\beta^*l=$	373,8	-111	475	52	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	138	Rpf=	10	Rft=	10		
Sez.N. 191	102	7,20	68	-111	0	0	22	275	0	102435	8493	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-195	73	-34	420	-44	22	145	0	102443	8493	1238	22743	19901	143	2619	9	
Asta: 442	92	7,20	72	-32	579	-90	22	11	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	14	
Instab.:l=	404,3	$\beta^*l=$	404,3	-111	492	52	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	150	Rpf=	10	Rft=	11		
Sez.N. 191	165	5,81	72	709	992	68	82	12	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	18	
IPE240	qn=	-330	72	709	993	56	78	-2	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	17	
Asta: 443	73	5,81	63	718	0	0	-53	-430	0	102421	8492	1238	22743	19901	143	2618	1	
Instab.:l=	473,9	$\beta^*l=$	473,9	709	993	68	cl=	1	$\epsilon=$	0,92	lmd=	176	Rpf=	0	Rft=	18		
Sez.N. 191	164	6,43	72	5	954	65	79	11	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
IPE240	qn=	-314	72	5	955	54	75	-2	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	

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: 444	119	6,44		50	6	0	0	-51	-414	0	102420	8491	1238	22743	19901	143	2618	0	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$		473,0	5	955	65	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 175	Rpf= 0	Rft=	17						
Sez.N. 191	93	7,20		59	-44	674	17	3	12	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	9	
IPE240	qn=	-195		59	-44	675	16	3	-1	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	9	
Asta: 445	84	7,20		68	-94	0	0	3	-298	0	102435	8493	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	472,6	$\beta^*l=$		472,6	9	675	17	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 175	Rpf= 8	Rft=	10						
Sez.N. 191	104	7,20		68	-94	0	0	-4	300	0	102435	8493	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-195		68	-94	467	8	-4	170	0	102443	8493	1238	22743	19901	143	2619	6	
Asta: 446	93	7,20		59	-44	674	17	-4	39	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	9	
Instab.:l=	397,6	$\beta^*l=$		397,6	9	674	17	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 147	Rpf= 8	Rft=	10						
Sez.N. 191	110	4,97		74	4	0	0	84	414	0	102422	8492	1238	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-368		72	4	755	-113	-1	136	0	102443	8493	1238	22743	19901	143	2619	18	
Asta: 447	163	4,97		72	4	846	-86	-42	4	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	17	
Instab.:l=	404,3	$\beta^*l=$		404,3	4	846	113	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 150	Rpf= 0	Rft=	19						
Sez.N. 191	112	4,97		54	20	0	0	-7	508	0	102409	8491	1238	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-402		72	18	793	15	-8	290	0	102434	8493	1238	22743	19901	143	2619	11	
Asta: 448	166	4,97		72	18	1153	30	-8	72	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Instab.:l=	397,6	$\beta^*l=$		397,6	18	1153	30	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 147	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 191	114	4,92		56	5	0	0	60	430	0	102421	8492	1238	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-368		56	5	913	29	-73	-4	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	13	
Asta: 449	169	4,92		56	5	901	65	-87	-49	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$		473,0	5	913	65	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 175	Rpf= 0	Rft=	17						
Sez.N. 197	110	4,97		50	-150	494	4	2	10	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	3	
IPE330	qn=	-47		50	-153	495	3	2	-2	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 450	100	4,20		62	-468	-382	-1	2	-329	0	163958	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$		259,3	-188	495	2	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 73	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 197	116	4,97		53	-476	510	89	36	-112	2	163961	18677	2580	35673	33183	270	2619	6	
IPE330	qn=	-47		52	-488	332	43	36	-170	2	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	4	
Asta: 451	61	4,20		56	-769	-583	-3	34	-419	1	163942	18675	2580	35673	33183	270	2619	4	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$		259,3	-769	438	51	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 73	Rpf= 5	Rft=	5						
Sez.N. 197	112	4,97		50	-217	618	17	7	-48	0	163968	18678	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-47		50	-236	516	8	7	-109	0	163967	18678	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 452	92	4,20		62	-496	-371	0	6	-364	0	163957	18676	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$		258,4	-255	618	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 72	Rpf= 4	Rft=	4						
Sez.N. 197	118	4,97		52	-206	520	14	6	-140	1	163962	18677	2580	35673	33183	270	2619	3	
IPE330	qn=	-47		52	-225	299	7	6	-201	1	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 453	63	4,20		56	-570	-522	0	4	-402	1	163948	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	258,7	$\beta^*l=$		258,7	-570	391	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 72	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 197	114	4,92		50	-157	508	-13	-7	-14	4	163952	18676	2580	35673	33183	270	2619	3	
IPE330	qn=	-47		50	-174	456	-5	-7	-71	4	163948	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 454	93	4,20		62	-411	-368	3	-8	-341	2	163937	18674	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	247,3	$\beta^*l=$		247,3	-192	508	7	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 69	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 197	120	4,92		53	3	520	-19	-9	-51	2	163962	18677	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-47		52	-18	428	-8	-9	-105	2	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 455	65	4,20		56	-202	-352	4	-12	-344	1	163947	18675	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	243,0	$\beta^*l=$		243,0	-36	520	10	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 68	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 191	116	4,97		78	0	-51	16	31	102	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	2	
IPE240	qn=	-368		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Asta: 456	157	4,97		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$		100,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 197	101	5,74		50	-26	-758	2	0	545	0	163944	18675	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-47		52	-72	-84	4	1	467	0	163950	18676	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 457	110	4,97		50	-63	494	4	0	424	0	163953	18676	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$		258,4	-63	568	3	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 72	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 197	71	5,74		52	-267	-741	10	36	544	-2	163927	18673	2580	35673	33183	270	2618	5	
IPE330	qn=	-47		52	-286	-74	-37	36	483	-2	163934	18674	2580	35673	33183	270	2618	2	
Asta: 458	116	4,97		52	-305	513	-84	36	423	-2	163939	18674	2580	35673	33183	270	2619	6	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$		259,3	-305	555	46	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 73	Rpf= 5	Rft=	5						
Sez.N. 191	101	5,74		66	715	0	0	81	306	0	102435	8493	1238	22743	19901	143	2619	1	
IPE240	qn=	-326		73	705	505	-116	-1	41	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Asta: 459	162	5,74		73	705	491	-97	-33	-65	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	14	
Instab.:l=	404,2	$\beta^*l=$		404,2	705	505	116	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 150	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 191	71	5,74		78	0	-47	14	28	93	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	2	
IPE240	qn=	-326		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Asta: 460	158	5,74		78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	100,7	$\beta^*l=$		100,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 197	111	6,43		69	-230	295	7	0	-225	0	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47		78	-306	15	7	0	-265	0	163961	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 461	101	5,74		53	-171	-411	6	0	-359	0	163956	18676	2580	35673	33183	270	2619	3	

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=	231,2	β*l=	231,2		-192	323	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 197	117	6,43	69	-333	382	88	27	-286	2	163950	18676	2580	35673	33183	270	2619	6	
IPE330	qn=	-47	69	-350	25	57	27	-340	2	163945	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Asta: 462	71	5,74	69	-367	-394	26	27	-394	2	163941	18675	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	230,3	β*l=	230,3		-367	295	63	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 64	Rpf= 4	Rft=	4					
Sez.N. 191	111	6,43	73	-5	0	0	79	378	0	102426	8492	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-326	73	-5	702	-112	-1	115	0	102444	8493	1238	22743	19901	143	2619	17	
Asta: 463	161	6,43	73	-5	773	-90	-35	4	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Instab.:l=	404,3	β*l=	404,3		-1	773	111	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 150	Rpf= 17	Rft=	18					
Sez.N. 191	117	6,43	78	0	-47	14	28	93	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	2	
IPE240	qn=	-325	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Asta: 464	159	6,43	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	100,7	β*l=	100,7		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 197	102	7,20	62	-217	-325	0	0	294	0	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	60	-214	-308	0	0	291	0	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 465	111	6,43	69	-148	296	8	-3	152	1	163965	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	258,4	β*l=	258,4		-255	244	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 72	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 197	83	7,20	62	-248	-379	0	31	348	-2	163947	18675	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	66	-94	105	-43	33	269	-1	163954	18676	2580	35673	33183	270	2619	2	
Asta: 466	117	6,43	73	-173	393	-86	33	220	-1	163957	18676	2580	35673	33183	270	2619	6	
Instab.:l=	258,4	β*l=	258,4		-173	295	52	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 72	Rpf= 4	Rft=	4					
Sez.N. 187	85	7,20	52	10	0	0	0	28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21	56	-4	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 467	167	6,42	56	-13	0	0	0	-28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	258,7	β*l=	258,7		-13	15	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 115	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 191	83	7,20	78	0	-33	0	0	66	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
IPE240	qn=	-194	78	0	-8	0	0	33	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Asta: 468	160	7,20	78	0	0	0	0	0	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	0	
Instab.:l=	100,7	β*l=	100,7		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 197	103	5,81	50	-33	-823	-18	-13	572	0	163941	18675	2580	35673	33183	270	2619	5	
IPE330	qn=	-47	63	-103	-50	-5	-13	456	0	163951	18676	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 469	112	4,97	50	-74	617	17	-13	439	0	163951	18676	2580	35673	33183	270	2619	4	
Instab.:l=	284,9	β*l=	284,9		-74	617	7	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 80	Rpf= 4	Rft=	4					
Sez.N. 197	73	5,81	53	-27	-643	-6	-7	474	-1	163941	18675	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-47	56	-368	23	-2	-8	268	-1	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	0	
Asta: 470	118	4,97	52	-63	520	13	-7	342	-1	163951	18676	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	284,9	β*l=	284,9		-63	484	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 80	Rpf= 3	Rft=	3					
Sez.N. 191	103	5,81	63	717	0	0	40	435	0	102420	8491	1238	22743	19901	143	2618	1	
IPE240	qn=	-330	47	707	681	-23	-17	250	0	102437	8493	1238	22743	19901	143	2619	11	
Asta: 471	165	5,81	72	708	992	68	-74	64	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	18	
Instab.:l=	397,6	β*l=	397,6		708	992	68	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 147	Rpf= 0	Rft=	18					
Sez.N. 197	113	6,43	57	-257	298	-6	8	-229	0	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	57	-272	31	-14	8	-279	0	163961	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 472	103	5,81	63	-156	-361	-23	8	-363	0	163956	18676	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	210,6	β*l=	210,6		-156	271	16	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 59	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 197	119	6,44	72	-227	308	-14	1	-239	0	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	56	-336	50	-13	0	-263	0	163962	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 473	73	5,81	50	-145	-368	-8	-1	-372	0	163957	18676	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	211,3	β*l=	211,3		-258	231	15	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 59	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 191	113	6,43	50	6	0	0	38	419	0	102418	8491	1238	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-314	68	5	655	-22	-16	240	0	102436	8493	1238	22743	19901	143	2619	10	
Asta: 474	164	6,43	72	6	954	65	-71	61	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Instab.:l=	397,6	β*l=	397,6		6	954	65	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 147	Rpf= 0	Rft=	17					
Sez.N. 197	104	7,20	62	-201	-367	0	2	318	0	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	50	-13	78	-1	1	210	0	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	0	
Asta: 475	113	6,43	57	-217	298	-6	2	190	0	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	259,3	β*l=	259,3		-239	275	2	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 73	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 197	84	7,20	62	-248	-391	0	5	326	0	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	47	-42	85	-5	4	202	0	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 476	119	6,44	72	-174	307	-14	6	174	0	163965	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	258,1	β*l=	258,1		-285	293	7	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 72	Rpf= 2	Rft=	2					
Sez.N. 187	167	6,42	56	-159	0	0	0	26	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21	56	-168	16	0	0	-1	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 477	168	5,69	56	-176	0	0	0	-26	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	246,5	β*l=	246,5		-176	14	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 110	Rpf= 1	Rft=	1					
Sez.N. 197	94	5,69	47	-51	-721	-36	-8	535	-3	163902	18670	2579	35673	33183	270	2618	5	
IPE330	qn=	-47	63	-107	-50	-30	-10	427	-3	163924	18673	2580	35673	33183	270	2618	1	
Asta: 478	114	4,92	50	-94	508	-15	-8	417	-3	163917	18672	2579	35673	33183	270	2618	3	
Instab.:l=	257,7	β*l=	257,7		-88	540	28	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 72	Rpf= 4	Rft=	4					

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. 197	75	5,69	53	74	-646	-20	0	511	-2	163932	18674	2580	35673	33183	270	2618	4	
IPE330	qn=	-47	52	70	-626	-19	0	510	-2	163932	18674	2580	35673	33183	270	2618	4	
Asta: 479	120	4,92	53	36	520	-20	0	389	-2	163943	18675	2580	35673	33183	270	2619	4	
Instab.:l=	259,3	$\beta^*l=$	259,3	33	652	20	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 73	Rpf= 3	Rft=	4						
Sez.N. 191	94	5,69	63	1091	0	0	56	399	0	102425	8492	1238	22743	19901	143	2618	1	
IPE240	qn=	-335	72	1086	845	26	-68	-5	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	13	
Asta: 480	168	5,69	72	1086	833	60	-81	-47	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0	1061	845	60	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 175	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 197	115	6,43	68	-152	276	4	13	-126	-1	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	59	-276	79	-16	16	-169	-1	163963	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 481	94	5,69	63	-137	-273	-43	18	-271	-1	163958	18677	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	246,8	$\beta^*l=$	246,8	-195	191	26	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 69	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 197	121	6,42	72	-220	218	-12	8	-159	1	163964	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
IPE330	qn=	-47	72	-238	-8	-21	8	-215	1	163962	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 482	75	5,69	63	-224	-333	-29	7	-281	1	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	3	
Instab.:l=	246,0	$\beta^*l=$	246,0	-224	250	22	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 69	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 191	115	6,43	47	12	0	0	56	400	0	102424	8492	1238	22743	19901	143	2618	0	
IPE240	qn=	-336	56	10	845	23	-67	0	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	12	
Asta: 483	167	6,42	56	10	834	60	-81	-47	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	15	
Instab.:l=	473,0	$\beta^*l=$	473,0	10	845	60	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 175	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 197	95	7,20	59	-162	-648	17	5	407	0	163954	18676	2580	35673	33183	270	2619	4	
IPE330	qn=	-47	62	-184	-160	10	6	344	0	163958	18677	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 484	115	6,43	68	-93	275	5	3	273	0	163960	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	258,4	$\beta^*l=$	258,4	9	514	15	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 72	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 197	76	7,20	56	-199	-617	36	18	379	-1	163951	18676	2580	35673	33183	270	2619	5	
IPE330	qn=	-47	56	-218	-160	13	18	318	-1	163955	18676	2580	35673	33183	270	2619	1	
Asta: 485	121	6,42	72	-189	218	-12	19	251	-1	163959	18677	2580	35673	33183	270	2619	2	
Instab.:l=	262,2	$\beta^*l=$	262,2	-237	463	17	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 73	Rpf= 3	Rft=	3						
Sez.N. 191	95	7,20	72	239	-416	-15	-8	351	1	102417	8491	1238	22743	19901	143	2618	6	
IPE240	qn=	-194	68	171	106	-3	-5	218	1	102431	8492	1238	22743	19901	143	2619	2	
Asta: 486	150	7,20	68	171	314	3	-5	142	1	102437	8493	1238	22743	19901	143	2619	4	
Instab.:l=	235,8	$\beta^*l=$	235,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 191	85	7,20	72	222	334	0	-2	-127	0	102442	8493	1238	22743	19901	143	2619	4	
IPE240	qn=	-195	72	222	212	1	-2	-179	0	102439	8493	1238	22743	19901	143	2619	3	
Asta: 487	153	7,20	68	159	-83	2	-2	-286	0	102432	8492	1238	22743	19901	143	2619	1	
Instab.:l=	158,6	$\beta^*l=$	158,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 191	150	7,20	68	165	314	-3	-3	67	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	4	
IPE240	qn=	-195	72	230	342	4	-5	-1	0	102447	8494	1238	22743	19901	143	2619	5	
Asta: 488	85	7,20	72	230	334	6	-5	-34	0	102446	8494	1238	22743	19901	143	2619	5	
Instab.:l=	237,1	$\beta^*l=$	237,1	230	342	6	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 88	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 191	153	7,20	68	158	-83	0	-9	-341	-1	102414	8491	1238	22743	19901	143	2618	1	
IPE240	qn=	-196	68	158	-396	8	-9	-397	-1	102406	8490	1238	22743	19901	143	2618	5	
Asta: 489	76	7,20	68	158	-756	16	-9	-453	-1	102398	8490	1237	22743	19901	143	2618	10	
Instab.:l=	169,5	$\beta^*l=$	169,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	95	7,20	73	1	-380	-4	-2	269	-1	74579	5088	746	16407	14914	92	2618	8	
IPE200	qn=	-172	72	1	-170	-3	-2	222	-1	74584	5088	746	16407	14914	92	2618	4	
Asta: 490	149	7,20	56	1	0	-1	-1	176	-1	74589	5088	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	170,7	$\beta^*l=$	170,7	1	380	4	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 76	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 187	150	7,20	72	3	-1	9	9	75	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
IPE200	qn=	-323	72	3	31	1	9	1	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 491	151	7,20	56	3	1	-7	9	-72	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Instab.:l=	170,3	$\beta^*l=$	170,3	3	31	9	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 76	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 187	85	7,20	72	0	1	7	8	65	0	74600	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
IPE200	qn=	-274	72	0	28	0	8	-3	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 492	152	7,20	72	0	1	-7	8	-64	0	74600	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Instab.:l=	169,7	$\beta^*l=$	169,7	0	28	7	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 75	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 187	153	7,20	50	-12	0	3	2	55	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-227	66	-13	23	1	1	0	0	74600	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 493	154	7,20	56	-13	-1	1	0	-56	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	170,3	$\beta^*l=$	170,3	-13	19	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 76	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 187	149	7,20	56	-1	-1	-1	-1	176	0	74592	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-22	66	-2	196	0	-1	149	0	74594	5089	746	16407	14914	92	2619	4	
Asta: 494	151	7,20	56	-1	354	2	-1	123	0	74595	5089	746	16407	14914	92	2619	7	
Instab.:l=	236,8	$\beta^*l=$	236,8	-1	354	1	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 105	Rpf= 5	Rft=	8						
Sez.N. 187	151	7,20	72	7	354	-5	-4	51	0	74600	5089	746	16407	14914	92	2619	8	
IPE200	qn=	-22	56	8	412	4	-4	-1	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	9	
Asta: 495	152	7,20	56	8	412	5	-4	-2	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	9	
Instab.:l=	235,8	$\beta^*l=$	235,8	7	412	5	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 105	Rpf= 0	Rft=	12						

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. 187	152	7,20		50	11	413	-3	-5	-65	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	8	
IPE200	qn=	-22		72	15	352	2	-5	-83	0	74599	5089	746	16407	14914	92	2619	7	
Asta: 496	154	7,20		66	13	279	5	-5	-101	0	74598	5089	746	16407	14914	92	2619	6	
Instab.:l=	159,9	β*I=		159,9	13	412	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 71	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 187	76	7,20		72	10	-385	-17	-15	268	1	74578	5088	745	16407	14914	92	2618	10	
IPE200	qn=	-128		72	10	-183	-5	-15	232	1	74582	5088	746	16407	14914	92	2618	4	
Asta: 497	155	7,20		72	10	0	8	-15	193	1	74586	5088	746	16407	14914	92	2619	1	
Instab.:l=	166,9	β*I=		166,9	10	385	17	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 74	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 187	154	7,20		72	16	279	6	9	-157	0	74592	5089	746	16407	14914	92	2619	6	
IPE200	qn=	-22		72	16	146	-1	9	-175	0	74591	5089	746	16407	14914	92	2619	3	
Asta: 498	155	7,20		72	16	-1	-8	9	-193	0	74589	5088	746	16407	14914	92	2619	1	
Instab.:l=	159,5	β*I=		159,5	16	279	8	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 71	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 191	168	5,69		72	1085	833	60	66	-99	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	16	
IPE240	qn=	-335		63	1089	544	-9	18	-254	0	102437	8493	1238	22743	19901	143	2619	8	
Asta: 499	75	5,69		63	1089	0	0	-29	-409	0	102423	8492	1238	22743	19901	143	2618	1	
Instab.:l=	328,0	β*I=		328,0	1060	833	60	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 121	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 191	167	6,42		56	9	834	60	66	-100	0	102445	8494	1238	22743	19901	143	2619	15	
IPE240	qn=	-337		52	10	550	-9	19	-253	0	102437	8493	1238	22743	19901	143	2619	7	
Asta: 500	121	6,42		48	10	0	0	-29	-410	0	102422	8492	1238	22743	19901	143	2618	0	
Instab.:l=	326,7	β*I=		326,7	9	834	60	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 121	Rpf= 0	Rft=	15						
Sez.N. 187	168	5,69		56	-322	0	0	0	27	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		56	-331	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 501	169	4,92		56	-339	0	0	0	-27	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	257,7	β*I=		257,7	-339	15	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 115	Rpf= 1	Rft=	2						
Sez.N. 187	169	4,92		56	-497	0	0	0	27	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
IPE200	qn=	-21		56	-505	16	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 502	84	4,20		56	-513	0	0	0	-27	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Instab.:l=	248,2	β*I=		248,2	-513	14	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 111	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 187	93	7,20		70	1	0	0	0	28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		74	-8	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 503	164	6,43		74	-17	0	0	0	-28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	259,3	β*I=		259,3	-17	16	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 115	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 187	164	6,43		72	-167	0	0	0	23	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		72	-173	12	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 504	165	5,81		72	-180	0	0	0	-23	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	210,6	β*I=		210,6	-180	10	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 94	Rpf= 1	Rft=	1						
Sez.N. 187	165	5,81		72	-336	0	0	0	30	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		72	-345	22	0	0	-1	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 505	166	4,97		72	-355	0	0	0	-30	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	284,9	β*I=		284,9	-355	19	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 127	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 187	166	4,97		72	-353	0	0	0	28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		72	-362	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	1	
Asta: 506	83	4,20		72	-370	0	0	0	-28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	259,9	β*I=		259,9	-370	16	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 116	Rpf= 2	Rft=	2						
Sez.N. 187	92	7,20		74	57	0	0	0	28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		74	48	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 507	161	6,43		74	40	0	0	0	-28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	258,4	β*I=		258,4	39	18	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 115	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 187	161	6,43		73	25	0	0	0	25	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		73	17	14	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 508	162	5,74		73	10	0	0	0	-25	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	231,2	β*I=		231,2	6	14	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 103	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 187	162	5,74		66	5	0	0	0	28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		78	-4	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 509	163	4,97		78	-12	0	0	0	-28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	258,4	β*I=		258,4	-12	15	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 115	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 187	163	4,97		74	-39	0	0	0	28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
IPE200	qn=	-21		74	-48	18	0	0	0	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Asta: 510	82	4,20		74	-57	0	0	0	-28	0	74601	5089	746	16407	14914	92	2619	0	
Instab.:l=	260,5	β*I=		260,5	-57	16	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 116	Rpf= 0	Rft=	1						

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu. mm	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce mm	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y	N
In fi	In Fi	tto	Caric	lim cal	mm	cio	bin	(t*m)	(t*m)	(t)	limite calc	bin	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	nc		(t*m)	(t*m)	(t)
1	0,00		Rara										Rara cls	150,0	57,7	5	30	9,3	-0,3	1,0
2	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	7,1	-0,2	0,6		Rara fer	3600	2198	5	30	9,3	-0,3	1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,6	-0,2	0,1		Perm cls	112,0	34,9	5	1	5,6	-0,2	0,1
2	0,00		Rara										Rara cls	150,0	47,4	1	31	7,6	-0,3	-2,4
3	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	6,2	-0,3	-1,7		Rara fer	3600	1633	1	31	7,6	-0,3	-2,4

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	1	1	5,6	-0,3	0,0				Perm cls	112,0	35,3	1	1	5,6	-0,3	0,0
3	0,00		Rara											Rara cls	150,0	30,5	5	30	4,9	0,1	3,4	
4	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	3,7	0,1	1,8				Rara fer	3600	1277	5	30	4,9	0,1	3,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,9	0,0	-0,1				Perm cls	112,0	18,7	5	1	2,9	0,0	-0,1
4	0,00		Rara											Rara cls	150,0	22,7	1	31	3,6	0,1	-3,1	
5	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	8	2,9	0,1	-2,3				Rara fer	3600	990	5	29	3,5	-0,2	3,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,6	0,1	-0,1				Perm cls	112,0	16,9	1	1	2,6	0,1	-0,1
5	0,00		Rara											Rara cls	150,0	33,2	5	24	5,3	0,0	2,3	
6	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	4,3	0,0	2,0				Rara fer	3600	1358	5	30	5,1	0,0	3,9
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,9	0,0	0,0				Perm cls	112,0	24,5	5	1	3,9	0,0	0,0
6	0,00		Rara											Rara cls	150,0	30,8	5	40	4,9	-0,1	-2,4	
7	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	4,1	-0,1	0,2				Rara fer	3600	1272	1	30	4,7	0,0	4,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,9	-0,1	0,2				Perm cls	112,0	24,7	5	1	3,9	-0,1	0,2
7	0,00		Rara											Rara cls	150,0	33,8	1	24	5,4	0,0	2,3	
8	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	4,3	0,0	1,9				Rara fer	3600	1365	1	30	5,2	0,0	3,8
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,1	0,0	0,1				Perm cls	112,0	25,9	5	1	4,1	0,0	0,1
8	0,00		Rara											Rara cls	150,0	37,9	1	30	6,1	-0,1	3,5	
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	4,8	0,0	1,9				Rara fer	3600	1554	1	30	6,1	-0,1	3,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,9	0,0	0,3				Perm cls	112,0	24,8	1	1	3,9	0,0	0,3
9	0,00		Rara											Rara cls	150,0	24,7	1	30	3,9	0,1	2,6	
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	3,0	-0,1	-1,4				Rara fer	3600	1021	1	30	3,9	0,1	2,6
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,7	-0,1	0,1				Perm cls	112,0	17,2	5	1	2,7	-0,1	0,1
10	0,00		Rara											Rara cls	150,0	33,8	1	30	5,4	-0,1	1,7	
11	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	3,7	-0,1	1,0				Rara fer	3600	1311	1	30	5,4	-0,1	1,7
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,4	-0,2	0,4				Perm cls	112,0	15,3	1	1	2,4	-0,2	0,4
1	0,00		Rara											Rara cls	150,0	47,8	5	30	7,7	0,2	5,5	
36	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	6,0	0,1	4,5				Rara fer	3600	2031	5	30	7,7	0,2	5,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,9	0,1	3,6				Perm cls	112,0	30,7	5	1	4,9	0,1	3,6
2	0,00		Rara											Rara cls	150,0	49,6	1	30	-8,3	0,0	8,1	
37	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	6,2	0,0	4,4				Rara fer	3600	2292	1	30	-8,3	0,0	8,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	6,0	0,0	4,2				Perm cls	112,0	37,2	5	1	6,0	0,0	4,2
3	0,00		Rara											Rara cls	150,0	58,2	5	40	10,3	-0,1	2,2	
39	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	8,5	-0,1	2,9				Rara fer	3600	2130	5	24	10,2	-0,1	4,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	8,1	-0,1	2,8				Perm cls	112,0	46,3	5	1	8,1	-0,1	2,8
4	0,00		Rara											Rara cls	150,0	20,5	1	44	3,2	-0,2	-2,0	
40	0,00		Freq	0,4	0,000	0	2	7	-2,4	0,0	3,5				Rara fer	3600	1065	2	30	-3,4	0,0	5,6
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	-2,1	0,0	1,9				Perm cls	112,0	12,7	2	1	-2,1	0,0	1,9
5	0,00		Rara											Rara cls	150,0	33,9	5	24	5,4	0,1	2,6	
41	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	6	4,3	0,0	1,8				Rara fer	3600	1358	5	24	5,4	0,1	2,6
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,1	0,1	1,8				Perm cls	112,0	26,1	5	1	4,1	0,1	1,8
6	0,00		Rara											Rara cls	150,0	33,4	1	30	-5,4	0,0	4,8	
42	0,00		Freq	0,4	0,000	0	2	7	-3,6	0,0	3,3				Rara fer	3600	1478	1	30	-5,4	0,0	4,8
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	-2,7	0,0	2,6				Perm cls	112,0	16,6	2	1	-2,7	0,0	2,6
7	0,00		Rara											Rara cls	150,0	31,4	5	24	5,0	0,1	3,2	
43	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	6	3,9	0,1	2,3				Rara fer	3600	1295	5	24	5,0	0,1	3,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,7	0,1	2,3				Perm cls	112,0	23,4	5	1	3,7	0,1	2,3
8	0,00		Rara											Rara cls	150,0	37,6	1	30	-6,1	0,0	5,2	
44	0,00		Freq	0,4	0,000	0	2	7	-3,8	0,0	3,4				Rara fer	3600	1647	1	30	-6,1	0,0	5,2
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	-2,8	0,0	2,6				Perm cls	112,0	17,5	2	1	-2,8	0,0	2,6
9	0,00		Rara											Rara cls	150,0	30,8	5	42	4,9	0,1	1,2	
45	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	8	3,5	0,1	1,3				Rara fer	3600	1177	5	42	4,9	0,1	1,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,3	0,0	1,6				Perm cls	112,0	20,9	5	1	3,3	0,0	1,6
10	0,00		Rara											Rara cls	150,0	48,6	5	24	7,8	0,0	2,2	
46	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	6,0	-0,1	2,1				Rara fer	3600	1900	5	24	7,8	0,0	2,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,5	-0,1	1,4				Perm cls	112,0	34,3	5	1	5,5	-0,1	1,4
11	0,00		Rara											Rara cls	150,0	54,3	5	24	8,8	-0,1	1,9	
47	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	7	6,9	-0,1	1,9				Rara fer	3600	2107	5	24	8,8	-0,1	1,9
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	6,6	-0,1	1,8				Perm cls	112,0	41,2	5	1	6,6	-0,1	1,8
11	0,00		Rara											Rara cls	150,0	17,3	1	28	2,7	0,0	0,7	
48	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	2,1	0,0	0,7				Rara fer	3600	663	4	28	-2,5	0,0	1,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,7	0,0	0,6				Perm cls	112,0	11,0	1	1	1,7	0,0	0,6
61	0,00		Rara											Rara cls	150,0	40,0	5	46	6,3	-0,1	-4,5	
91	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	7	4,5	0,1	3,3				Rara fer	3600	1547	1	18	6,0	0,1	3,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,3	0,1	1,1				Perm cls	112,0	27,0	1	1	4,3	0,1	1,1
40	0,00		Rara											Rara cls	150,0	37,7	5	40	6,0	0,0	-2,3	
61	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	4,7	0,2	0,8				Rara fer	3600	1526	5	24	5,9	0,2	3,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,5	0,2	0,8				Perm cls	112,0	28,6	5	1	4,5	0,2	0,8

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																						
			FESSURAZIONE									FRECC E		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)	
39 89	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	8,1 7,8	0,0 0,0	4,9 4,7				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	55,6 2360 44,0	1 5 1	34 28 1	9,9 -8,5 7,8	-0,2 -0,4 0,0	3,9 8,6 4,7
37 87	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	9,2 8,5	-0,1 0,0	0,6 2,4				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	64,5 2223 48,6	1 1 1	34 34 1	11,4 11,4 8,5	-0,2 -0,2 0,0	0,5 0,5 2,4
87 106	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	6,1 5,4	0,4 0,4	0,4 -0,8				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	48,3 1817 34,0	1 1 1	18 28 1	7,8 7,6 5,4	0,6 0,6 0,4	0,5 1,5 -0,8
36 86	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	5,1 5,0	-0,1 -0,1	1,3 1,2				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	39,8 1610 31,3	1 1 1	18 18 1	6,4 6,4 5,0	0,1 0,1 -0,1	3,2 3,2 1,2
86 105	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	4,3 3,9	0,0 0,1	-0,3 -1,2				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	33,7 1223 24,6	1 1 1	18 28 1	5,4 5,2 3,9	0,1 0,0 0,1	-0,3 0,6 -1,2
41 71	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	5,0 4,8	-0,1 -0,1	1,2 1,2				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	38,7 1466 30,5	1 1 1	34 18 1	6,2 6,1 4,8	-0,1 -0,1 -0,1	0,1 1,2 1,2
42 63	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	4,3 3,9	0,1 0,0	-1,1 0,1				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	35,1 1188 24,7	1 1 1	34 34 1	5,6 5,6 3,9	0,2 0,2 0,0	-2,0 -2,0 0,1
43 73	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	5,7 5,5	0,0 0,0	0,7 0,7				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	43,9 1641 34,4	1 1 1	18 18 1	7,0 7,0 5,5	-0,1 -0,1 0,0	0,5 0,5 0,7
44 65	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	5,3 4,8	-0,1 -0,1	-1,0 0,3				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	43,5 1507 30,5	1 1 1	34 34 1	6,9 6,9 4,8	-0,2 -0,2 -0,1	-1,9 -1,9 0,3
45 75	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	4,8 4,6	0,0 0,0	0,6 0,6				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	39,2 1417 29,3	1 1 1	34 34 1	6,2 6,2 4,6	0,0 0,0 0,0	-0,4 -0,4 0,6
46 76	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	5,3 5,1	0,0 0,0	1,9 1,8				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	42,7 1612 31,9	1 1 1	34 18 1	6,8 6,4 5,1	0,1 -0,1 0,0	0,3 2,9 1,8
47 77	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	4,0 3,4	0,1 0,0	2,3 2,7				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	33,4 1309 20,9	1 1 1	44 34 1	5,3 5,2 3,4	0,2 0,2 0,0	1,7 2,4 2,7
41 42	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	5,2 5,0	0,1 0,1	0,0 0,0				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	38,8 1548 31,6	5 5 5	21 21 1	6,2 6,2 5,0	0,0 0,0 0,1	2,7 2,7 0,0
42 43	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	4,4 4,2	-0,1 -0,1	-1,5 0,3				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	33,3 1228 26,5	5 5 5	37 21 1	5,3 4,9 4,2	-0,1 -0,1 -0,1	-2,0 2,4 0,3
43 44	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	8 1	4,7 4,4	0,0 0,0	-1,9 0,1				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	36,0 1332 27,9	5 1 1	40 15 1	5,7 5,4 4,4	0,0 0,1 0,0	-2,3 2,2 0,1
61 71	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	3,6 3,4	-0,2 -0,1	0,8 0,0				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	30,1 1144 21,4	5 5 5	21 21 1	4,8 4,8 3,4	-0,2 -0,2 -0,1	1,0 1,0 0,0
44 45	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	4,4 4,1	0,0 0,1	2,0 0,4				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	33,5 1337 25,8	1 1 1	24 24 1	5,3 5,3 4,1	0,0 0,0 0,1	2,4 2,4 0,4
40 41	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	3,7 3,1	0,1 0,2	-2,1 0,1				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	28,9 1077 19,9	1 5 1	43 29 1	4,5 3,9 3,1	0,1 -0,3 0,2	-4,8 4,0 0,1
45 46	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	4,2 3,5	-0,1 -0,1	-1,7 0,1				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	32,7 1229 22,2	5 1 5	45 27 1	5,2 4,7 3,5	-0,1 0,1 -0,1	-3,8 3,2 0,1
46 47	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	5,8 4,7	0,3 0,2	-0,9 0,7				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	46,1 1574 29,8	5 5 5	45 40 1	7,4 7,0 4,7	0,4 0,3 0,2	-3,1 -0,7 0,7
47 48	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	4,1 3,3	0,1 0,1	0,5 0,0				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	34,0 1300 20,8	1 1 1	30 30 1	5,4 5,4 3,3	0,2 0,2 0,1	1,2 1,2 0,0
36 37	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	9,0 7,8	-0,1 -0,1	0,6 0,1				Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	62,3 2192 44,5	5 5 5	29 29 1	11,0 11,0 7,8	0,0 0,0 -0,1	1,6 1,6 0,1

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)	
37 39	0,00 0,00		Rara Freq Perm										Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	59,7 2309 44,7	5 5 5	21 21 1	9,7 9,7 7,2	0,2 0,2 0,2	1,7 1,7 0,2	
39 40	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 1	8 1	8,5 7,5	0,2 0,1	-1,9 0,1		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	63,1 2226 46,5	1 1 1	31 40 1	10,2 10,1 7,5	0,2 0,2 0,1	-3,0 -2,3 0,1	
86 87	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	4,0 3,8	0,0 0,0	0,5 0,5		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	29,4 1124 24,1	5 5 5	21 21 1	4,7 4,7 3,8	0,2 0,2 0,0	1,2 1,2 0,5	
87 89	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	7 1	9,4 8,9	0,3 0,3	1,0 0,3		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	64,3 2249 50,9	5 5 5	18 21 1	11,4 11,4 8,9	0,4 0,4 0,3	1,0 1,2 0,3	
71 83	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	3,6 3,4	-0,1 0,0	1,1 0,2		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	30,2 1154 21,7	1 1 1	18 18 1	4,8 4,8 3,4	-0,1 -0,1 0,0	1,2 1,2 0,2	
83 63	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	2,7 2,0	0,0 0,0	-1,2 0,1		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	25,7 785 12,6	5 5 5	44 44 1	4,0 4,0 2,0	0,1 0,1 0,0	-3,1 -3,1 0,1	
63 73	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	2 1	2,8 2,7	-0,1 -0,1	0,0 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	23,9 909 17,3	5 5 5	34 21 1	3,8 3,7 2,7	0,0 -0,1 -0,1	-1,2 1,1 0,0	
73 119	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	3,0 2,7	0,0 0,0	0,8 0,1		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	25,8 967 17,2	1 1 1	18 18 1	4,1 4,1 2,7	0,1 0,1 0,0	0,7 0,7 0,1	
84 65	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	2,1 1,5	-0,3 -0,1	-1,7 -0,1		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	21,0 573 9,7	5 5 5	44 36 1	3,3 3,2 1,5	-0,5 -0,4 -0,1	-4,1 -3,3 -0,1	
65 75	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	2,7 2,5	0,0 -0,1	-1,0 -0,2		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	23,5 791 16,2	5 5 5	34 34 1	3,7 3,7 2,5	0,0 0,0 -0,1	-1,2 -1,2 -0,2	
75 76	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	2,8 2,5	-0,1 0,0	0,3 -0,1		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	25,1 920 15,8	1 1 1	18 18 1	4,0 4,0 2,5	-0,1 -0,1 0,0	0,2 0,2 -0,1	
76 77	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	5,5 4,8	0,3 0,1	-1,3 -0,3		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	42,8 1489 30,2	5 5 5	34 34 1	6,8 6,8 4,8	0,4 0,4 0,1	-1,8 -1,8 -0,3	
77 78	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	5,5 4,7	0,0 0,1	0,1 -0,2		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	42,3 1559 29,7	1 1 1	28 28 1	6,8 6,8 4,7	0,0 0,0 0,1	0,1 0,1 -0,2	
78 47	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	2,6 2,5	0,1 0,0	1,1 1,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	28,3 1200 15,8	1 1 5	28 28 1	-4,5 -4,5 2,5	0,0 0,0 0,0	3,4 3,4 1,0	
105 106	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 3	7 1	-3,2 -2,2	-0,1 -0,1	0,6 0,2		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	28,8 1096 14,0	2 2 3	28 29 1	-4,6 -4,5 -2,2	-0,1 -0,1 -0,1	1,0 1,3 0,2	
106 107	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	3,0 2,9	0,0 0,0	0,5 0,4		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	22,5 880 18,6	5 5 5	37 21 1	3,5 3,5 2,9	-0,1 0,2 0,0	-0,2 1,5 0,4	
107 108	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	3,7 3,3	1,0 1,1	-0,2 0,6		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	28,7 1037 21,1	5 5 5	37 37 1	4,5 4,5 3,3	1,2 1,2 1,1	-0,1 -0,1 0,6	
108 109	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	3,6 3,4	1,2 1,1	0,6 0,5		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	27,9 996 21,9	1 1 1	31 31 1	4,4 4,4 3,4	1,2 1,2 1,1	-0,3 -0,3 0,5	
91 100	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	4,0 3,7	-0,1 -0,3	2,1 0,3		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	37,1 1612 23,6	5 5 1	28 28 1	-6,0 -6,0 3,7	-0,3 -0,3 -0,3	4,9 4,9 0,3	
100 109	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	4 4	7 1	-2,2 -0,9	0,9 0,7	1,6 0,6		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	26,1 1090 5,9	4 4 2	28 28 1	-4,2 -4,2 -0,9	1,4 1,4 0,5	2,9 2,9 0,5	
89 91	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	9,0 8,4	0,1 0,3	1,5 0,8		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	61,6 2169 48,0	1 1 1	18 18 1	10,9 10,9 8,4	0,2 0,2 0,3	1,6 1,6 0,8	
100 101	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	3,0 2,5	-0,4 -0,3	-0,7 0,1		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	25,6 884 16,0	5 5 5	37 37 1	4,0 4,0 2,5	-0,8 -0,8 -0,3	-0,9 -0,9 0,1	
101	0,00		Rara										Rara cls	150,0	24,7	1	15	3,9	-0,3	0,4	

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)
102	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	2,9 2,5	-0,1 -0,3	0,5 0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	916 16,2	1 1	15 1	3,9 2,5	-0,3 -0,3	0,4 0,1
92	0,00		Rara										Rara cls	150,0	17,4	1	46	2,7	-0,5	-3,0
83	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 5	8 1	1,5 1,1	-0,5 0,1	-1,6 -0,3		Rara fer Perm cls	3600 112,0	589 7,4	5 1	28 1	2,2 1,1	-0,1 0,1	1,7 -0,3
102	0,00		Rara										Rara cls	150,0	26,8	2	28	-4,2	0,1	1,7
92	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 2	7 1	-2,5 -1,3	0,1 0,1	0,9 0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	1052 8,6	2 2	28 1	-4,2 -1,3	0,1 0,1	1,7 0,1
92	0,00		Rara										Rara cls	150,0	27,9	5	37	4,4	-1,0	-0,3
103	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	3,2 3,0	-0,9 -0,8	-0,2 0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	997 19,2	5 1	37 1	4,4 3,0	-1,0 -0,8	-0,3 0,1
103	0,00		Rara										Rara cls	150,0	26,9	1	31	4,2	-1,0	-0,2
104	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	2 1	3,2 3,0	-0,8 -0,8	0,1 0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	986 19,3	1 1	15 1	4,2 3,0	-0,7 -0,8	0,2 0,1
93	0,00		Rara										Rara cls	150,0	15,7	1	46	2,4	-0,5	-3,7
84	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	8 1	1,2 0,6	-0,6 -0,6	-2,2 -0,7		Rara fer Perm cls	3600 112,0	475 4,2	5 1	28 1	1,7 0,7	0,3 0,2	1,7 -0,5
104	0,00		Rara										Rara cls	150,0	26,7	1	46	4,2	0,3	-2,1
93	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 2	7 1	-2,3 -1,2	0,3 0,4	0,7 -0,2		Rara fer Perm cls	3600 112,0	1009 7,8	2 2	28 1	-4,1 -1,2	0,5 0,4	1,5 -0,2
83	0,00		Rara										Rara cls	150,0	10,9	1	15	1,7	0,0	0,3
93	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	1,2 1,0	0,0 0,0	0,4 0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	407 6,7	1 1	15 1	1,7 1,0	0,0 0,0	0,3 0,1
93	0,00		Rara										Rara cls	150,0	29,9	5	40	4,7	-1,4	-0,5
94	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	2 1	3,6 3,4	-1,3 -1,3	-0,1 -0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	1061 21,8	5 1	40 1	4,7 3,4	-1,4 -1,3	-0,5 -0,1
94	0,00		Rara										Rara cls	150,0	29,1	1	31	4,6	-1,6	-0,4
95	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	2 1	3,5 3,4	-1,3 -1,3	0,0 0,0		Rara fer Perm cls	3600 112,0	1071 21,5	1 1	15 1	4,6 3,4	-1,4 -1,3	0,3 0,0
85	0,00		Rara										Rara cls	150,0	38,7	5	18	6,2	0,0	0,9
76	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	4 1	4,7 4,6	-0,2 -0,2	-0,7 -0,7		Rara fer Perm cls	3600 112,0	1461 29,1	5 1	18 1	6,2 4,6	0,0 -0,2	0,9 -0,7
95	0,00		Rara										Rara cls	150,0	23,3	2	28	-3,7	0,6	1,8
85	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 3	7 1	-2,2 -1,5	0,5 0,4	0,6 -0,6		Rara fer Perm cls	3600 112,0	927 9,7	2 3	28 1	-3,7 -1,5	0,6 0,4	1,8 -0,6
84	0,00		Rara										Rara cls	150,0	11,6	1	28	1,8	0,0	0,2
85	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	7 1	1,3 1,0	0,0 0,0	0,3 0,2		Rara fer Perm cls	3600 112,0	429 6,3	1 1	29 1	1,8 1,0	0,0 0,0	0,5 0,2
119	0,00		Rara										Rara cls	150,0	12,2	5	45	1,9	0,1	-1,2
84	0,00		Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	8 1	1,2 0,7	0,0 -0,1	-0,6 0,1		Rara fer Perm cls	3600 112,0	383 4,7	5 1	45 1	1,9 0,7	0,1 -0,1	-1,2 0,1