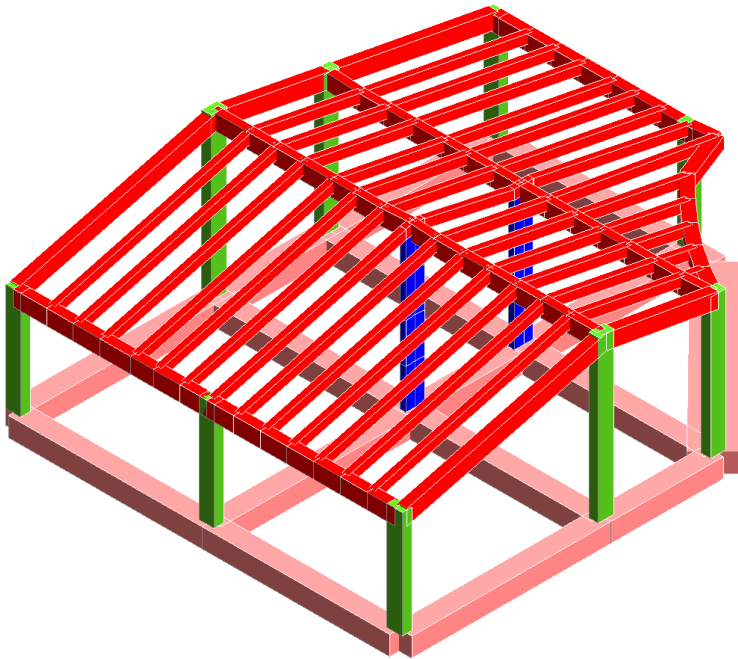


Comune di GIOVINAZZO
Provincia di BARI

RELAZIONE E TABULATI DI CALCOLO

Oggetto
REALIZZAZIONE DI VELOSTAZIONE
"FRANCO BALLERINI"
GIOVINAZZO - PIAZZETTA STALLONE



Progetto Architettonico e D.L.
ing. Vincenzo Giuseppe Suriano

R4

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 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l’applicazione delle nuove 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 STATICA**

L’analisi sismica statica è stata svolta imponendo, come da normativa, un sistema di forze orizzontali parallele alle direzioni ipotizzate come ingresso del sisma. Tali forze che sono calcolate mediante l’espressione:

$$F_i = S_d(T_1) \times W \times \frac{L}{g} \times \frac{z_i \times W_i}{\sum z_j \times W_j}$$

dove:

F_i è la forza da applicare al nodo i

$S_d(T_1)$ è l'ordinata dello spettro di risposta di progetto

W è il peso sismico complessivo della costruzione

L è un coefficiente pari a 0,85 se l'edificio ha meno di tre piani e se $T_1 < T_c$, pari ad 1,0 negli altri casi

g è l'accelerazione di gravità

W_i e W_j sono i pesi delle masse sismiche ai nodi i e j

z_i e z_j sono le altezze dei nodi i e j rispetto alle fondazioni

Tali forze sono applicate in corrispondenza dei baricentri delle masse di piano.

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.

I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici e con il 30% di quelle del sisma ortogonale per ottenere le sollecitazioni di verifica.

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

• **VERIFICHE**

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

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

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

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

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

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

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

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

• **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

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

TRAVI:

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

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

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

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

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

PILASTRI:

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

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

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

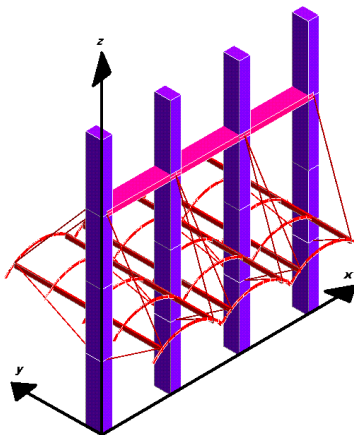
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

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

● **SISTEMI DI RIFERIMENTO**

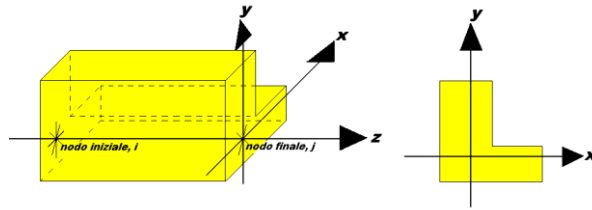
1) *SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE*

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



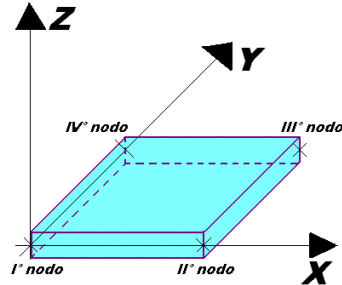
2) *SISTEMA LOCALE DELLE ASTE*

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



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

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



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

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

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

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

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

| | |
|----------------------|---|
| Sezione N.ro | : Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi) |
| Spessore | : Spessore dell'elemento |
| Base foro | : Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente) |
| Altezza foro | : Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente) |
| Codice | : Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione) |
| Ascissa foro | : Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro |
| Ordinata foro | : Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro |
| Tipo mater. | : Numero di archivio dei materiali shell |
| Tipo elem. | : Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo: 0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra |

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

| | |
|---------------------|--|
| Crit.N.ro | : Numero indicativo del criterio di progetto |
| Elem. | : Tipo di elemento strutturale |
| %Rig.Tors. | : Percentuale di rigidità 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^*l^*l per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo |
| Den.X neg. | : Denominatore della quantità q^*l^*l per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo |
| Den.Y pos. | : Denominatore della quantità q^*l^*l per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo |
| Den.Y neg. | : Denominatore della quantità q^*l^*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 redistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della redistribuzione 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 |
| fcd | : 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_f 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:

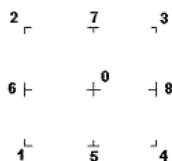
0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

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.

71 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:
 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:



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:
 - "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 (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 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 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 rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

▮ 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:

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

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

| Sezione N.ro | Spessore cm | Tipo Mater. | Tipo Elemento (descrizione) |
|--------------|-------------|-------------|-----------------------------|
| 601 | 15 | 1 | LASTRA-PIASTRA |

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

| Car. N.ro | Peso Strut kg/mq | Perman. NONstru kg/mq | Varia bile kg/mq | Neve kg/mq | Destinaz. d'Uso | Psi 0 | Psi 1 | Psi 2 | Anal Car. N.ro | DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO |
|-----------|------------------|-----------------------|------------------|------------|-----------------|-------|-------|-------|----------------|--|
| 1 | 200 | 150 | 50 | 80 | Categ. A | 0,7 | 0,5 | 0,3 | | |
| 2 | 0 | 100 | 200 | 0 | Categ. A | 0,7 | 0,5 | 0,3 | | |

CRITERI DI PROGETTO

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

CRITERI DI PROGETTO

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

CRITERI DI PROGETTO

| IDEN | | PILASTRI | | | | IDEN | | PILASTRI | | | |
|-----------|---------|---------------|-------------|--|--|-----------|---------|---------------|-------------|--|--|
| Crit N.ro | Def Tag | τMtmin kg/cmq | Tipo verif. | | | Crit N.ro | Def Tag | τMtmin kg/cmq | Tipo verif. | | |
| 3 | si | 3,0 | Dev. | | | | | | | | |

CRITERI DI PROGETTO

| IDENTIF. | | CARATTERISTICHE DEL MATERIALE | | | | | | | DURABILITA' | | | CARATTER.COSTRUTTIVE | | | | | | FLAG | |
|-----------|-------|-------------------------------|--------------|------------|----------------|----------------|----------|--------------|---------------|---------------|-------------|----------------------|------------|--------|-------|---------|-------|---------|--|
| Crit N.ro | Elem. | % Rig Tors. | % Rig Fless. | Classe CLS | Classe Acciaio | Mod. El kg/cmq | Pois son | Gamm a kg/mc | Tipo Ambiente | Tipo Armatura | Toll. Copr. | Copr. staf | Copr. ferr | Fi min | Fi st | Lun sta | Li n. | App esi | |
| 1 | ELEV. | 10 | 100 | C25/30 | B450C | 314758 | 0,20 | 2500 | ORDIN. X0 | POCO SENS. | 0,00 | 2,0 | 3,5 | 14 | 8 | 60 | 0 | 0 | |
| 2 | FOND. | 10 | 100 | C25/30 | B450C | 314758 | 0,20 | 2500 | ORDIN. X0 | POCO SENS. | 0,00 | 2,0 | 3,5 | 14 | 8 | 70 | 0 | 0 | |
| 3 | PILAS | 60 | 100 | C25/30 | B450C | 314758 | 0,20 | 2500 | ORDIN. X0 | POCO SENS. | 0,00 | 2,0 | 3,5 | 14 | 8 | 50 | 0 | 0 | |

CRITERI DI PROGETTO

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

MATERIALI SHELL IN C.A.

| IDEN | | % | CARATTERISTICHE | | | | | DURABILITA' | | | COPRIFERRO | |
|-----------|---------|------------|-----------------|---------------|----------|--------------|---------------|---------------|-------------|------------|--------------|--|
| Mat. N.ro | Rig Fls | Classe CLS | Classe Acciaio | Mod. E kg/cmq | Pois son | Gamm a kg/mc | Tipo Ambiente | Tipo Armatura | Toll. Copr. | Setti (cm) | Piastre (cm) | |
| 1 | 100 | C25/30 | B450C | 314758 | 0,20 | 2500 | ORDIN. X0 | POCO SENS. | 0,00 | 3,0 | 3,0 | |

MATERIALI SHELL IN C.A.

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

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

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

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

| IDEN | COSTANTE WINKLER | | IDEN | COSTANTE WINKLER | | IDEN | COSTANTE WINKLER | |
|-----------|------------------|---------------|-----------|------------------|---------------|-----------|------------------|---------------|
| Crit N.ro | KwVert kg/cm | KwOriz. kg/cm | Crit N.ro | KwVert kg/cm | KwOriz. kg/cm | Crit N.ro | KwVert kg/cm | KwOriz. kg/cm |
| 1 | 15,00 | 0,00 | 2 | 20,00 | 8,00 | | | |

DATI GENERALI DI STRUTTURA

| DATI GENERALI DI STRUTTURA | | | |
|----------------------------|----------|----------------------------|----------|
| Massima dimens. dir. X (m) | 12,55 | Altezza edificio (m) | 4,20 |
| Massima dimens. dir. Y (m) | 10,15 | Differenza temperatura(°C) | 15 |
| PARAMETRI SISMICI | | | |
| Vita Nominale (Anni) | 50 | Classe d'Uso | QUARTA |
| Longitudine Est (Grd) | 16,78171 | Latitudine Nord (Grd) | 41,15827 |
| Categoria Suolo | A | Coeff. Condiz. Topogr. | 1,00000 |
| Sistema Costruttivo Dir.1 | C.A. | Sistema Costruttivo Dir.2 | C.A. |
| Regolarita' in Altezza | NO(KR=8) | Regolarita' in Pianta | NO |
| Direzione Sisma (Grd) | 0 | Sisma Verticale | ASSENTE |

C.D.S.

| | | | |
|---|-------------|-----------------------------|---------|
| Effetti P/Delta | NO | Quota di Zero Sismico (m) | 0,00000 |
| Tipo Intervento | ADEGUAMENTO | Tipo Analisi Sismica | LINEARE |
| Livello Sicurezza Min. (%) | 100 | | |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,81 | Periodo di Ritorno Anni | 60,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,04 | Periodo T'c (sec.) | 0,30 |
| Fo | 2,45 | Fv | 0,62 |
| Fattore Stratigrafia'Ss' | 1,00 | Periodo TB (sec.) | 0,10 |
| Periodo TC (sec.) | 0,30 | Periodo TD (sec.) | 1,74 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,63 | Periodo di Ritorno Anni | 101,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,04 | Periodo T'c (sec.) | 0,35 |
| Fo | 2,52 | Fv | 0,70 |
| Fattore Stratigrafia'Ss' | 1,00 | Periodo TB (sec.) | 0,12 |
| Periodo TC (sec.) | 0,35 | Periodo TD (sec.) | 1,77 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,10 | Periodo di Ritorno Anni | 949,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,10 | Periodo T'c (sec.) | 0,54 |
| Fo | 2,63 | Fv | 1,12 |
| Fattore Stratigrafia'Ss' | 1,00 | Periodo TB (sec.) | 0,18 |
| Periodo TC (sec.) | 0,54 | Periodo TD (sec.) | 2,00 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,05 | Periodo di Ritorno Anni | 1950,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,13 | Periodo T'c (sec.) | 0,55 |
| Fo | 2,70 | Fv | 1,30 |
| Fattore Stratigrafia'Ss' | 1,00 | Periodo TB (sec.) | 0,18 |
| Periodo TC (sec.) | 0,55 | Periodo TD (sec.) | 2,11 |
| PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1 | | | |
| Classe Duttilita' | MEDIA | Sotto-Sistema Strutturale | Telaio |
| AlfaU/Alfa1 | 1,15 | Fattore riduttivo KW | 1,00 |
| Fattore di comportam 'q' | 2,76 | | |
| PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2 | | | |
| Classe Duttilita' | MEDIA | Sotto-Sistema Strutturale | Telaio |
| AlfaU/Alfa1 | 1,15 | Fattore riduttivo KW | 1,00 |
| Fattore di comportam 'q' | 2,76 | | |
| 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. fondam.: | 1,30 |
| Livello conoscenza | LC2 | | |
| 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 | | |

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

| Filo N.ro | Ascissa m | Ordinata m | Filo N.ro | Ascissa m | Ordinata m |
|-----------|-----------|------------|-----------|-----------|------------|
| 1 | 0,13 | 0,20 | 2 | 5,35 | 0,13 |
| 3 | 8,30 | 0,13 | 4 | 0,13 | 5,13 |
| 5 | 12,68 | 5,13 | 6 | 0,13 | 10,20 |
| 7 | 5,35 | 10,27 | 8 | 8,30 | 10,27 |
| 9 | 12,68 | 10,20 | 10 | 5,15 | 5,13 |
| 11 | 5,65 | 5,13 | 12 | 8,00 | 5,13 |
| 13 | 8,50 | 5,13 | 14 | 8,80 | 0,93 |
| 15 | 9,31 | 1,63 | 16 | 9,88 | 2,33 |
| 17 | 10,52 | 3,03 | 18 | 11,20 | 3,72 |
| 20 | 12,68 | 4,43 | 21 | 0,13 | 0,93 |
| 22 | 5,40 | 5,13 | 23 | 8,25 | 5,13 |
| 24 | 0,13 | 1,63 | 25 | 0,13 | 2,33 |
| 26 | 0,13 | 3,03 | 27 | 0,13 | 3,72 |
| 28 | 0,13 | 4,43 | 29 | 0,13 | 5,83 |
| 30 | 0,13 | 6,53 | 31 | 0,13 | 7,13 |
| 32 | 0,13 | 7,93 | 33 | 0,13 | 8,63 |
| 34 | 0,13 | 9,33 | 35 | 5,35 | 0,93 |
| 36 | 5,35 | 1,63 | 37 | 5,35 | 2,33 |
| 38 | 5,35 | 3,02 | 39 | 5,35 | 3,72 |
| 40 | 5,35 | 4,43 | 41 | 5,35 | 5,83 |
| 42 | 5,35 | 6,53 | 43 | 5,35 | 7,13 |
| 44 | 5,35 | 7,93 | 45 | 5,35 | 8,63 |
| 46 | 5,35 | 9,33 | 47 | 8,25 | 5,83 |
| 48 | 8,25 | 6,53 | 49 | 8,25 | 7,13 |
| 50 | 8,25 | 7,93 | 51 | 8,25 | 8,63 |
| 52 | 8,25 | 9,33 | 53 | 8,25 | 0,93 |
| 54 | 8,25 | 1,63 | 55 | 8,25 | 2,33 |
| 56 | 8,25 | 3,03 | 57 | 8,25 | 3,72 |
| 58 | 8,25 | 4,43 | 59 | 12,68 | 5,83 |
| 60 | 12,68 | 6,53 | 61 | 12,68 | 7,13 |
| 62 | 12,68 | 7,93 | 63 | 12,68 | 8,63 |
| 64 | 12,68 | 9,33 | | | |

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 | 4,20 | Piano sismico | NO | NO |

PILASTRI IN C.A. QUOTA 4.2 m

| Filo N.ro | Sez. N.ro | Tipologia (cm) | Magrone (cm) | Ang. (Grd) | Cod. | dx (cm) | dy (cm) | Crit. N.ro | Tipo Elemento ai fini sismici |
|-----------|-----------|---------------------|--------------|------------|------|---------|---------|------------|-------------------------------|
| 1 | 28 | Rett. 25,00 x 40,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 2 | 29 | Rett. 40,00 x 25,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 3 | 29 | Rett. 40,00 x 25,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 4 | 28 | Rett. 25,00 x 40,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 5 | 28 | Rett. 25,00 x 40,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 6 | 28 | Rett. 25,00 x 40,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 7 | 29 | Rett. 40,00 x 25,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 8 | 29 | Rett. 40,00 x 25,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |
| 9 | 28 | Rett. 25,00 x 40,00 | 0,0 | 0,00 | 0 | 0,00 | 0,00 | 3 | SismoResist. |

| TRAVI IN ACCIAIO/LEGO ALLA QUOTA 4.2 m | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|----------------------------|--|---------|---------|---------|-----------|-------------|--------|--------|--------|---------------|--------|--------|------|------|-------------|------|------|---------|--------------|-------|-------|-----------|
| DATI GENERALI | | | | QUOTE | | | | SCOSTAMENTI | | | | C A R I C H I | | | | | | | | | | | | |
| Trav N.ro | Sez. N.ro | Tipo Elemento fini sismici | | Ang Grd | Fil in. | Fil fin | Q in. (m) | Q fin (m) | Dxi cm | Dyi cm | Dzi cm | Dxf cm | Dyf cm | Dzf cm | Pann | Tamp | Ball kg / m | Espi | Tot. | Torc kg | Orizz kg / m | Assia | Ali % | Crit N.ro |
| 74 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 42 | 48 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 312 | 0 | 0 | 0 | 312 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 75 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 43 | 49 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 76 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 44 | 50 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 360 | 0 | 0 | 0 | 360 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 77 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 45 | 51 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 78 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 46 | 52 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 398 | 0 | 0 | 0 | 398 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 79 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 47 | 59 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 332 | 0 | 0 | 0 | 332 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 80 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 48 | 60 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 312 | 0 | 0 | 0 | 312 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 81 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 49 | 61 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 82 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 50 | 62 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 360 | 0 | 0 | 0 | 360 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 83 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 51 | 63 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 84 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 52 | 64 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 395 | 0 | 0 | 0 | 395 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 85 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 4 | 10 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 343 | 0 | 0 | 0 | 343 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 86 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 11 | 12 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 375 | 0 | 0 | 0 | 375 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 87 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 13 | 5 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 346 | 0 | 0 | 0 | 346 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 88 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 21 | 35 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 360 | 0 | 0 | 0 | 360 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 89 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 24 | 36 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 90 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 25 | 37 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 91 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 26 | 38 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 92 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 27 | 39 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 93 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 28 | 40 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 333 | 0 | 0 | 0 | 333 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 94 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 35 | 53 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 362 | 0 | 0 | 0 | 362 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 95 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 36 | 54 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 96 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 37 | 55 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 97 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 38 | 56 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 98 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 39 | 57 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 336 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 99 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 40 | 58 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 321 | 0 | 0 | 0 | 321 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 100 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 58 | 20 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 305 | 0 | 0 | 0 | 305 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 101 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 56 | 17 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 338 | 0 | 0 | 0 | 338 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 102 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 55 | 16 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 339 | 0 | 0 | 0 | 339 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 103 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 54 | 15 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 341 | 0 | 0 | 0 | 341 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |
| 104 | 1003 | Tel.SismoRes. | | 0 | 53 | 14 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 245 | 0 | 0 | 0 | 245 | 0 | 0 | 0 | 24 | 101 |

| SETTI ALLA QUOTA 4.2 m | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------|----------|--------|---------|---------|-----------|-----------|--------|--------|-------------|--------|--------|--------|-------------------|------|-------------|------|------|---------|--------------|-----------|-------|-------------|--------------|----------|--------|---------|---|
| GEOMETRIA | | | | | QUOTE | | | | SCOSTAMENTI | | | | CARICHI VERTICALI | | | | | | | PRESSIONI | | | RINFORZI MUR | | | | |
| Sett N.ro | Sez N.r. | Sp. cm | Fil in. | Fil fin | Q in. (m) | Q fin (m) | Dxi cm | Dyi cm | Dzi cm | Dxf cm | Dyf cm | Dzf cm | Pann | Tamp | Ball kg / m | Espi | Tot. | Torc kg | Orizz kg / m | Assia | Ali % | Psup. kg/mq | Pinf. kg/mq | Mat N.ro | Ini cm | Fin. cm | |
| 1 | 601 | 15 | 10 | 22 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 2 | 601 | 15 | 12 | 23 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 19 | 601 | 15 | 23 | 13 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 20 | 601 | 15 | 22 | 11 | 4,20 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | |
|---|---------|---------|---------|--------------|---------|---------|---------|--|
| Nodo 3d N.ro | X3d (m) | Y3d (m) | Z3d (m) | Nodo 3d N.ro | X3d (m) | Y3d (m) | Z3d (m) | |
| 14 | 5,65 | 5,13 | 0,00 | 26 | 5,15 | 5,13 | 4,15 | |
| 93 | 5,65 | 5,13 | 2,07 | 94 | 5,65 | 5,13 | 3,11 | |

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2 | | | | | | | | |
|---|---------|---------|---------|--------------|---------|---------|---------|--|
| Nodo 3d N.ro | X3d (m) | Y3d (m) | Z3d (m) | Nodo 3d N.ro | X3d (m) | Y3d (m) | Z3d (m) | |
| 88 | 8,00 | 5,13 | 2,43 | 89 | 8,25 | 5,13 | 2,43 | |
| 90 | 8,50 | 5,13 | 1,21 | 91 | 8,50 | 5,13 | 2,43 | |

| 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 | 1,00 | 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 | 1,50 | 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 |
| Var.Abitazioni | 1,50 | 1,05 | 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 |
| Var.Neve h>1000 | 1,05 | 1,50 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 | 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 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 | 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 |
| Sisma direz. grd 0 | 0,00 | 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 |
| Sisma direz. grd 90 | 0,00 | 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 |

| 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 | 1,00 | 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.Abitazioni | 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 | 0,30 |
| Var.Neve h>1000 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 1,00 | -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 |
| Corr. Tors. dir. 90 | -0,30 | 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 |
| Sisma direz. grd 0 | -1,00 | -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 |
| Sisma direz. grd 90 | -0,30 | -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 |

| COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D. | | | | |
|---|-------|-------|-------|-------|
| DESCRIZIONI | 31 | 32 | 33 | 34 |
| Peso Strutturale | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Perm.Non Strutturale | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Var.Abitazioni | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 |
| Var.Neve h>1000 | 0,20 | 0,20 | 0,20 | 0,20 |
| Corr. Tors. dir. 0 | -0,30 | 0,30 | -0,30 | 0,30 |
| Corr. Tors. dir. 90 | -1,00 | -1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Sisma direz. grd 0 | -0,30 | -0,30 | -0,30 | -0,30 |
| Sisma direz. grd 90 | -1,00 | -1,00 | -1,00 | -1,00 |

| COMBINAZIONI RARE - S.L.E. | | |
|----------------------------|------|------|
| DESCRIZIONI | 1 | 2 |
| Peso Strutturale | 1,00 | 1,00 |
| Perm.Non Strutturale | 1,00 | 1,00 |
| Var.Abitazioni | 1,00 | 0,70 |
| Var.Neve h>1000 | 0,70 | 1,00 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 | 0,00 |

C.D.S.

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

| DESCRIZIONI | 1 | 2 |
|---------------------|------|------|
| Sisma direz. grd 0 | 0,00 | 0,00 |
| Sisma direz. grd 90 | 0,00 | 0,00 |

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

| DESCRIZIONI | 1 | 2 |
|----------------------|------|------|
| Peso Strutturale | 1,00 | 1,00 |
| Perm.Non Strutturale | 1,00 | 1,00 |
| Var.Abitazioni | 0,50 | 0,30 |
| Var.Neve h>1000 | 0,20 | 0,50 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 | 0,00 |
| Sisma direz. grd 0 | 0,00 | 0,00 |
| Sisma direz. grd 90 | 0,00 | 0,00 |

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

| DESCRIZIONI | 1 |
|----------------------|------|
| Peso Strutturale | 1,00 |
| Perm.Non Strutturale | 1,00 |
| Var.Abitazioni | 0,30 |
| Var.Neve h>1000 | 0,20 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 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 sismiche di piano.

| | |
|--------------------|--|
| Piano | : Numero del piano sismico |
| Gamma | : Coefficiente di distribuzione |
| FX | : Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate |
| FY | : Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate |
| Mt | : Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale |
| Mom.Ecc. 5% | : 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) |

• **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 |
| Piano12 | : 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: 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> |

- **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 | : <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</i> |

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 | : <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 X 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> |

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

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

| | |
|------------------|--|
| N. piano | : Numero del piano sismico |
| Res X (t) | : Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2) |
| Res Y (t) | : Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2) |
| Dom X (t) | : Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2) |
| Dom Y (t) | : Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2) |
| Res/Dom | : Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2) |
| Var.R/D | : Variazione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori |

Flag Verifica : (Sisma1/Sisma2)
: Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM 2008, 7.2.2 punto g)(Dm 2018, 7.2.1)

□ **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. | : Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale |
| Cotg Θ | : Cotangente Angolo del puntone compresso |
| Quota | : Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale |
| SgmT | : Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno. |
| AmpC | : Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale. |
| N/Nc | : Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo. |
| 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 |
| Sez B/H | : 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 |
| Concio | : Numero del concio |
| Co Nr | : 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 |
| GamRd | : Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza. |
| M Exd | : Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente) |
| M Eyd | : Momento ultimo di calcolo asse vettore Y |
| 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 My 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 / LEGNO

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 \bar{S} avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti (1.3*G1 + 1.5*G2). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione: |
| 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 tagliante |
| MxV.Rd | : Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale |
| MyV.Rd | : Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. 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 X locale |
| T Rd | : Torsione resistente |
| fy 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 sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

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

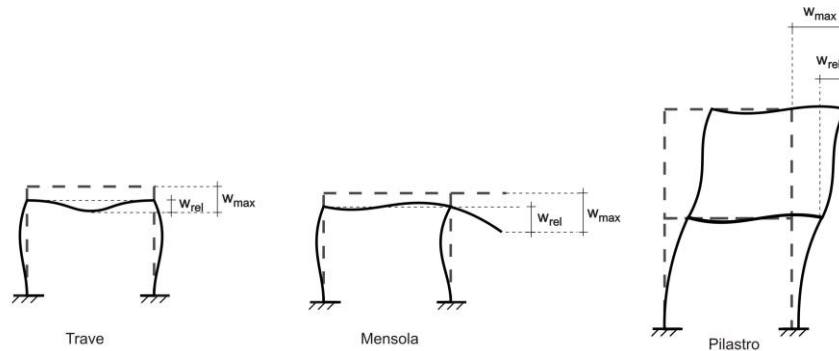
| | |
|-----------------------------------|---|
| l | : Lunghezza della trave |
| $\beta \cdot l$ | : Lunghezza libera di inflessione |
| clas. | : Classe di verifica della trave |
| ε | : $(235/f_y)^{(1/2)}$. Se il valore ε è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente 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%ϕf | : 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 flessione-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 $Wrel \leq Wlim$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $Wmax > Wlim$.

Se:

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

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

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

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

| | |
|----------------------------------|--|
| 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 |
| Fessura | : 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 |

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.O.

| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | |
|--|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .195 (s) - Sd/g:.085 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 4,998 | 0,000 | 2,286 | 2,537 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.D.

| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | |
|--|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .195 (s) - Sd/g:.105 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 6,148 | 0,000 | 2,811 | 3,120 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.V.

| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | |
|--|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .195 (s) - Sd/g:.094 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 5,486 | 0,000 | 2,509 | 2,784 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.C.

| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | |
|---|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .195 (s) - Sd/g:.34 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 19,801 | 0,000 | 9,054 | 10,049 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.O.

| SISMA DIREZIONE: 90° | | | | | |
|--|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .174 (s) - Sd/g:.085 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 0,000 | 4,998 | 3,461 | 3,136 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.D.

| SISMA DIREZIONE: 90° | | | | | |
|--|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .174 (s) - Sd/g:.105 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 0,000 | 6,148 | 4,256 | 3,858 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.V.

| SISMA DIREZIONE: 90° | | | | | |
|--|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .174 (s) - Sd/g:.094 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 0,000 | 5,496 | 3,805 | 3,449 |

FORZE DI PIANO SISMICHE STATICHE S.L.C.

| SISMA DIREZIONE: 90° | | | | | |
|---|--------|--------|--------|----------|-------------------|
| PERIODO PROPRIO APPROSSIMATO: .174 (s) - Sd/g:.33 | | | | | |
| Piano N.ro | Gamma | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 1,0000 | 0,000 | 19,801 | 13,709 | 12,425 |

CARATT.: 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 | 0,00 | -0,12 | 0,54 | 0,72 | 0,00 | -0,01 | 2 | 0,00 | 0,00 | 0,51 | 0,25 | 0,25 | 0,62 | -0,01 | 0,00 |
| 2 | 0,00 | 0,07 | -0,34 | 0,32 | 0,36 | 0,07 | -0,02 | 3 | 0,00 | -0,07 | 0,22 | 0,09 | 0,09 | 0,49 | 0,10 | 0,03 |
| 1 | 0,00 | -0,02 | 0,42 | -0,12 | -0,11 | -0,04 | 0,03 | 4 | 0,00 | 0,02 | 0,17 | 0,06 | 0,06 | 0,10 | -0,05 | 0,01 |
| 4 | 0,00 | 0,03 | 0,21 | -0,11 | -0,17 | 0,07 | 0,01 | 6 | 0,00 | -0,03 | 0,37 | 0,06 | 0,06 | 0,02 | 0,06 | 0,03 |
| 5 | 0,00 | 0,03 | -0,22 | 0,02 | 0,16 | 0,08 | 0,01 | 9 | 0,00 | -0,03 | -0,42 | -0,06 | 0,00 | 0,08 | 0,08 | 0,04 |
| 20 | 0,00 | 0,02 | 0,12 | -0,05 | -0,02 | 0,06 | -0,03 | 5 | 0,00 | -0,02 | -0,17 | 0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,04 |
| 2 | 0,00 | -0,03 | 0,10 | -0,07 | -0,01 | -0,06 | 0,01 | 22 | 0,00 | 0,03 | 0,08 | 0,02 | 0,06 | 0,06 | -0,06 | 0,01 |
| 22 | 0,00 | 0,02 | 0,08 | -0,04 | -0,06 | 0,05 | 0,01 | 7 | 0,00 | -0,02 | 0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,01 |
| 3 | 0,00 | -0,02 | 0,02 | -0,38 | -0,35 | -0,03 | 0,02 | 23 | 0,00 | 0,02 | -0,06 | 0,21 | -0,06 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 0,00 | 0,02 | -0,06 | -0,17 | 0,06 | 0,05 | 0,01 | 8 | 0,00 | -0,02 | -0,02 | 0,02 | 0,01 | 0,05 | 0,01 | 0,01 |
| 6 | 0,00 | -0,01 | -0,06 | 0,48 | 0,66 | -0,02 | 0,02 | 7 | 0,00 | 0,01 | 0,41 | 0,48 | 0,49 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 0,00 | 0,00 | -0,32 | 0,04 | 0,42 | -0,01 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | 0,44 | 0,47 | 0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 0,00 | -0,02 | -0,50 | 0,29 | 0,60 | -0,05 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,02 | 0,01 | 0,52 | 0,70 | -0,04 | -0,02 | -0,02 |
| 4 | 0,00 | -0,01 | -0,26 | 0,31 | 0,48 | -0,01 | 0,00 | 10 | 0,00 | 0,01 | 0,24 | 0,25 | 0,32 | -0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 10 | 0,00 | -0,01 | 1,50 | -0,08 | -0,34 | 0,02 | 0,00 | 11 | 0,00 | 0,01 | -1,48 | 0,14 | -0,40 | -0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 0,00 | 0,02 | -0,34 | 0,07 | 0,39 | 0,02 | 0,00 | 12 | 0,00 | -0,02 | 0,38 | 0,20 | 0,43 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 12 | 0,00 | 0,02 | 1,77 | 0,01 | -0,46 | -0,02 | 0,00 | 13 | 0,00 | -0,02 | -1,78 | 0,05 | -0,43 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 0,00 | -0,02 | -0,30 | 0,15 | 0,40 | -0,03 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,02 | 0,25 | 0,32 | 0,49 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | -0,02 | -0,82 | 0,76 | 0,63 | -0,08 | 0,11 | 20 | 0,00 | 0,02 | -0,12 | 0,05 | 0,04 | -0,06 | 0,01 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | -0,56 | -0,12 | -0,30 | 0,10 | -0,58 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,56 | 0,12 | 0,30 | 0,19 | -0,77 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 4,20 | -0,60 | 0,00 | -0,27 | 0,00 | -1,08 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,60 | 0,00 | 0,27 | 0,01 | -1,16 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 3,65 | -0,66 | 0,07 | 0,58 | -0,12 | -0,98 | 0,00 | 3 | 0,00 | 0,66 | -0,07 | -0,58 | -0,12 | -1,22 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | -0,26 | -0,06 | -0,12 | 0,06 | -0,09 | 0,00 | 4 | 0,00 | 0,26 | 0,06 | 0,12 | 0,08 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,80 | -0,30 | 0,09 | 0,13 | -0,08 | -0,15 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,30 | -0,09 | -0,13 | -0,12 | -0,57 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 2,80 | -0,51 | 0,04 | -0,32 | -0,03 | -0,52 | -0,01 | 6 | 0,00 | 0,51 | -0,04 | 0,32 | -0,08 | -0,70 | 0,01 | 0,00 |
| 7 | 4,20 | -0,55 | 0,00 | -0,16 | 0,00 | -0,98 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,55 | 0,00 | 0,16 | -0,01 | -1,07 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 3,64 | -0,78 | 0,01 | 0,08 | -0,01 | -1,16 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,78 | -0,01 | -0,08 | -0,01 | -1,34 | 0,00 | 0,00 |
| 9 | 2,80 | -0,56 | -0,03 | 0,41 | 0,02 | -0,60 | -0,01 | 9 | 0,00 | 0,56 | 0,03 | -0,41 | 0,07 | -0,74 | 0,01 | 0,00 |
| 10 | 4,15 | 0,00 | 0,38 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 22 | 4,20 | 0,00 | -0,38 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 12 | 3,64 | 0,00 | 0,47 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | -0,47 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,43 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 13 | 3,64 | 0,00 | -0,43 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,44 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | 11 | 4,15 | 0,00 | -0,44 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | 0,00 | -0,24 | -0,49 | 0,73 | -0,01 | 0,00 | 2 | 4,20 | 0,00 | 0,24 | 0,49 | 0,50 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 4,20 | -0,02 | -0,59 | 0,32 | 0,65 | -0,02 | 0,00 | 3 | 3,65 | 0,02 | 0,59 | -0,32 | 0,87 | -0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 2,80 | 0,00 | -0,22 | -0,46 | 0,66 | 0,01 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,22 | 0,46 | 0,45 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 4,20 | 0,00 | -0,51 | 0,00 | 0,61 | 0,00 | 0,00 | 8 | 3,64 | 0,00 | 0,51 | 0,00 | 0,71 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

C.D.S.

| CARATT.: 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) |
| 8 | 3,64 | 0,00 | -0,33 | 0,49 | 0,61 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 9 | 2,80 | 0,00 | 0,33 | -0,49 | 0,75 | 0,01 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | 0,15 | 0,06 | 0,12 | -0,10 | -0,01 | 0,01 | 0,03 | 21 | 2,80 | -0,15 | -0,06 | -0,12 | 0,07 | 0,07 | -0,03 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 29 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,05 |
| 5 | 2,80 | 0,01 | -0,02 | -0,22 | 0,03 | -0,05 | 0,06 | 0,59 | 2,80 | -0,01 | 0,02 | 0,22 | -0,03 | 0,05 | -0,06 | |
| 20 | 2,87 | -0,02 | -0,06 | -0,12 | -0,04 | -0,08 | -0,09 | 5 | 2,80 | 0,02 | 0,06 | 0,12 | 0,07 | 0,07 | 0,09 | |
| 3 | 3,65 | 0,18 | -0,30 | -0,59 | 0,27 | 0,04 | 0,02 | 14 | 3,53 | -0,18 | 0,30 | 0,59 | -0,05 | 0,09 | -0,02 | |
| 14 | 3,53 | 0,12 | -0,06 | 0,00 | 0,06 | 0,06 | 0,01 | 15 | 3,42 | -0,12 | 0,06 | 0,00 | -0,01 | 0,04 | -0,01 | |
| 15 | 3,42 | 0,05 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,03 | 0,00 | 16 | 3,30 | -0,05 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | |
| 16 | 3,30 | 0,03 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 17 | 3,19 | -0,03 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | |
| 17 | 3,19 | 0,04 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | 0,02 | 0,00 | 18 | 3,07 | -0,04 | 0,02 | 0,00 | 0,03 | 0,02 | 0,00 | |
| 18 | 3,07 | 0,02 | -0,04 | 0,00 | -0,04 | 0,02 | 0,00 | 20 | 2,87 | -0,02 | 0,04 | 0,00 | 0,10 | 0,02 | 0,00 | |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,00 | -0,07 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,01 | 24 | 2,80 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,01 | |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 25 | 2,80 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 26 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | 27 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,01 | |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,02 | 28 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,02 | |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | -0,05 | 4 | 2,80 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,05 | |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 30 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 31 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 32 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 32 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 33 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 33 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | 34 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | |
| 34 | 2,80 | -0,13 | -0,02 | 0,05 | 0,00 | -0,07 | -0,02 | 6 | 2,80 | 0,13 | 0,02 | -0,05 | 0,01 | -0,02 | 0,02 | |
| 59 | 2,80 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,02 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,02 | |
| 60 | 2,80 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | |
| 61 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 62 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | |
| 63 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,01 | |
| 64 | 2,80 | -0,14 | 0,01 | -0,04 | -0,02 | -0,07 | -0,02 | 9 | 2,80 | 0,14 | -0,01 | 0,04 | 0,01 | -0,02 | 0,02 | |
| 2 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 39 | 4,20 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 40 | 4,20 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 22 | 4,20 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,01 | |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 41 | 4,20 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | |
| 47 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 51 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 52 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 8 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | |
| 23 | 3,64 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,02 | 47 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | |
| 53 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 54 | 3,64 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 55 | 3,64 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 23 | 3,64 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,02 | |
| 3 | 3,65 | -0,04 | 0,14 | 0,34 | -0,10 | -0,02 | 0,01 | 53 | 3,64 | 0,04 | -0,14 | -0,34 | 0,00 | -0,01 | -0,01 | |
| 34 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 29 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 32 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 33 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 47 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | -0,02 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,02 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,06 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,08 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,08 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 4 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | -0,20 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,03 | 0,20 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | |
| 11 | 4,15 | 0,00 | -0,11 | 0,41 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,11 | -0,41 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | |
| 13 | 3,64 | 0,00 | -0,05 | 0,29 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,05 | -0,29 | 0,10 | 0,00 | 0,00 | |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,07 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,07 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | | | | | | | | | | | |

| TENS.: SISMA 0°: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| Shell Nro | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq |
| 1 | 80 | 1,49 | 11,51 | 0,44 | 0,01 | -0,01 | -0,02 | 81 | -0,77 | -0,01 | 0,34 | -0,01 | -0,02 | -0,02 |
| 1 | 13 | 1,14 | 11,44 | 0,57 | -0,01 | -0,01 | -0,01 | 9 | -1,15 | -0,09 | 0,24 | -0,03 | -0,02 | -0,01 |
| 2 | 86 | 1,64 | 12,75 | 0,24 | 0,01 | -0,09 | -0,05 | 87 | -0,97 | -0,28 | 0,15 | -0,02 | -0,08 | -0,05 |
| 2 | 15 | 1,31 | 12,68 | 0,91 | -0,03 | -0,14 | -0,03 | 11 | -1,29 | -0,34 | 0,82 | 0,01 | -0,16 | -0,03 |
| 3 | 87 | 1,08 | 0,12 | 0,24 | 0,10 | -0,05 | -0,05 | 90 | -1,50 | -12,80 | 0,26 | -0,06 | -0,08 | -0,02 |
| 3 | 11 | 1,21 | 0,15 | 0,68 | -0,48 | -0,26 | -0,02 | 16 | -1,37 | -12,77 | 0,69 | 0,19 | -0,14 | 0,01 |
| 4 | 81 | 0,68 | 0,30 | 0,28 | 0,03 | -0,01 | -0,02 | 92 | -1,61 | -11,43 | 0,42 | 0,00 | -0,01 | -0,03 |
| 4 | 9 | 1,19 | 0,40 | 0,46 | 0,07 | 0,00 | -0,04 | 14 | -1,15 | -11,34 | 0,83 | 0,04 | 0,00 | -0,05 |
| 5 | 82 | 1,21 | 6,08 | 0,92 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 83 | 0,15 | 0,13 | 0,14 | -0,01 | 0,00 | -0,04 |
| 5 | 80 | -0,06 | 5,80 | 1,13 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 81 | -1,24 | -0,16 | 0,24 | 0,00 | 0,00 | -0,03 |
| 6 | 84 | -1,32 | 0,16 | 1,36 | -0,01 | 0,01 | -0,04 | 85 | -1,11 | 0,07 | -0,55 | -0,01 | 0,01 | -0,04 |
| 6 | 82 | 0,39 | 0,46 | 1,48 | -0,01 | 0,01 | -0,04 | 83 | 0,37 | 0,33 | -0,42 | -0,01 | 0,01 | -0,04 |
| 7 | 26 | -6,67 | -5,53 | -0,71 | 0,00 | 0,02 | -0,03 | 27 | -6,00 | -1,25 | -0,37 | 0,00 | 0,02 | -0,03 |
| 7 | 84 | 4,22 | -3,90 | 0,14 | -0,01 | 0,01 | -0,03 | 85 | 4,93 | 0,36 | 0,56 | -0,01 | 0,02 | -0,03 |
| 8 | 88 | 1,15 | 5,51 | 0,28 | -0,01 | 0,03 | -0,03 | 89 | 0,04 | -0,05 | 0,04 | 0,01 | 0,03 | -0,03 |
| 8 | 86 | -0,07 | 5,27 | 0,91 | 0,01 | -0,07 | -0,03 | 87 | -1,18 | -0,29 | 0,66 | -0,02 | -0,08 | -0,04 |
| 9 | 28 | -0,67 | -1,98 | 0,64 | 0,02 | 0,10 | -0,02 | 29 | -0,29 | -0,07 | -0,05 | 0,03 | 0,15 | -0,02 |
| 9 | 88 | -0,27 | -1,90 | 1,14 | 0,00 | 0,04 | -0,05 | 89 | 0,11 | 0,01 | 0,45 | 0,00 | 0,02 | -0,05 |
| 10 | 89 | 0,04 | -0,06 | 0,28 | -0,02 | 0,02 | -0,04 | 91 | -1,07 | -5,61 | 0,29 | 0,01 | 0,03 | -0,05 |
| 10 | 87 | 1,08 | 0,15 | 0,76 | 0,10 | -0,05 | -0,03 | 90 | -0,03 | -5,41 | 0,76 | -0,06 | -0,10 | -0,04 |
| 11 | 29 | -0,02 | -0,03 | 0,09 | 0,03 | 0,15 | -0,05 | 30 | 0,34 | 1,75 | 0,21 | 0,02 | 0,12 | -0,05 |
| 11 | 89 | -0,02 | -0,03 | 0,69 | -0,02 | 0,01 | -0,02 | 91 | 0,33 | 1,75 | 0,81 | 0,01 | 0,04 | -0,02 |
| 12 | 83 | -0,27 | 0,01 | 0,11 | 0,00 | -0,01 | -0,04 | 93 | -1,32 | -5,87 | 0,91 | 0,00 | -0,01 | -0,04 |
| 12 | 81 | 1,35 | 0,34 | 0,17 | 0,00 | -0,01 | -0,03 | 92 | 0,19 | -5,55 | 1,09 | 0,00 | -0,01 | -0,03 |
| 13 | 85 | 0,95 | 0,04 | -0,92 | 0,01 | -0,01 | -0,04 | 94 | 1,21 | -0,03 | 1,28 | 0,01 | -0,01 | -0,04 |
| 13 | 83 | -0,24 | -0,07 | -0,46 | 0,01 | -0,01 | -0,04 | 93 | -0,25 | -0,20 | 1,74 | 0,01 | -0,01 | -0,04 |
| 14 | 27 | 6,25 | 1,24 | -0,57 | 0,00 | -0,01 | -0,04 | 31 | 7,14 | 6,09 | -0,08 | 0,01 | -0,01 | -0,04 |
| 14 | 85 | -5,01 | -0,49 | 0,20 | 0,01 | -0,01 | -0,04 | 94 | -4,18 | 4,32 | 0,59 | 0,01 | -0,01 | -0,04 |

| CARATT.: SISMA 90°: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--------------------------|----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|-----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|
| Tra to | 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 | 0,05 | 0,51 | -0,08 | -0,01 | 0,13 | -0,04 | 2 | 0,00 | -0,05 | 0,14 | 0,19 | 0,09 | 0,14 | 0,00 | |
| 2 | 0,00 | 0,00 | 0,10 | -0,19 | -0,03 | -0,06 | 0,00 | 3 | 0,00 | 0,00 | 0,14 | 0,25 | 0,04 | 0,06 | -0,01 | |
| 1 | 0,00 | -0,05 | -0,21 | 0,66 | 0,94 | -0,12 | 0,02 | 4 | 0,00 | 0,05 | 0,50 | 0,57 | 0,72 | -0,10 | 0,00 | |
| 4 | 0,00 | -0,02 | -0,50 | 0,61 | 0,71 | -0,03 | 0,00 | 6 | 0,00 | 0,02 | 0,21 | 0,67 | 0,93 | -0,08 | -0,02 | |
| 5 | 0,00 | 0,02 | -0,46 | 0,16 | 0,81 | 0,01 | -0,01 | 9 | 0,00 | -0,02 | 0,30 | 0,85 | 1,15 | 0,07 | 0,02 | |
| 20 | 0,00 | 0,76 | -0,66 | -0,85 | -0,24 | 0,36 | -0,08 | 5 | 0,00 | -0,76 | 0,82 | 0,96 | 0,61 | 0,02 | 0,08 | |
| 2 | 0,00 | -0,03 | -0,14 | 0,18 | 0,26 | -0,08 | 0,00 | 22 | 0,00 | 0,03 | 0,02 | 0,06 | 0,05 | -0,06 | 0,00 | |
| 22 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,05 | 0,05 | 0,02 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,00 | 0,13 | 0,20 | 0,26 | 0,00 | 0,00 | |
| 3 | 0,00 | 0,01 | -0,09 | 0,48 | 0,28 | 0,04 | 0,00 | 23 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | -0,09 | 0,05 | -0,01 | 0,00 | |
| 23 | 0,00 | 0,03 | -0,03 | 0,20 | 0,06 | 0,07 | 0,00 | 8 | 0,00 | -0,03 | 0,18 | 0,18 | 0,35 | 0,09 | 0,00 | |
| 6 | 0,00 | 0,04 | -0,50 | 0,06 | 0,02 | 0,08 | -0,04 | 7 | 0,00 | -0,04 | -0,15 | -0,12 | -0,09 | 0,10 | 0,00 | |
| 7 | 0,00 | -0,04 | -0,09 | 0,10 | 0,05 | -0,10 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,04 | -0,16 | -0,14 | -0,13 | 0,00 | -0,01 | |
| 8 | 0,00 | -0,04 | -0,20 | 0,05 | 0,04 | -0,07 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,04 | -0,65 | -0,12 | -0,10 | -0,07 | -0,05 | |
| 4 | 0,00 | 0,05 | -0,01 | 0,03 | 0,01 | 0,15 | -0,02 | 10 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | -0,24 | 0,01 | 0,11 | 0,00 | |
| 10 | 0,00 | -0,08 | 0,03 | 0,23 | -0,01 | -0,11 | 0,01 | 11 | 0,00 | 0,08 | -0,03 | -0,25 | -0,01 | 0,07 | -0,01 | |
| 11 | 0,00 | -0,02 | -0,01 | 0,30 | 0,01 | -0,08 | 0,00 | 12 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,41 | 0,01 | 0,04 | -0,01 | |
| 12 | 0,00 | 0,14 | 0,04 | 0,39 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 13 | 0,00 | -0,14 | -0,05 | -0,41 | -0,01 | 0,08 | 0,00 | |
| 13 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,47 | 0,01 | -0,08 | -0,01 | 5 | 0,00 | 0,06 | 0,09 | -0,71 | -0,03 | -0,18 | -0,02 | |
| 3 | 0,00 | -0,07 | 0,08 | -0,30 | 0,15 | -0,07 | -0,04 | 20 | 0,00 | 0,07 | 0,66 | 1,14 | 0,23 | -0,36 | -0,11 | |
| 1 | 2,80 | 0,03 | 0,72 | -0,30 | -0,66 | 0,01 | 0,01 | 1 | 0,00 | -0,03 | -0,72 | 0,30 | -1,06 | 0,05 | -0,01 | |
| 2 | 4,20 | -0,03 | 0,13 | -0,09 | -0,18 | -0,04 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,03 | -0,13 | 0,09 | -0,29 | -0,06 | 0,00 | |
| 3 | 3,65 | -0,08 | 0,22 | -0,13 | -0,31 | -0,14 | -0,01 | 3 | 0,00 | 0,08 | -0,22 | 0,13 | -0,42 | -0,14 | 0,01 | |
| 4 | 2,80 | -0,01 | 1,23 | 0,01 | -1,31 | 0,00 | 0,00 | 4 | 0,00 | 0,01 | -1,23 | -0,01 | -1,65 | -0,01 | 0,00 | |
| 5 | 2,80 | -0,04 | 1,18 | -0,44 | -1,14 | -0,04 | -0,01 | 5 | 0,00 | 0,04 | -1,18 | 0,44 | -1,70 | -0,05 | 0,01 | |
| 6 | 2,80 | -0,03 | 0,70 | 0,29 | -0,64 | -0,02 | 0,00 | 6 | 0,00 | 0,03 | -0,70 | -0,29 | -1,05 | -0,06 | 0,00 | |
| 7 | 4,20 | 0,02 | 0,12 | 0,11 | -0,17 | 0,02 | 0,00 | 7 | 0,00 | -0,02 | -0,12 | -0,11 | -0,28 | 0,05 | 0,00 | |
| 8 | 3,64 | 0,05 | 0,19 | 0,17 | -0,22 | 0,10 | 0,00 | 8 | 0,00 | -0,05 | -0,19 | -0,17 | -0,38 | 0,08 | 0,00 | |
| 9 | 2,80 | 0,11 | 0,89 | 0,35 | -0,82 | 0,10 | -0,01 | 9 | 0,00 | -0,11 | -0,89 | -0,35 | -1,31 | 0,16 | 0,01 | |
| 10 | 4,15 | 0,12 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 22 | 4,20 | -0,12 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | |
| 12 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 13 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 22 | 4,20 | -0,12 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 11 | 4,15 | 0,12 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | |
| 1 | 2,80 | 0,02 | 0,01 | 0,10 | -0,02 | 0,05 | 0,00 | 2 | 4,20 | -0,02 | -0,01 | -0,10 | -0,02 | 0,06 | 0,00 | |
| 2 | 4,20 | -0,06 | -0,05 | -0,42 | 0,08 | -0,08 | 0,00 | 3 | 3,65 | 0,06 | 0,05 | 0,42 | 0,05 | -0,06 | 0,00 | |
| 6 | 2,80 | 0,02 | -0,01 | -0,05 | 0,03 | 0,06 | 0,00 | 7 | 4,20 | -0,02 | 0,01 | 0,05 | 0,02 | 0,06 | 0,00 | |
| 7 | 4,20 | -0,09 | 0,02 | 0,00 | -0,05 | -0,12 | 0,00 | 8 | 3,64 | 0,09 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | -0,13 | 0,00 | |
| 8 | 3,64 | -0,03 | 0,06 | -0,11 | -0,10 | -0,07 | 0,00 | 9 | 2,80 | 0,03 | -0,06 | 0,11 | -0,13 | -0,06 | 0,00 | |
| 1 | 2,80 | 0,07 | -0,33 | -0,74 | 0,86 | -0,07 | 0,00 | 21 | 2,80 | -0,07 | 0,33 | 0,74 | -0,68 | 0,10 | 0,00 | |
| 4 | 2,80 | 0,00 | -0,42 | 0,00 | 0,81 | 0,00 | 0,00 | 29 | 2,80 | 0,00 | 0,42 | 0,00 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | |
| 5 | 2,80 | -0,07 | -0,55 | -4,46 | 1,13 | -0,01 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,07 | 0,55 | 4,46 | -0,86 | -0,03 | 0,00 | |
| 20 | 2,87 | -0,09 | -0,55 | -3,23 | -0,07 | -0,09 | -0,04 | 5 | 2,80 | 0,09 | 0,55 | 3,23 | 0,35 | 0,04 | 0,04 | |
| 3 | 3,65 | 0,03 | -0,17 | -0,78 | 0,25 | 0,04 | -0,01 | 14 | 3,53 | -0,03 | 0,17 | 0,78 | -0,12 | -0,02 | 0,01 | |
| 14 | 3,53 | -0,07 | -0,04 | 0,00 | 0,12 | -0,04 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,07 | 0,04 | 0,00 | -0,09 | -0,02 | 0,00 | |
| 15 | 3,42 | -0,01 | -0,03 | 0,00 | 0,09 | -0,01 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,01 | 0,03 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | |
| 16 | 3,30 | 0,01 | -0,03 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | -0,01 | 0,03 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | |
| 17 | 3,19 | -0,03 | -0,04 | 0,00 | 0,04 | -0,01 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,03 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | |
| 18 | 3,07 | -0,11 | -0,06 | 0,00 | 0,01 | -0,06 | 0,02 | 20 | 2,87 | 0,11 | 0,06 | 0,00 | 0,09 | -0,12 | -0,02 | |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,00 | -0,13 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 21 | 2,80 | 0,00 | -0,34 | 0,00 | 0,68 | 0,00 | 0,00 | 24 | 2,80 | 0,00 | 0,34 | 0,00 | -0,44 | 0,00 | 0,00 | |
| 24 | 2,80 | 0,00 | -0,35 | 0,00 | 0,44 | 0,00 | 0,00 | 25 | 2,80 | 0,00 | 0,35 | 0,00 | -0,20 | 0,00 | 0,00 | |
| 25 | 2,80 | 0,00 | -0,36 | 0,00 | 0,20 | 0,00 | 0,00 | 26 | 2,80 | 0,00 | 0,36 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | |
| 26 | 2,80 | 0,00 | -0,38 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 27 | 2,80 | 0,00 | 0,38 | 0,00 | 0,32 | 0,00 | 0,00 | |
| 27 | 2,80 | 0,00 | -0,41 | 0,00 | -0,32 | 0,00 | 0,00 | 28 | 2,80 | 0,00 | 0,41 | 0,00 | 0,60 | 0,00 | 0,00 | |
| 28 | 2,80 | 0,00 | -0,44 | 0,00 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 4 | 2,80 | 0,00 | 0,44 | 0,00 | 0,82 | 0,00 | 0,00 | |
| 29 | 2,80 | 0,00 | -0,39 | 0,00 | 0,60 | 0,00 | 0,00 | 30 | 2,80 | 0,00 | 0,39 | 0,00 | -0,32 | 0,00 | 0,00 | |
| 30 | 2,80 | 0,00 | -0,36 | 0,00 | 0,32 | 0,00 | 0,00 | 31 | 2,80 | 0,00 | 0,36 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | |
| 31 | 2,80 | 0,00 | -0,34 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | | | | | | | | | | |

| CARATT.: SISMA 90°: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--------------------------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Tra | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt |
| tto | In. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t°m) | (t°m) | (t°m) | Fin. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t°m) | (t°m) | (t°m) |
| 36 | 4,20 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 22 | 4,20 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 41 | 4,20 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 42 | 4,20 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,18 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | 0,15 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 8 | 3,64 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 57 | 3,64 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 3,65 | 0,02 | -0,04 | 0,39 | 0,15 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | -0,02 | 0,04 | -0,39 | -0,12 | 0,00 | 0,00 |
| 34 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 32 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 33 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,17 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 4,15 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,23 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,00 | 0,00 | -0,23 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,00 | -0,01 | -0,02 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | -0,04 | 0,01 | 0,04 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 14 | 3,53 | 0,04 | -0,01 | -0,04 | 0,00 | -0,01 | 0,00 |

| TENS.: SISMA 90°: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|-------------------------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| Shell | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 |
| Nro | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq |
| 1 | 80 | 0,04 | 0,25 | -0,01 | -0,42 | -3,59 | -0,16 | 81 | -0,02 | -0,01 | 0,03 | -0,79 | -3,68 | -0,01 |
| | 13 | 0,01 | 0,25 | -0,01 | -0,67 | -4,40 | -0,09 | 9 | -0,04 | -0,01 | 0,02 | -1,05 | -4,49 | 0,05 |
| 2 | 86 | 0,07 | 0,29 | -0,02 | 0,53 | -2,83 | -0,71 | 87 | 0,01 | -0,01 | 0,05 | -0,43 | -2,03 | -0,70 |
| | 15 | -0,04 | 0,27 | -0,02 | -2,38 | -6,18 | 0,60 | 11 | -0,10 | -0,04 | 0,05 | 0,75 | -7,19 | 0,60 |
| 3 | 87 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,68 | -1,81 | 0,60 | 90 | 0,08 | -0,27 | 0,01 | -0,10 | -3,01 | 0,84 |
| | 11 | -0,12 | -0,05 | 0,00 | -3,86 | -8,11 | -0,72 | 16 | -0,18 | -0,32 | 0,01 | -0,17 | -5,67 | -0,48 |
| 4 | 81 | 0,10 | 0,01 | 0,00 | -0,51 | -3,64 | 0,05 | 92 | 0,05 | -0,24 | 0,02 | -0,40 | -3,57 | 0,10 |
| | 9 | -0,10 | -0,03 | 0,00 | -0,19 | -4,27 | -0,10 | 14 | -0,14 | -0,27 | 0,03 | -0,09 | -4,20 | -0,05 |
| 5 | 82 | 0,02 | 0,12 | 0,01 | -0,27 | -1,23 | -0,03 | 83 | -0,01 | -0,01 | 0,01 | -0,24 | -1,21 | -0,06 |
| | 80 | 0,01 | 0,12 | 0,02 | 0,38 | -1,61 | -0,08 | 81 | -0,02 | -0,01 | 0,01 | 0,41 | -1,59 | -0,11 |
| 6 | 84 | -0,03 | -0,01 | 0,03 | -0,44 | 1,26 | 0,18 | 85 | -0,03 | -0,01 | -0,01 | -0,31 | 1,32 | 0,16 |
| | 82 | 0,01 | 0,00 | 0,03 | 0,16 | 0,88 | 0,06 | 83 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,30 | 0,94 | 0,03 |
| 7 | 26 | -0,15 | -0,13 | -0,02 | 0,38 | 3,87 | 0,53 | 27 | -0,13 | -0,04 | -0,01 | 0,61 | 3,97 | 0,60 |
| | 84 | 0,09 | -0,10 | 0,00 | 0,39 | 3,26 | 0,27 | 85 | 0,11 | 0,00 | 0,01 | | | |

C.D.S.

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

| CARATT. PESO PROPRIO: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------------|----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|-----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|
| Tra tto | Filo In. | Alt. (m) | Tx (t) | Ty (t) | N (t) | Mx (t*m) | My (t*m) | Mt (t*m) | Filo Fin. | Alt. (m) | Tx (t) | Ty (t) | N (t) | Mx (t*m) | My (t*m) | Mt (t*m) |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,29 | 0,13 | -0,35 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,19 | -0,22 | 0,21 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,01 | 0,27 | 0,15 | -0,33 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | -0,01 | 0,18 | -0,24 | 0,20 | 0,02 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,02 | 0,30 | 0,15 | -0,33 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | -0,02 | 0,22 | -0,25 | 0,20 | 0,03 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,35 | 0,15 | -0,21 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,32 | -0,28 | 0,14 | -0,01 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,35 | 0,59 | -0,20 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,29 | -0,71 | 0,06 | -0,01 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,38 | 0,90 | -0,21 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,31 | -1,03 | 0,05 | -0,01 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,40 | 1,03 | -0,22 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,33 | -1,17 | 0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,37 | 0,82 | -0,21 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,31 | -0,95 | 0,07 | 0,01 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,01 | 0,41 | 0,35 | -0,25 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 64 | 2,80 | -0,01 | 0,38 | -0,50 | 0,16 | 0,01 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,38 | -0,01 | -0,28 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,40 | 0,22 | 0,33 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 4,15 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | -0,11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,19 | -0,08 | 0,09 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 3,64 | 0,00 | 0,33 | -0,21 | -0,22 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,32 | 0,08 | 0,20 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,40 | 0,60 | -0,23 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,46 | -0,37 | 0,37 | 0,02 | 0,00 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,36 | 1,13 | -0,11 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,45 | -0,92 | 0,37 | 0,01 | 0,00 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,35 | 1,42 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,46 | -1,20 | 0,37 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,35 | 1,36 | -0,08 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,46 | -1,14 | 0,37 | -0,01 | 0,00 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,36 | 0,99 | -0,12 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,45 | -0,78 | 0,35 | -0,01 | 0,00 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,38 | 0,46 | -0,20 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,42 | -0,25 | 0,34 | -0,01 | 0,00 |
| 35 | 4,20 | -0,02 | 0,35 | 0,17 | -0,33 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,02 | 0,13 | -0,26 | 0,01 | -0,02 | 0,00 |
| 36 | 4,20 | -0,01 | 0,35 | 0,29 | -0,36 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,01 | 0,10 | -0,38 | 0,00 | -0,02 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,34 | 0,26 | -0,37 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,10 | -0,35 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,01 | 0,33 | 0,15 | -0,37 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | -0,01 | 0,12 | -0,24 | 0,05 | 0,01 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,02 | 0,30 | 0,07 | -0,34 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | -0,02 | 0,15 | -0,16 | 0,11 | 0,02 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,01 | 0,25 | 0,07 | -0,27 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | -0,01 | 0,17 | -0,15 | 0,15 | 0,02 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,32 | 0,48 | -0,19 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,00 | 0,31 | -0,58 | 0,15 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,20 | -0,90 | -0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,00 | 0,15 | 0,83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | -0,02 | 0,12 | -0,60 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,02 | 0,14 | 0,55 | 0,03 | -0,02 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | -0,09 | 0,01 | -0,22 | 0,01 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,09 | 0,16 | 0,19 | 0,07 | -0,05 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | -0,40 | -0,16 | 0,06 | 0,00 | -0,11 | 0,00 | 0,00 | 14 | 3,53 | 0,40 | 0,23 | -0,08 | 0,11 | -0,11 | 0,00 |

| TENS. PESO PROPRIO: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| Shell Nro | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq |
| 1 | 80 | 1,30 | -3,97 | -0,80 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 81 | 0,74 | -6,43 | -0,41 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| | 13 | -0,98 | -4,43 | 0,94 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 9 | -1,51 | -6,88 | 1,27 | 0,01 | -0,01 | 0,00 |
| 2 | 86 | 0,62 | -5,13 | -0,79 | 0,00 | 0,01 | 0,02 | 87 | 0,46 | -5,91 | 0,68 | 0,00 | -0,02 | 0,02 |
| | 15 | -1,07 | -5,47 | -0,93 | -0,01 | -0,09 | -0,02 | 11 | -1,23 | -6,25 | 0,55 | -0,01 | -0,03 | -0,02 |
| 3 | 87 | 1,27 | -5,81 | 0,49 | 0,00 | -0,02 | -0,04 | 90 | 1,18 | -6,28 | 0,55 | 0,01 | 0,04 | -0,05 |
| | 11 | -1,46 | -6,36 | -0,68 | 0,02 | -0,02 | 0,04 | 16 | -1,56 | -6,83 | -0,62 | -0,03 | -0,13 | 0,04 |
| 4 | 81 | 0,42 | -6,31 | -1,26 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 92 | 0,19 | -8,43 | 0,63 | 0,00 | -0,01 | 0,00 |
| | 9 | -0,75 | -6,55 | -0,18 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 14 | -1,23 | -8,71 | 1,75 | -0,01 | -0,01 | 0,00 |
| 5 | 82 | 0,71 | -6,73 | -1,69 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 83 | 0,70 | -6,08 | -0,53 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| | 80 | -0,70 | -7,25 | 0,26 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 81 | -0,57 | -6,57 | 1,43 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 6 | 84 | 1,07 | -9,36 | -1,88 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 85 | 1,81 | -5,35 | -1,21 | 0,00 | 0,03 | 0,00 |
| | 82 | -1,57 | -10,35 | 0,16 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 83 | -0,74 | -6,34 | 0,91 | 0,00 | 0,03 | 0,00 |
| 7 | 26 | -0,13 | -12,31 | -0,76 | -0,01 | 0,06 | -0,01 | 27 | 1,80 | -4,30 | -3,00 | 0,02 | 0,06 | -0,01 |
| | 84 | -2,53 | -13,33 | 0,87 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 85 | -0,87 | -5,43 | -1,21 | 0,02 | 0,05 | 0,00 |
| 8 | 88 | -0,17 | -3,81 | 0,08 | -0,01 | 0,07 | 0,01 | 89 | -0,55 | -5,71 | -0,12 | 0,00 | 0,08 | 0,00 |
| | 86 | 0,30 | -3,71 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 87 | -0,08 | -5,61 | -0,21 | 0,01 | 0,01 | -0,01 |
| 9 | 28 | -1,04 | -2,05 | 0,32 | 0,02 | 0,12 | 0,02 | 29 | -1,81 | -5,90 | -1,27 | 0,04 | 0,18 | 0,02 |
| | 88 | 1,39 | -1,56 | 0,80 | 0,00 | 0,09 | -0,03 | 89 | 0,62 | -5,41 | -0,79 | 0,00 | 0,05 | -0,03 |
| 10 | 89 | 0,41 | -5,53 | 0,81 | 0,00 | 0,08 | -0,01 | 91 | -0,02 | -7,69 | 0,15 | -0,01 | 0,07 | -0,01 |
| | 87 | -0,41 | -5,69 | -0,40 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 90 | -0,84 | -7,85 | -1,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 29 | -1,66 | -5,88 | 1,91 | 0,04 | 0,18 | -0,04 | 30 | -2,26 | -8,86 | -0,03 | 0,02 | 0,09 | -0,04 |
| | 89 | 1,38 | -5,27 | 0,13 | 0,00 | 0,05 | 0,03 | 91 | 0,78 | -8,25 | -1,81 | 0,00 | 0,10 | 0,04 |
| 12 | 83 | -0,28 | -6,16 | 0,40 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 93 | -0,25 | -5,45 | -0,06 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| | 81 | 0,07 | -5,99 | 1,21 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 92 | 0,16 | -5,27 | 0,74 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 13 | 85 | -1,27 | -5,74 | 1,87 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 94 | -1,03 | -2,52 | -1,10 | 0,00 | 0,03 | 0,00 |
| | 83 | 0,13 | -5,36 | 2,36 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 93 | 0,74 | -2,08 | -0,65 | 0,00 | 0,02 | 0,00 |
| 14 | 27 | -5,67 | -6,31 | 2,13 | 0,02 | 0,06 | 0,01 | 31 | -4,77 | 0,09 | -1,37 | -0,01 | 0,06 | 0,01 |
| | 85 | 2,56 | -4,68 | 2,58 | 0,02 | 0,05 | 0,00 | 94 | 3,90 | 1,76 | -1,02 | 0,00 | 0,05 | 0,00 |

| CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------------|----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|-----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|
| Tra tto | Filo In. | Alt. (m) | Tx (t) | Ty (t) | N (t) | Mx (t*m) | My (t*m) | Mt (t*m) | Filo Fin. | Alt. (m) | Tx (t) | Ty (t) | N (t) | Mx (t*m) | My (t*m) | Mt (t*m) |
| 1 | 0,00 | 0,00 | -0,66 | -0,07 | -0,05 | 0,01 | 0,03 | 2 | 0,00 | 0,00 | -0,67 | 0,08 | -0,45 | 0,00 | 0,02 | |
| 2 | 0,00 | 0,00 | -0,75 | -0,01 | 0,52 | 0,00 | 0,02 | 3 | 0,00 | 0,00 | -0,24 | 0,02 | 0,04 | 0,00 | 0,01 | |
| 1 | 0,00 | 0,00 | -0,57 | -0,37 | -0,21 | 0,00 | -0,03 | 4 | 0,00 | 0,00 | -1,34 | 0,33 | -1,03 | -0,01 | -0,03 | |
| 4 | 0,00 | 0,00 | -1,30 | -0,38 | 0,99 | 0,01 | -0,03 | 6 | 0,00 | 0,00 | -0,59 | 0,39 | 0,21 | 0,00 | -0,03 | |
| 5 | 0,00 | 0,00 | -0,56 | -0,33 | 0,32 | 0,00 | 0,02 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,46 | 0,32 | 0,16 | 0,00 | 0,03 | |
| 20 | 0,00 | 0,00 | 0,69 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | 0,02 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,92 | 0,00 | -0,51 | 0,00 | -0,01 | |
| 2 | 0,00 | 0,00 | -0,19 | -0,21 | -0,25 | -0,01 | 0,00 | 22 | 0,00 | 0,00 | -0,66 | 0,20 | -0,53 | -0,01 | 0,01 | |
| 22 | 0,00 | 0,00 | -0,66 | -0,20 | 0,52 | 0,01 | 0,01 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,16 | 0,22 | 0,25 | 0,01 | 0,00 | |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,14 | -0,20 | -0,22 | 0,00 | 0,00 | 23 | 0,00 | 0,00 | -0,61 | 0,20 | -0,49 | 0,00 | -0,01 | |
| 23 | 0,00 | 0,00 | -0,60 | -0,22 | 0,48 | 0,00 | -0,01 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,14 | 0,25 | 0,26 | 0,00 | 0,00 | |
| 6 | 0,00 | 0,00 | -0,70 | -0,07 | -0,04 | -0,01 | -0,03 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,58 | 0,09 | -0,35 | 0,00 | -0,02 | |
| 7 | 0,00 | -0,01 | -0,63 | -0,02 | 0,42 | -0,01 | -0,01 | 8 | 0,00 | 0,01 | -0,52 | 0,03 | -0,30 | -0,01 | -0,01 | |
| 8 | 0,00 | 0,00 | -0,60 | -0,04 | 0,31 | 0,01 | -0,01 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,61 | 0,06 | 0,07 | 0,01 | -0,03 | |
| 4 | 0,00 | 0,00 | -0,41 | -0,36 | -0,24 | 0,00 | 0,00 | 10 | 0,00 | 0,00 | -0,45 | 0,31 | -0,20 | 0,00 | 0,00 | |
| 10 | 0,00 | 0,00 | 0,25 | -0,47 | 0,20 | 0,00 | 0,00 | 11 | 0,00 | 0,00 | -0,46 | 0,47 | -0,37 | 0,00 | 0,00 | |
| 11 | 0,00 | 0,00 | -0,59 | -0,18 | 0,37 | 0,00 | 0,00 | 12 | 0,00 | 0,00 | -0,47 | 0,17 | -0,24 | 0,00 | 0,00 | |
| 12 | 0,00 | 0,00 | -0,17 | -0,49 | 0,23 | 0,00 | 0,00 | 13 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,49 | -0,19 | 0,00 | 0,00 | |
| 13 | 0,00 | 0,00 | -0,45 | -0,22 | 0,19 | 0,01 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,22 | 0,23 | 0,21 | 0,01 | 0,01 | |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,36 | -0,01 | -0,06 | 0,01 | 0,05 | 20 | 0,00 | 0,00 | -0,69 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,06 | |
| 1 | 2,80 | 0,07 | -0,37 | 1,23 | 0,70 | 0,18 | 0,00 | 1 | 0,00 | -0,07 | 0,37 | -1,23 | 0,18 | -0,01 | 0,00 | |
| 2 | 4,20 | -0,07 | -0,21 | 1,60 | 0,52 | -0,16 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,07 | 0,21 | -1,60 | 0,26 | -0,09 | 0,00 | |
| 3 | 3,65 | -0,01 | -0,21 | 0,74 | 0,47 | -0,01 | -0,01 | 3 | 0,00 | 0,01 | 0,21 | -0,74 | 0,22 | -0,04 | 0,01 | |
| 4 | 2,80 | 0,36 | -0,05 | 3,06 | 0,08 | 0,62 | 0,00 | 4 | 0,00 | -0,36 | 0,05 | -3,06 | 0,05 | 0,25 | 0,00 | |
| 5 | 2,80 | -0,23 | -0,33 | 1,70 | 0,53 | -0,37 | -0,01 | 5 | 0,00 | 0,23 | 0,33 | -1,70 | 0,27 | -0,18 | 0,01 | |
| 6</ | | | | | | | | | | | | | | | | |

C.D.S.

| CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------------|----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|-----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|--|
| Tra to | Filo In. | Alt. (m) | Tx (t) | Ty (t) | N (t) | Mx (t*m) | My (t*m) | Mt (t*m) | Filo Fin. | Alt. (m) | Tx (t) | Ty (t) | N (t) | Mx (t*m) | My (t*m) | Mt (t*m) | |
| 6 | 2,80 | -0,04 | 0,15 | -0,08 | 0,09 | -0,10 | -0,01 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,04 | 0,29 | 0,21 | 0,27 | -0,12 | 0,01 | |
| 7 | 4,20 | 0,16 | 0,13 | 0,00 | -0,15 | 0,21 | 0,00 | 8 | 3,64 | -0,16 | 0,10 | -0,05 | 0,12 | 0,20 | 0,00 | | |
| 8 | 3,64 | 0,04 | 0,23 | -0,12 | -0,16 | 0,09 | 0,01 | 9 | 2,80 | -0,04 | 0,13 | 0,04 | -0,05 | 0,07 | -0,01 | | |
| 1 | 2,80 | -0,20 | 1,12 | 0,33 | -0,65 | -0,04 | -0,29 | 21 | 2,80 | 0,20 | -1,12 | -0,33 | 0,07 | -0,06 | 0,29 | | |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 1,43 | 0,00 | -1,34 | 0,00 | -0,27 | 29 | 2,80 | 0,00 | -1,43 | 0,00 | 0,62 | 0,00 | 0,27 | | |
| 5 | 2,80 | -0,09 | 1,05 | -0,87 | -0,85 | 0,02 | 0,19 | 59 | 2,80 | 0,09 | -1,05 | 0,87 | 0,32 | -0,07 | -0,19 | | |
| 20 | 2,87 | -0,36 | -0,57 | -1,13 | -0,02 | -0,26 | -0,10 | 5 | 2,80 | 0,36 | 0,57 | 1,13 | 0,31 | 0,08 | 0,10 | | |
| 3 | 3,65 | 0,05 | 0,14 | -2,00 | -0,14 | 0,11 | 0,00 | 14 | 3,53 | -0,05 | -0,14 | 2,00 | 0,04 | -0,07 | 0,00 | | |
| 14 | 3,53 | -0,39 | 0,30 | 0,00 | -0,08 | -0,17 | 0,00 | 15 | 3,42 | -0,39 | -0,30 | 0,00 | -0,18 | -0,17 | 0,00 | | |
| 15 | 3,42 | -0,37 | 0,15 | 0,00 | 0,14 | -0,17 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,37 | -0,15 | 0,00 | -0,28 | -0,16 | 0,00 | | |
| 16 | 3,30 | -0,33 | 0,04 | 0,00 | 0,26 | -0,15 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,33 | -0,04 | 0,00 | -0,30 | -0,16 | 0,00 | | |
| 17 | 3,19 | -0,54 | -0,05 | 0,00 | 0,28 | -0,23 | 0,03 | 18 | 3,07 | 0,54 | 0,05 | 0,00 | -0,23 | -0,31 | -0,03 | | |
| 18 | 3,07 | -0,23 | -0,15 | 0,00 | 0,23 | -0,19 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,23 | 0,15 | 0,00 | 0,01 | -0,18 | 0,00 | | |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,18 | -0,33 | -0,07 | 0,01 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,15 | 0,27 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | | |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,74 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,13 | 24 | 2,80 | 0,00 | -0,74 | 0,00 | -0,45 | 0,00 | 0,13 | | |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,31 | 0,00 | 0,45 | 0,00 | -0,05 | 25 | 2,80 | 0,00 | -0,31 | 0,00 | -0,67 | 0,00 | 0,05 | | |
| 25 | 2,80 | 0,00 | -0,16 | 0,00 | 0,67 | 0,00 | 0,00 | 26 | 2,80 | 0,00 | 0,16 | 0,00 | -0,56 | 0,00 | 0,00 | | |
| 26 | 2,80 | 0,00 | -0,62 | 0,00 | 0,56 | 0,00 | 0,05 | 27 | 2,80 | 0,00 | 0,62 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | -0,05 | | |
| 27 | 2,80 | 0,00 | -1,02 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,13 | 28 | 2,80 | 0,00 | 1,02 | 0,00 | 0,58 | 0,00 | -0,13 | | |
| 28 | 2,80 | 0,00 | -1,35 | 0,00 | -0,58 | 0,00 | 0,27 | 4 | 2,80 | 0,00 | 1,35 | 0,00 | 1,26 | 0,00 | -0,27 | | |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | -0,63 | 0,00 | -0,13 | 30 | 2,80 | 0,00 | -1,10 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,13 | | |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,70 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | -0,07 | 31 | 2,80 | 0,00 | -0,70 | 0,00 | -0,56 | 0,00 | 0,07 | | |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,24 | 0,00 | 0,56 | 0,00 | -0,02 | 32 | 2,80 | 0,00 | -0,24 | 0,00 | -0,75 | 0,00 | 0,02 | | |
| 32 | 2,80 | 0,00 | -0,27 | 0,00 | 0,75 | 0,00 | 0,05 | 33 | 2,80 | 0,00 | 0,27 | 0,00 | -0,56 | 0,00 | -0,05 | | |
| 33 | 2,80 | 0,00 | -0,72 | 0,00 | 0,56 | 0,00 | 0,12 | 34 | 2,80 | 0,00 | 0,72 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | -0,12 | | |
| 34 | 2,80 | 0,19 | -1,15 | 0,35 | 0,05 | 0,07 | 0,29 | 6 | 2,80 | -0,19 | 1,15 | -0,35 | 0,72 | 0,05 | -0,29 | | |
| 59 | 2,80 | 0,00 | 0,78 | 0,00 | -0,33 | 0,00 | 0,09 | 60 | 2,80 | 0,00 | -0,78 | 0,00 | -0,22 | 0,00 | -0,09 | | |
| 60 | 2,80 | 0,00 | 0,48 | 0,00 | 0,22 | 0,00 | 0,05 | 61 | 2,80 | 0,00 | -0,48 | 0,00 | -0,51 | 0,00 | -0,05 | | |
| 61 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,51 | 0,00 | 0,01 | 62 | 2,80 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | -0,62 | 0,00 | -0,01 | | |
| 62 | 2,80 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | 0,62 | 0,00 | -0,03 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | -0,44 | 0,00 | 0,03 | | |
| 63 | 2,80 | 0,00 | -0,59 | 0,00 | 0,44 | 0,00 | -0,08 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,59 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,08 | | |
| 64 | 2,80 | -0,13 | -0,92 | 0,28 | 0,03 | -0,05 | -0,19 | 9 | 2,80 | 0,13 | 0,92 | -0,28 | 0,60 | -0,04 | 0,19 | | |
| 2 | 4,20 | 0,00 | 0,90 | 0,00 | -0,58 | 0,00 | 0,04 | 35 | 4,20 | 0,00 | -0,90 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,04 | | |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,48 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,01 | 36 | 4,20 | 0,00 | -0,48 | 0,00 | -0,36 | 0,00 | -0,01 | | |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,18 | 0,00 | 0,35 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | -0,18 | 0,00 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | | |
| 37 | 4,20 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,48 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | -0,42 | 0,00 | 0,00 | | |
| 38 | 4,20 | 0,00 | -0,35 | 0,00 | 0,43 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,35 | 0,00 | -0,18 | 0,00 | 0,00 | | |
| 39 | 4,20 | 0,00 | -0,68 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | -0,01 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,68 | 0,00 | 0,29 | 0,00 | 0,01 | | |
| 40 | 4,20 | 0,00 | -1,06 | 0,00 | -0,29 | 0,00 | -0,04 | 22 | 4,20 | 0,00 | 1,06 | 0,00 | 1,03 | 0,00 | 0,04 | | |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,69 | 0,00 | -0,30 | 0,00 | 0,01 | 42 | 4,20 | 0,00 | -0,69 | 0,00 | -0,18 | 0,00 | -0,01 | | |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,39 | 0,00 | 0,18 | 0,00 | 0,01 | 43 | 4,20 | 0,00 | -0,39 | 0,00 | -0,41 | 0,00 | -0,01 | | |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,41 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | -0,51 | 0,00 | 0,00 | | |
| 44 | 4,20 | 0,00 | -0,16 | 0,00 | 0,51 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,16 | 0,00 | -0,40 | 0,00 | 0,00 | | |
| 45 | 4,20 | 0,00 | -0,43 | 0,00 | 0,40 | 0,00 | -0,01 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,43 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | 0,01 | | |
| 46 | 4,20 | 0,00 | -0,87 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | -0,05 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,87 | 0,00 | 0,61 | 0,00 | 0,05 | | |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 1,07 | 0,00 | -1,05 | 0,00 | 0,04 | 41 | 4,20 | 0,00 | -1,07 | 0,00 | 0,30 | 0,00 | -0,04 | | |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,64 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | -0,01 | 48 | 3,64 | 0,00 | -0,64 | 0,00 | -0,20 | 0,00 | 0,01 | | |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,37 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | -0,01 | 49 | 3,64 | 0,00 | -0,37 | 0,00 | -0,41 | 0,00 | 0,01 | | |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,11 | 0,00 | 0,41 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | -0,11 | 0,00 | -0,50 | 0,00 | 0,00 | | |
| 50 | 3,64 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,17 | 0,00 | -0,39 | 0,00 | 0,00 | | |
| 51 | 3,64 | 0,00 | -0,45 | 0,00 | 0,39 | 0,00 | 0,01 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,45 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | -0,01 | | |
| 52 | 3,64 | 0,00 | -0,85 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,03 | 8 | 3,64 | 0,00 | 0,85 | 0,00 | 0,61 | 0,00 | -0,03 | | |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,98 | 0,00 | -0,94 | 0,00 | -0,03 | 47 | 3,64 | 0,00 | -0,98 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | 0,03 | | |
| 53 | 3,64 | 0,00 | 0,37 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | -0,37 | 0,00 | -0,22 | 0,00 | 0,00 | | |
| 54 | 3,64 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | -0,38 | 0,00 | 0,00 | | |
| 55 | 3,64 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,38 | 0,00 | -0,01 | 56 | 3,64 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,40 | 0,00 | 0,01 | | |
| 56 | 3,64 | 0,00 | -0,28 | 0,00 | 0,40 | 0,00 | -0,01 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,28 | 0,00 | -0,21 | 0,00 | 0,01 | | |
| 57 | 3,64 | 0,00 | -0,66 | 0,00 | 0,22 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,66 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | 0,00 | | |
| 58 | 3,64 | 0,00 | -0,97 | 0,00 | -0,24 | 0,00 | 0,02 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,97 | 0,00 | 0,92 | 0,00 | -0,02 | | |
| 3 | 3,65 | 0,00 | 0,41 | 1,72 | -0,30 | 0,01 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | -0,41 | -1,72 | 0,03 | -0,02 | 0,00 | | |
| 34 | 2,80 | 0,00 | 0,31 | 0,50 | -0,17 | -0,01 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,34 | -0,33 | 0,26 | -0,01 | 0,00 | | |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 0,26 | 0,33 | -0,14 | 0,01 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | 0,29 | -0,18 | 0,22 | 0,01 | 0,00 | | |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,23 | 0,67 | -0,06 | 0,01 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,28 | -0,53 | 0,21 | 0,01 | 0,00 | | |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,24 | 0,91 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,31 | -0,76 | 0,23 | 0,01 | 0,00 | | |
| 32 | 2,80 | 0,00 | 0,26 | 1,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,33 | -0,84 | 0,25 | 0,00 | 0,00 | | |
| 33 | 2,80 | 0,00 | 0,24 | 0,83 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,30 | -0,68 | 0,23 | -0,01 | 0,00 | | |
| 41 | 4,20 | -0,01 | 0,17 | 0,03 | -0,18 | -0,01 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,01 | 0,13 | -0,09 | 0,12 | -0,01 | 0,00 | | |
| 42 | 4,20 | -0,01 | 0,17 | 0,03 | -0,21 | -0,01 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,01 | 0,11 | -0,09 | 0,13 | -0,01 | 0,00 | | |
| 43 | 4,20 | -0,01 | 0,18 | 0,05 | -0,23 | -0,01 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,01 | 0,12 | -0,11 | 0,14 | -0,01 | 0,00 | | |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,20 | 0,07 | -0,24 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,13 | -0,14 | 0,15 | 0,00 | 0,00 | | |
| 45 | 4,20 | 0,01 | 0,18 | 0,09 | -0,23 | 0,01 | 0,00 | 51 | 3,64 | -0,01 | 0,12 | -0,15 | 0,14 | 0,01 | 0,00 | | |
| 46 | 4,20 | 0,01 | 0,21 | 0,08 | -0,22 | 0,02 | 0,00 | 52 | 3,64 | -0,01 | 0,15 | -0,15 | 0,14 | 0,02 | 0,00 | | |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,24 | 0,17 | -0,14 | -0,01 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,22 | -0,25 | 0,10 | 0,00 | 0,00 | | |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,24 | 0,48 | -0,13 | -0,01 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,20 | -0,57 | 0,04 | -0,01 | 0,00 | | |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,26 | 0,70 | -0,14 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,21 | -0,79 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | | |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,27 | 0,78 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,23 | -0,87 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | | |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,25 | 0,63 | -0,14 | 0,01 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,21 | -0,71 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | | |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,28 | 0,29 | -0,17 | 0,01 | 0,00 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,26 | -0,40 | 0,12 | 0,01 | 0,00 | | |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,26 | 0,03 | -0,19 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,27 | 0,12 | 0,22 | 0,00 | 0,00 | | |
| 11 | 4,15 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,13 | -0,06 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | | |
| 13 | 3,64 | 0,00 | 0,22 | -0,08 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,22 | -0,01 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | | |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,28 | 0,42 | -0,16 | 0,01 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,31 | -0,26 | 0,25 | 0,01 | 0,00 | | |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,24 | 0,75 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,31 | -0,61 | 0,25 | 0,01 | 0,00 | | |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,24 | 0,93 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4, | | | | | | | | |

C.D.S.

| Shell Nro | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq |
|-----------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| 1 | 80 | 0,70 | -1,76 | -0,51 | 0,02 | 0,11 | 0,00 | 81 | 0,32 | -3,42 | -0,20 | 0,03 | 0,12 | 0,00 |
| | 13 | -0,43 | -1,99 | 0,52 | 0,02 | 0,15 | 0,00 | 9 | -0,78 | -3,64 | 0,80 | 0,04 | 0,15 | -0,01 |
| 2 | 86 | 0,38 | -2,71 | -0,36 | -0,02 | 0,06 | 0,05 | 87 | 0,31 | -3,04 | 0,30 | -0,01 | -0,02 | 0,05 |
| | 15 | -0,61 | -2,91 | -0,47 | 0,09 | 0,42 | -0,04 | 11 | -0,67 | -3,24 | 0,19 | 0,10 | 0,55 | -0,05 |
| 3 | 87 | 0,69 | -2,99 | 0,26 | -0,02 | -0,02 | -0,06 | 90 | 0,65 | -3,17 | 0,33 | -0,01 | 0,07 | -0,06 |
| | 11 | -0,78 | -3,28 | -0,42 | 0,14 | 0,55 | 0,06 | 16 | -0,81 | -3,46 | -0,35 | 0,07 | 0,39 | 0,05 |
| 4 | 81 | 0,31 | -3,33 | -0,66 | 0,02 | 0,12 | 0,00 | 92 | 0,11 | -4,83 | 0,25 | 0,02 | 0,11 | 0,00 |
| | 9 | -0,39 | -3,47 | 0,07 | -0,01 | 0,14 | 0,01 | 14 | -0,71 | -4,99 | 1,00 | -0,01 | 0,14 | 0,01 |
| 5 | 82 | 0,47 | -3,72 | -1,01 | 0,01 | -0,01 | 0,00 | 83 | 0,45 | -3,36 | -0,30 | 0,01 | -0,01 | 0,00 |
| | 80 | -0,40 | -4,04 | 0,20 | -0,02 | 0,01 | 0,00 | 81 | -0,33 | -3,66 | 0,91 | -0,02 | 0,01 | 0,00 |
| 6 | 84 | 0,75 | -5,61 | -1,16 | 0,01 | -0,14 | -0,01 | 85 | 1,23 | -3,04 | -0,77 | 0,00 | -0,14 | -0,01 |
| | 82 | -1,05 | -6,27 | 0,16 | -0,01 | -0,11 | -0,01 | 83 | -0,52 | -3,70 | 0,60 | -0,02 | -0,11 | -0,01 |
| 7 | 26 | -0,10 | -7,80 | -0,34 | 0,02 | -0,31 | 0,03 | 27 | 1,19 | -2,51 | -1,91 | -0,08 | -0,31 | 0,04 |
| | 84 | -1,69 | -8,44 | 0,65 | 0,00 | -0,25 | -0,02 | 85 | -0,59 | -3,23 | -0,80 | -0,10 | -0,26 | -0,01 |
| 8 | 88 | -0,02 | -1,93 | 0,07 | 0,04 | -0,41 | -0,03 | 89 | -0,25 | -3,10 | -0,14 | -0,01 | -0,45 | -0,01 |
| | 86 | 0,10 | -1,91 | 0,04 | -0,03 | 0,01 | -0,01 | 87 | -0,13 | -3,08 | -0,17 | 0,01 | 0,04 | 0,01 |
| 9 | 28 | -0,61 | -0,96 | 0,26 | -0,14 | -0,71 | -0,12 | 29 | -1,10 | -3,38 | -0,78 | -0,21 | -1,06 | -0,14 |
| | 88 | 0,79 | -0,68 | 0,51 | 0,02 | -0,54 | 0,16 | 89 | 0,31 | -3,10 | -0,53 | 0,02 | -0,34 | 0,14 |
| 10 | 89 | 0,28 | -3,00 | 0,54 | 0,00 | -0,45 | 0,01 | 91 | 0,02 | -4,29 | 0,06 | 0,04 | -0,42 | 0,03 |
| | 87 | -0,25 | -3,10 | -0,22 | 0,00 | 0,03 | -0,01 | 90 | -0,51 | -4,40 | -0,69 | -0,02 | 0,01 | 0,01 |
| 11 | 29 | -1,03 | -3,37 | 1,18 | -0,21 | -1,06 | 0,13 | 30 | -1,42 | -5,34 | -0,14 | -0,15 | -0,73 | 0,11 |
| | 89 | 0,84 | -3,00 | 0,15 | 0,02 | -0,34 | -0,13 | 91 | 0,44 | -4,97 | -1,18 | 0,02 | -0,53 | -0,15 |
| 12 | 83 | -0,07 | -3,39 | 0,27 | 0,01 | -0,01 | 0,01 | 93 | -0,07 | -2,98 | -0,09 | 0,02 | -0,01 | 0,01 |
| | 81 | -0,05 | -3,32 | 0,78 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | 92 | 0,00 | -2,91 | 0,42 | -0,01 | 0,01 | 0,00 |
| 13 | 85 | -0,77 | -3,29 | 1,21 | 0,00 | -0,14 | 0,02 | 94 | -0,61 | -1,21 | -0,69 | 0,01 | -0,14 | 0,02 |
| | 83 | 0,01 | -3,08 | 1,46 | -0,03 | -0,11 | 0,01 | 93 | 0,41 | -0,96 | -0,47 | -0,01 | -0,11 | 0,01 |
| 14 | 27 | -3,65 | -3,81 | 1,33 | -0,08 | -0,31 | -0,04 | 31 | -3,07 | 0,30 | -0,94 | 0,02 | -0,31 | -0,03 |
| | 85 | 1,63 | -2,77 | 1,60 | -0,10 | -0,25 | 0,01 | 94 | 2,48 | 1,36 | -0,73 | 0,00 | -0,25 | 0,02 |

CARATT. Var.Abitazioni: 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 | -0,22 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 2 | 0,00 | 0,00 | -0,22 | 0,03 | -0,15 | 0,00 | 0,01 | 0,01 |
| 2 | 0,00 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,01 | 3 | 0,00 | 0,00 | -0,08 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1 | 0,00 | 0,00 | -0,19 | -0,12 | -0,17 | 0,00 | -0,01 | 4 | 0,00 | 0,00 | -0,45 | 0,11 | -0,34 | 0,00 | -0,01 | -0,01 |
| 4 | 0,00 | 0,00 | -0,43 | -0,13 | 0,33 | 0,00 | -0,01 | 6 | 0,00 | 0,00 | -0,20 | 0,13 | 0,07 | 0,00 | -0,01 | -0,01 |
| 5 | 0,00 | 0,00 | -0,19 | -0,11 | 0,11 | 0,00 | 0,01 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,15 | 0,11 | 0,05 | 0,00 | 0,01 | 0,01 |
| 20 | 0,00 | 0,00 | 0,23 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,01 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,31 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | -0,07 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 22 | 0,00 | 0,00 | -0,22 | 0,07 | -0,18 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 0,00 | 0,00 | -0,22 | -0,07 | 0,17 | 0,00 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,07 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | -0,07 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 23 | 0,00 | 0,00 | -0,20 | 0,07 | -0,16 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 0,00 | 0,00 | -0,20 | -0,07 | 0,16 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | 0,08 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 0,00 | 0,00 | -0,23 | -0,02 | -0,01 | 0,00 | -0,01 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,19 | 0,03 | -0,12 | 0,00 | -0,01 | -0,01 |
| 7 | 0,00 | 0,00 | -0,21 | -0,01 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,17 | 0,01 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 0,00 | 0,00 | -0,20 | -0,01 | 0,10 | 0,00 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,20 | 0,02 | 0,02 | 0,00 | -0,01 | -0,01 |
| 4 | 0,00 | 0,00 | -0,14 | -0,12 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 10 | 0,00 | 0,00 | -0,15 | 0,10 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 10 | 0,00 | 0,00 | 0,08 | -0,16 | 0,07 | 0,00 | 0,00 | 11 | 0,00 | 0,00 | -0,15 | 0,16 | -0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 0,00 | 0,00 | -0,20 | -0,06 | 0,12 | 0,00 | 0,00 | 12 | 0,00 | 0,00 | -0,16 | 0,06 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 12 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | -0,16 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 13 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,16 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 0,00 | 0,00 | -0,15 | -0,07 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,07 | 0,08 | 0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,02 | 20 | 0,00 | 0,00 | -0,23 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,02 | 0,02 |
| 1 | 2,80 | 0,02 | -0,12 | 0,41 | 0,23 | 0,06 | 0,00 | 1 | 0,00 | -0,02 | 0,12 | -0,41 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 4,20 | -0,02 | -0,07 | 0,53 | 0,17 | -0,05 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,02 | 0,07 | -0,53 | 0,09 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 3,65 | 0,00 | -0,07 | 0,25 | 0,16 | 0,00 | 0,00 | 3 | 0,00 | 0,00 | 0,07 | -0,25 | 0,07 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,12 | -0,02 | 1,02 | 0,03 | 0,21 | 0,00 | 4 | 0,00 | -0,12 | 0,02 | -1,02 | 0,02 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,80 | -0,08 | -0,11 | 0,57 | 0,18 | -0,12 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,08 | 0,11 | -0,57 | 0,09 | -0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 2,80 | 0,02 | 0,13 | 0,43 | -0,26 | 0,06 | 0,00 | 6 | 0,00 | -0,02 | -0,13 | -0,43 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 4,20 | -0,02 | 0,07 | 0,46 | -0,18 | -0,06 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,02 | -0,07 | -0,46 | -0,09 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 3,64 | 0,00 | 0,08 | 0,42 | -0,18 | 0,02 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,08 | -0,42 | -0,09 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 9 | 2,80 | -0,02 | 0,11 | 0,36 | -0,21 | -0,05 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,02 | -0,11 | -0,36 | -0,04 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 10 | 4,15 | 0,02 | 0,32 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 22 | 4,20 | -0,02 | -0,32 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 12 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 3,64 | 0,00 | -0,15 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 13 | 3,64 | 0,00 | 0,15 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 4,20 | -0,02 | 0,09 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 11 | 4,15 | 0,02 | -0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | 0,01 | 0,04 | -0,03 | 0,03 | 0,03 | 0,00 | 2 | 4,20 | -0,01 | 0,09 | 0,07 | 0,08 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 4,20 | -0,04 | 0,03 | -0,41 | -0,03 | -0,06 | 0,00 | 3 | 3,65 | 0,04 | 0,04 | 0,39 | 0,04 | -0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 2,80 | -0,01 | 0,05 | -0,03 | 0,03 | -0,03 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,01 | 0,10 | 0,07 | 0,09 | -0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 4,20 | 0,05 | 0,04 | 0,00 | -0,05 | 0,07 | 0,00 | 8 | 3,64 | -0,05 | 0,03 | -0,02 | 0,04 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 3,64 | 0,01 | 0,08 | -0,04 | -0,05 | 0,03 | 0,00 | 9 | 2,80 | -0,01 | 0,04 | 0,01 | -0,02 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | -0,07 | 0,37 | 0,11 | -0,22 | -0,01 | -0,10 | 21 | 2,80 | 0,07 | -0,37 | -0,11 | 0,02 | -0,02 | 0,10 | 0,10 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,48 | 0,00 | -0,45 | 0,00 | -0,09 | 29 | 2,80 | 0,00 | -0,48 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | 0,09 | 0,09 |
| 5 | 2,80 | -0,03 | 0,35 | -0,29 | -0,29 | 0,01 | 0,06 | 59 | 2,80 | 0,03 | -0,35 | 0,29 | 0,11 | -0,02 | -0,06 | -0,06 |
| 20 | 2,87 | -0,12 | -0,19 | -0,38 | -0,01 | -0,09 | -0,03 | 5 | 2,80 | 0,12 | 0,19 | 0,38 | 0,10 | 0,03 | 0,03 | 0,03 |
| 3 | 3,65 | 0,02 | 0,05 | -0,67 | -0,05 | 0,04 | 0,00 | 14 | 3,53 | -0,02 | -0,05 | 0,67 | 0,01 | -0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 14 | 3,53 | -0,13 | 0,10 | 0,00 | -0,03 | -0,06 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,13 | -0,10 | 0,00 | -0,06 | -0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 15 | 3,42 | -0,12 | 0,05 | 0,00 | 0,05 | -0,06 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,12 | -0,05 | 0,00 | -0,09 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 16 | 3,30 | -0,11 | 0,01 | 0,00 | 0,09 | -0,05 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,11 | -0,01 | 0,00 | -0,10 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 17 | 3,19 | -0,18 | -0,02 | 0,00 | 0,09 | -0,08 | 0,01 | 18 | 3,07 | 0,18 | 0,02 | 0,00 | -0,08 | -0,10 | -0,01 | -0,01 |
| 18 | 3,07 | -0,08 | -0,05 | 0,00 | 0,08 | -0,06 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,08 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | -0,11 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,05 | 0,09 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,04 | 24 | 2,80 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | -0,15 | 0,00 | 0,04 | 0,04 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | 0,15 | 0,00 | -0,02 | 25 | 2,80 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | -0,22 | 0,00 | 0,02 | 0,02 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,22 | 0,00 | 0,00 | 26 | 2,80 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | -0,19 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | -0,21 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | 0,02 | 27 | 2,80 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | -0,02 | -0,02 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | -0,34 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,04 | 28 | 2,80 | 0,00 | 0,34 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | -0,04 | -0,04 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | -0,45 | 0,00 | -0,19 | 0,00 | | | | | | | | | | |

C.D.S.

| CARATT. Var.Abitazioni: 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) |
| 37 | 4,20 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,16 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | -0,23 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,23 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | -0,35 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 22 | 4,20 | 0,00 | 0,35 | 0,00 | 0,34 | 0,00 | 0,01 |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,23 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | -0,23 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,17 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,00 | -0,29 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,29 | 0,00 | 0,20 | 0,00 | 0,02 |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,36 | 0,00 | -0,35 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | -0,36 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | -0,01 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | -0,21 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 0,17 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | -0,15 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,15 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | -0,28 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 8 | 3,64 | 0,00 | 0,28 | 0,00 | 0,20 | 0,00 | -0,01 |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,33 | 0,00 | -0,31 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | -0,33 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,01 |
| 53 | 3,64 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | -0,09 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,09 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 57 | 3,64 | 0,00 | -0,22 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,22 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | -0,32 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,32 | 0,00 | 0,31 | 0,00 | -0,01 |
| 3 | 3,65 | 0,00 | 0,14 | 0,57 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | -0,14 | -0,57 | 0,01 | -0,01 | 0,00 |
| 34 | 2,80 | 0,00 | 0,10 | 0,17 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,11 | -0,11 | 0,09 | 0,00 | 0,00 |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | 0,11 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,06 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,22 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,09 | -0,18 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,30 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,25 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 32 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | 0,33 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,11 | -0,28 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 33 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,28 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,23 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,01 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,03 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,01 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,03 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,02 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,04 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,02 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,05 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,03 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,05 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,03 | -0,07 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,05 | -0,05 | 0,05 | 0,01 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,08 | 0,06 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,07 | -0,08 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,08 | 0,16 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,07 | -0,19 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,09 | 0,23 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,07 | -0,26 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,09 | 0,26 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | -0,29 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,08 | 0,21 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,07 | -0,24 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,09 | 0,10 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | -0,13 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | 0,01 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,09 | 0,04 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 4,15 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,02 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | -0,03 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | 0,14 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,09 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,25 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,20 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,31 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,26 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,30 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,25 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,22 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,17 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | 0,10 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | -0,06 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,08 | 0,07 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | 0,03 | -0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,08 | 0,12 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | -0,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,08 | 0,13 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | 0,08 | 0,10 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,03 | -0,12 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,07 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,03 | -0,09 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | 0,06 | 0,04 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,06 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | 0,08 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,00 | 0,07 | -0,11 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,06 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,00 | 0,04 | 0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,00 | 0,03 | -0,02 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | -0,02 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,02 | 0,04 | -0,07 | 0,02 | -0,01 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | -0,07 | -0,03 | 0,07 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 14 | 3,53 | 0,07 | 0,04 | -0,07 | 0,02 | -0,02 | 0,00 |

| TENS. Var.Abitazioni: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------------------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| Shell | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 |
| Nro | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq |
| 1 | 80 | 0,23 | -0,59 | -0,17 | 0,01 | 0,04 | 0,00 | 81 | 0,11 | -1,14 | -0,07 | 0,01 | 0,04 | 0,00 |
| 13 | 13 | -0,15 | -0,66 | 0,17 | 0,01 | 0,05 | 0,00 | 9 | -0,26 | -1,21 | 0,27 | 0,01 | 0,05 | 0,00 |
| 2 | 86 | 0,13 | -0,90 | -0,12 | -0,01 | 0,02 | 0,02 | 87 | 0,10 | -1,01 | 0,10 | 0,00 | -0,01 | 0,02 |
| 15 | 15 | -0,20 | -0,97 | -0,16 | 0,03 | 0,14 | -0,01 | 11 | -0,22 | -1,08 | 0,06 | 0,03 | 0,18 | -0,02 |
| 3 | 87 | 0,23 | -1,00 | 0,09 | -0,01 | -0,01 | -0,02 | 90 | 0,22 | -1,06 | 0,11 | 0,00 | 0,02 | -0,02 |
| 11 | 11 | -0,26 | -1,09 | -0,14 | 0,05 | 0,18 | 0,00 | 16 | -0,27 | -1,16 | -0,12 | 0,02 | 0,13 | 0,02 |
| 4 | 81 | 0,10 | -1,11 | -0,22 | 0,01 | 0,04 | 0,02 | 92 | 0,04 | -1,61 | 0,08 | 0,01 | 0,04 | 0,00 |
| 9 | 9 | -0,13 | -1,16 | 0,02 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 14 | -0,24 | -1,66 | 0,33 | 0,00 | 0,05 | 0,00 |
| 5 | 82 | 0,16 | -1,24 | -0,34 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 83 | 0,15 | -1,12 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 80 | 80 | -0,13 | -1,35 | 0,07 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 81 | -0,11 | -1,22 | 0,30 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 84 | 0,25 | -1,87 | -0,39 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 85 | 0,41 | -1,01 | -0,26 | 0,00 | -0,05 | 0,00 |
| 82 | 82 | -0,35 | -2,09 | 0,05 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 83 | -0,17 | -1,23 | 0,20 | -0,01 | -0,04 | 0,00 |
| 7 | 26 | -0,03 | -2,60 | -0,11 | 0,01 | -0,10 | 0,01 | 27 | 0,39 | -0,84 | -0,64 | -0,03 | -0,10 | 0,01 |
| 84 | 84 | -0,56 | -2,81 | 0,22 | 0,00 | -0,08 | -0,01 | 85 | -0,20 | -1,08 | -0,27 | -0,03 | -0,08 | 0,00 |
| 8 | 88 | -0,01 | -0,65 | 0,02 | 0,01 | -0,14 | -0,01 | 89 | -0,08 | -1,03 | -0,05 | 0,00 | - | |

C.D.S.

| CARATT. Var.Neve h>1000: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-------------------------------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Tra | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt |
| tto | In. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t*m) | (t*m) | (t*m) | Fin. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t*m) | (t*m) | (t*m) |
| 1 | 0,00 | 0,00 | -0,35 | -0,04 | -0,03 | 0,00 | 0,02 | 2 | 0,00 | 0,00 | -0,35 | 0,04 | -0,24 | 0,00 | 0,01 | |
| 2 | 0,00 | 0,00 | -0,40 | -0,01 | 0,28 | 0,00 | 0,01 | 3 | 0,00 | 0,00 | -0,13 | 0,01 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | |
| 1 | 0,00 | 0,00 | -0,30 | -0,20 | -0,11 | 0,00 | -0,01 | 4 | 0,00 | 0,00 | -0,72 | 0,18 | -0,55 | 0,00 | -0,02 | |
| 4 | 0,00 | 0,00 | -0,69 | -0,21 | 0,53 | 0,01 | -0,02 | 6 | 0,00 | 0,00 | -0,32 | 0,21 | 0,11 | 0,00 | -0,02 | |
| 5 | 0,00 | 0,00 | -0,30 | -0,17 | 0,17 | 0,00 | 0,01 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,25 | 0,17 | 0,08 | 0,00 | 0,01 | |
| 20 | 0,00 | 0,00 | 0,37 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,01 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,49 | 0,00 | -0,27 | 0,00 | -0,01 | |
| 2 | 0,00 | 0,00 | -0,10 | -0,11 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | 22 | 0,00 | 0,00 | -0,35 | 0,10 | -0,28 | 0,00 | 0,01 | |
| 22 | 0,00 | 0,00 | -0,35 | -0,11 | 0,28 | 0,01 | 0,01 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,09 | 0,12 | 0,14 | 0,01 | 0,00 | |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,07 | -0,11 | -0,12 | 0,00 | 0,00 | 23 | 0,00 | 0,00 | -0,33 | 0,11 | -0,26 | 0,00 | 0,00 | |
| 23 | 0,00 | 0,00 | -0,32 | -0,11 | 0,26 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,07 | 0,13 | 0,14 | 0,00 | 0,00 | |
| 6 | 0,00 | 0,00 | -0,37 | -0,04 | -0,02 | -0,01 | -0,02 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,31 | 0,05 | -0,19 | 0,00 | -0,01 | |
| 7 | 0,00 | 0,00 | -0,34 | -0,01 | 0,23 | 0,00 | -0,01 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,28 | 0,02 | -0,16 | 0,00 | -0,01 | |
| 8 | 0,00 | 0,00 | -0,32 | -0,02 | 0,17 | 0,00 | -0,01 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,32 | 0,03 | 0,04 | 0,00 | -0,01 | |
| 4 | 0,00 | 0,00 | -0,22 | -0,19 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | 10 | 0,00 | 0,00 | -0,24 | 0,16 | -0,11 | 0,00 | 0,00 | |
| 10 | 0,00 | 0,00 | 0,13 | -0,25 | 0,10 | 0,00 | 0,00 | 11 | 0,00 | 0,00 | -0,25 | 0,25 | -0,20 | 0,00 | 0,00 | |
| 11 | 0,00 | 0,00 | -0,31 | -0,10 | 0,20 | 0,00 | 0,00 | 12 | 0,00 | 0,00 | -0,25 | 0,09 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | |
| 12 | 0,00 | 0,00 | -0,09 | -0,26 | 0,12 | 0,00 | 0,00 | 13 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,26 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | |
| 13 | 0,00 | 0,00 | -0,24 | -0,12 | 0,10 | 0,00 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,12 | 0,12 | 0,11 | 0,00 | 0,00 | |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,19 | 0,00 | -0,03 | 0,01 | 0,02 | 20 | 0,00 | 0,00 | -0,37 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,03 | |
| 1 | 2,80 | 0,04 | -0,20 | 0,66 | 0,38 | 0,09 | 0,00 | 1 | 0,00 | -0,04 | 0,20 | -0,66 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | |
| 2 | 4,20 | -0,04 | -0,11 | 0,85 | 0,28 | -0,09 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,04 | 0,11 | -0,85 | 0,14 | -0,05 | 0,00 | |
| 3 | 3,65 | -0,01 | -0,11 | 0,39 | 0,25 | 0,00 | -0,01 | 3 | 0,00 | 0,01 | 0,11 | -0,39 | 0,12 | -0,02 | 0,01 | |
| 4 | 2,80 | 0,19 | -0,03 | 1,63 | 0,04 | 0,33 | 0,00 | 4 | 0,00 | -0,19 | 0,03 | -1,63 | 0,03 | 0,13 | 0,00 | |
| 5 | 2,80 | -0,12 | -0,18 | 0,91 | 0,28 | -0,20 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,12 | 0,18 | -0,91 | 0,14 | -0,10 | 0,00 | |
| 6 | 2,80 | 0,04 | 0,21 | 0,69 | -0,41 | 0,10 | 0,00 | 6 | 0,00 | -0,04 | -0,21 | -0,69 | -0,09 | -0,01 | 0,00 | |
| 7 | 4,20 | -0,04 | 0,11 | 0,74 | -0,29 | -0,09 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,04 | -0,11 | -0,74 | -0,14 | -0,05 | 0,00 | |
| 8 | 3,64 | 0,01 | 0,14 | 0,67 | -0,29 | 0,03 | 0,00 | 8 | 0,00 | -0,01 | -0,14 | -0,67 | -0,14 | -0,01 | 0,00 | |
| 9 | 2,80 | -0,03 | 0,17 | 0,57 | -0,34 | -0,07 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,03 | -0,17 | -0,57 | -0,07 | -0,01 | 0,00 | |
| 10 | 4,15 | 0,02 | 0,52 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | 22 | 4,20 | -0,02 | -0,52 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | |
| 12 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 23 | 3,64 | 0,00 | -0,24 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 13 | 3,64 | 0,00 | 0,24 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | |
| 22 | 4,20 | -0,02 | 0,14 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 11 | 4,15 | 0,02 | -0,14 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 1 | 2,80 | 0,02 | 0,07 | -0,05 | 0,05 | 0,05 | 0,00 | 2 | 4,20 | -0,02 | 0,14 | 0,11 | 0,13 | 0,06 | 0,00 | |
| 2 | 4,20 | -0,06 | 0,05 | -0,65 | -0,05 | -0,09 | 0,00 | 3 | 3,65 | 0,06 | 0,06 | 0,63 | 0,07 | -0,07 | 0,00 | |
| 6 | 2,80 | -0,02 | 0,08 | -0,04 | 0,05 | -0,05 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,02 | 0,16 | 0,11 | 0,14 | -0,06 | 0,00 | |
| 7 | 4,20 | 0,08 | 0,07 | 0,00 | -0,08 | 0,11 | 0,00 | 8 | 3,64 | -0,08 | 0,05 | -0,03 | 0,06 | 0,11 | 0,00 | |
| 8 | 3,64 | 0,02 | 0,12 | -0,06 | -0,08 | 0,05 | 0,00 | 9 | 2,80 | -0,02 | 0,07 | 0,02 | -0,03 | 0,04 | 0,00 | |
| 1 | 2,80 | -0,11 | 0,60 | 0,17 | -0,35 | -0,02 | -0,16 | 21 | 2,80 | 0,11 | -0,60 | -0,17 | 0,03 | -0,03 | 0,16 | |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,76 | 0,00 | -0,71 | 0,00 | -0,15 | 29 | 2,80 | 0,00 | -0,76 | 0,00 | 0,33 | 0,00 | 0,15 | |
| 5 | 2,80 | -0,05 | 0,56 | -0,46 | -0,45 | 0,01 | -0,10 | 59 | 2,80 | 0,05 | -0,56 | 0,46 | 0,17 | -0,04 | -0,10 | |
| 20 | 2,87 | -0,19 | -0,31 | -1,60 | -0,01 | -0,14 | -0,05 | 5 | 2,80 | 0,19 | 0,31 | 0,60 | 0,17 | 0,04 | 0,05 | |
| 3 | 3,65 | 0,03 | 0,07 | -1,07 | -0,08 | 0,06 | 0,00 | 14 | 3,53 | -0,03 | -0,07 | 1,07 | 0,02 | -0,04 | 0,00 | |
| 14 | 3,53 | -0,21 | 0,16 | 0,00 | -0,04 | -0,09 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,21 | -0,16 | 0,00 | -0,09 | -0,09 | 0,00 | |
| 15 | 3,42 | -0,20 | 0,08 | 0,00 | 0,08 | -0,09 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,20 | -0,08 | 0,00 | -0,15 | -0,09 | 0,00 | |
| 16 | 3,30 | -0,17 | 0,02 | 0,00 | 0,14 | -0,08 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,17 | -0,02 | 0,00 | -0,16 | -0,09 | 0,00 | |
| 17 | 3,19 | -0,29 | -0,03 | 0,00 | 0,15 | -0,12 | 0,01 | 18 | 3,07 | 0,29 | 0,03 | 0,00 | -0,12 | -0,17 | -0,01 | |
| 18 | 3,07 | -0,12 | -0,08 | 0,00 | 0,12 | -0,10 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,12 | 0,08 | 0,00 | 0,01 | -0,10 | 0,00 | |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,10 | -0,18 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,08 | 0,14 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,40 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | -0,07 | 24 | 2,80 | 0,00 | -0,40 | 0,00 | -0,24 | 0,00 | 0,07 | |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,17 | 0,00 | 0,24 | 0,00 | -0,03 | 25 | 2,80 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | -0,36 | 0,00 | 0,03 | |
| 25 | 2,80 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,36 | 0,00 | 0,00 | 26 | 2,80 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | -0,30 | 0,00 | 0,00 | |
| 26 | 2,80 | 0,00 | -0,33 | 0,00 | 0,30 | 0,00 | 0,03 | 27 | 2,80 | 0,00 | 0,33 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,03 | |
| 27 | 2,80 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,07 | 28 | 2,80 | 0,00 | 0,54 | 0,00 | 0,31 | 0,00 | -0,07 | |
| 28 | 2,80 | 0,00 | -0,72 | 0,00 | -0,31 | 0,00 | 0,14 | 4 | 2,80 | 0,00 | 0,72 | 0,00 | 0,67 | 0,00 | -0,14 | |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 0,58 | 0,00 | -0,33 | 0,00 | -0,07 | 30 | 2,80 | 0,00 | -0,58 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,07 | |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,37 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | -0,04 | 31 | 2,80 | 0,00 | -0,37 | 0,00 | -0,30 | 0,00 | 0,04 | |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | 0,30 | 0,00 | -0,01 | 32 | 2,80 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | -0,40 | 0,00 | 0,01 | |
| 32 | 2,80 | 0,00 | -0,15 | 0,00 | 0,40 | 0,00 | 0,03 | 33 | 2,80 | 0,00 | 0,15 | 0,00 | -0,30 | 0,00 | -0,03 | |
| 33 | 2,80 | 0,00 | -0,39 | 0,00 | 0,30 | 0,00 | 0,06 | 34 | 2,80 | 0,00 | 0,39 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,06 | |
| 34 | 2,80 | 0,10 | -0,61 | 0,19 | 0,03 | 0,04 | 0,15 | 6 | 2,80 | -0,10 | 0,61 | -0,19 | 0,38 | 0,03 | -0,15 | |
| 59 | 2,80 | 0,00 | 0,42 | 0,00 | -0,17 | 0,00 | 0,05 | 60 | 2,80 | 0,00 | -0,42 | 0,00 | -0,12 | 0,00 | -0,05 | |
| 60 | 2,80 | 0,00 | 0,26 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,03 | 61 | 2,80 | 0,00 | -0,26 | 0,00 | -0,27 | 0,00 | -0,03 | |
| 61 | 2,80 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,27 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,33 | 0,00 | -0,01 | |
| 62 | 2,80 | 0,00 | -0,13 | 0,00 | 0,33 | 0,00 | -0,02 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,00 | -0,24 | 0,00 | 0,02 | |
| 63 | 2,80 | 0,00 | -0,32 | 0,00 | 0,24 | 0,00 | -0,04 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,32 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,04 | |
| 64 | 2,80 | -0,07 | -0,49 | 0,15 | 0,01 | -0,02 | -0,10 | 9 | 2,80 | 0,07 | 0,49 | -0,15 | 0,32 | -0,02 | 0,10 | |
| 2 | 4,20 | 0,00 | 0,48 | 0,00 | -0,31 | 0,00 | 0,02 | 35 | 4,20 | 0,00 | -0,48 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,02 | |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 36 | 4,20 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | -0,19 | 0,00 | -0,01 | |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,09 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | -0,09 | 0,00 | -0,25 | 0,00 | 0,00 | |
| 37 | 4,20 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,25 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | -0,23 | 0,00 | 0,00 | |
| 38 | 4,20 | 0,00 | -0,19 | 0,00 | 0,23 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | |
| 39 | 4,20 | 0,00 | -0,36 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | -0,01 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,36 | 0,00 | 0,15 | 0,00 | 0,01 | |
| 40 | 4,20 | 0,00 | -0,57 | 0,00 | -0,15 | 0,00 | -0,02 | 22 | 4,20 | 0,00 | 0,57 | 0,00 | 0,55 | 0,00 | 0,02 | |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,37 | 0,00 | -0,16 | 0,00 | 0,01 | 42 | 4,20 | 0,00 | -0,37 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | -0,01 | |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | -0,21 | 0,00 | -0,22 | 0,00 | 0,00 | |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,22 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | -0,07 | 0,00 | -0,27 | 0,00 | 0,00 | |
| 44 | 4,20 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,27 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | -0,21 | 0,00 | 0,00 | |
| 45 | 4,20 | 0,00 | -0,23 | 0,00 | 0,21 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,23 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | |
| 46 | 4,20 | 0,00 | -0,46 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | -0,02 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,46 | 0,00 | 0,33 | 0,00 | 0,02 | |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,57 | 0,00 | -0,56 | 0,00 | 0,02 | 41 | 4,20 | 0,00 | -0,57 | 0,00 | 0,16 | 0,00 | -0,02 | |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,34 | 0,00 | -0,14 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | -0,34 | 0,00 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,20 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | -0,20 | 0,00 | -0,22 | 0,00 | 0,00 | |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | 0,00 | 0,22 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | -0,27 | 0,00 | 0,00 | |
| 50 | 3,64 | 0,00 | -0,09 | 0 | | | | | | | | | | | | |

| CARATT. Var.Neve h>1000: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-------------------------------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|-------|------|-------|-------|-------|-------|
| Tra | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt |
| tto | In. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t*m) | (t*m) | (t*m) | Fin. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t*m) | (t*m) | (t*m) |
| 42 | 4,20 | 0,01 | 0,09 | 0,02 | -0,11 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,01 | 0,06 | -0,05 | 0,07 | -0,01 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | 0,03 | -0,12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | -0,06 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | 0,04 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | -0,07 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,10 | 0,05 | -0,12 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | -0,08 | 0,07 | 0,01 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,01 | 0,11 | 0,05 | -0,12 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | -0,01 | 0,08 | -0,08 | 0,07 | 0,01 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,13 | 0,09 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,12 | -0,13 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,13 | 0,26 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,10 | -0,30 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,14 | 0,37 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,11 | -0,42 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,15 | 0,42 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,12 | -0,47 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,13 | 0,33 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,11 | -0,38 | 0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,15 | 0,16 | -0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,14 | -0,21 | 0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,14 | 0,01 | -0,10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,14 | 0,06 | 0,12 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 4,15 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | -0,03 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 3,64 | 0,00 | 0,12 | -0,04 | -0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,12 | 0,00 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,15 | 0,22 | -0,09 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,17 | -0,14 | 0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,40 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,16 | -0,32 | 0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,50 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,17 | -0,42 | 0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,47 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,17 | -0,40 | 0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,13 | 0,35 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,16 | -0,27 | 0,13 | 0,00 | 0,00 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,14 | 0,17 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,15 | -0,09 | 0,12 | 0,00 | 0,00 |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,13 | 0,11 | -0,12 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | 0,05 | -0,15 | 0,00 | -0,01 | 0,00 |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,13 | 0,20 | -0,13 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,23 | 0,00 | -0,01 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,13 | 0,21 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,24 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | 0,12 | 0,17 | -0,13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,04 | -0,20 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | 0,11 | 0,11 | -0,12 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,05 | -0,14 | 0,03 | 0,01 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | 0,09 | 0,06 | -0,10 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,06 | -0,09 | 0,05 | 0,01 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,11 | 0,14 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,00 | 0,11 | -0,17 | 0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,07 | -0,10 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,00 | 0,06 | 0,07 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | -0,01 | 0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,01 | 0,05 | -0,03 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | -0,03 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,03 | 0,06 | -0,11 | 0,02 | -0,01 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | -0,11 | -0,04 | 0,11 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 14 | 3,53 | 0,11 | 0,07 | -0,11 | 0,03 | -0,03 | 0,00 |

| TENS. Var.Neve h>1000: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| Shell | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 |
| Nro | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq |
| 1 | 80 | 0,37 | -0,94 | -0,27 | 0,01 | 0,06 | 0,00 | 81 | 0,17 | -1,82 | -0,11 | 0,02 | 0,06 | 0,00 |
| | 13 | -0,23 | -1,06 | 0,28 | 0,01 | 0,08 | 0,00 | 9 | -0,42 | -1,94 | 0,43 | 0,02 | 0,08 | 0,00 |
| 2 | 86 | 0,20 | -1,45 | -0,19 | -0,01 | 0,03 | 0,03 | 87 | 0,17 | -1,62 | 0,16 | 0,00 | -0,01 | 0,03 |
| | 15 | -0,32 | -1,55 | -0,25 | 0,05 | 0,22 | -0,02 | 11 | -0,36 | -1,73 | 0,10 | 0,05 | 0,29 | -0,03 |
| 3 | 87 | 0,37 | -1,60 | 0,14 | -0,01 | -0,01 | -0,03 | 90 | 0,35 | -1,69 | 0,18 | -0,01 | 0,04 | -0,03 |
| | 11 | -0,42 | -1,75 | -0,22 | 0,08 | 0,30 | 0,03 | 16 | -0,43 | -1,85 | -0,18 | 0,04 | 0,21 | 0,03 |
| 4 | 81 | 0,17 | -1,77 | -0,35 | 0,01 | 0,06 | 0,00 | 92 | 0,06 | -2,58 | 0,13 | 0,01 | 0,06 | 0,00 |
| | 9 | -0,21 | -1,85 | 0,04 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 14 | -0,38 | -2,66 | 0,53 | -0,01 | 0,07 | 0,00 |
| 5 | 82 | 0,25 | -1,98 | -0,54 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 83 | 0,24 | -1,79 | -0,16 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| | 80 | -0,22 | -2,15 | 0,11 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | 81 | -0,18 | -1,95 | 0,48 | -0,01 | 0,01 | 0,00 |
| 6 | 84 | 0,40 | -2,99 | -0,62 | 0,00 | -0,07 | -0,01 | 85 | 0,65 | -1,62 | -0,41 | 0,00 | -0,07 | -0,01 |
| | 82 | -0,56 | -3,35 | 0,08 | -0,01 | -0,06 | 0,00 | 83 | -0,28 | -1,97 | 0,32 | -0,01 | -0,06 | 0,00 |
| 7 | 26 | -0,05 | -4,16 | -0,18 | 0,01 | -0,17 | 0,02 | 27 | 0,63 | -1,34 | -1,02 | -0,04 | -0,17 | 0,02 |
| | 84 | -0,90 | -4,50 | 0,35 | 0,00 | -0,14 | -0,01 | 85 | -0,32 | -1,72 | -0,43 | -0,05 | -0,14 | 0,00 |
| 8 | 88 | -0,01 | -1,03 | 0,04 | 0,02 | -0,22 | -0,01 | 89 | -0,13 | -1,65 | -0,08 | 0,00 | -0,24 | 0,00 |
| | 86 | 0,05 | -1,02 | 0,02 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | 87 | -0,07 | -1,64 | -0,09 | 0,00 | 0,02 | 0,00 |
| 9 | 28 | -0,33 | -0,51 | 0,14 | -0,08 | -0,38 | -0,07 | 29 | -0,59 | -1,81 | -0,42 | -0,11 | -0,57 | -0,08 |
| | 88 | 0,42 | -0,36 | 0,27 | 0,01 | -0,29 | 0,08 | 89 | 0,16 | -1,66 | -0,28 | 0,01 | -0,18 | 0,07 |
| 10 | 89 | 0,15 | -1,60 | 0,29 | 0,00 | -0,24 | 0,00 | 91 | 0,01 | -2,29 | 0,03 | 0,02 | -0,22 | 0,01 |
| | 87 | -0,13 | -1,66 | -0,12 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 90 | -0,27 | -2,35 | -0,37 | -0,01 | 0,00 | 0,01 |
| 11 | 29 | -0,55 | -1,80 | 0,63 | -0,11 | -0,57 | 0,07 | 30 | -0,76 | -2,85 | -0,08 | -0,08 | -0,39 | 0,06 |
| | 89 | 0,45 | -1,60 | 0,08 | 0,01 | -0,18 | -0,07 | 91 | 0,24 | -2,65 | -0,63 | 0,01 | -0,28 | -0,08 |
| 12 | 83 | -0,04 | -1,81 | 0,14 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 93 | -0,04 | -1,59 | -0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| | 81 | -0,03 | -1,77 | 0,42 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | 92 | 0,00 | -1,55 | 0,22 | -0,01 | 0,01 | 0,00 |
| 13 | 85 | -0,41 | -1,76 | 0,64 | 0,00 | -0,07 | 0,01 | 94 | -0,32 | -0,64 | -0,37 | 0,00 | -0,07 | 0,01 |
| | 83 | 0,01 | -1,64 | 0,78 | -0,01 | -0,06 | 0,01 | 93 | 0,22 | -0,51 | -0,25 | -0,01 | -0,06 | 0,01 |
| 14 | 27 | -1,94 | -2,03 | 0,71 | -0,04 | -0,17 | -0,02 | 31 | -1,64 | 0,16 | -0,50 | 0,01 | -0,16 | -0,01 |
| | 85 | 0,87 | -1,48 | 0,86 | -0,05 | -0,14 | 0,01 | 94 | 1,32 | 0,73 | -0,39 | 0,00 | -0,13 | 0,01 |

| CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------------------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Tra | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt |
| tto | In. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t*m) | (t*m) | (t*m) | Fin. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t*m) | (t*m) | (t*m) |
| 1 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,03 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,02 | 0,02 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 0,00 | 0,01 | -0,02 | 0,01 | 0,02 | 0,01 | 0,00 | 3 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | 0,01 | 0,01 | 0,02 | 0,01 | 0,00 |
| 1 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,04 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 4 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | -0,03 | -0,03 | -0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,03 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 6 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | -0,04 | -0,04 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,01 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,06 | 0,06 | 0,08 | 0,00 | 0,00 |
| 20 | 0,00 | 0,04 | -0,04 | -0,05 | -0,02 | 0,02 | -0,01 | 5 | 0,00 | -0,04 | 0,05 | 0,06 | 0,04 | 0,04 | 0,00 | 0,01 |
| 2 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 22 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 23 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,02 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | -0,03 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 10 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 11 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 12 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 13 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,04 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,02 | 0,03 | -0,01 | 0,00 | 20 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,06 | 0,01 | -0,02 | -0,01 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | -0,03 | -0,04 | 0,00 | 0,0 | | | | | | | | | | | |

| TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|-----------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| Shell Nro | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq | Nodo N.ro | S11 kg/cmq | S22 kg/cmq | S12 kg/cmq | M11 kg/cmq | M22 kg/cmq | M12 kg/cmq |
| 1 | 80 | 0,01 | 0,08 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 81 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,03 |
| | 13 | 0,01 | 0,08 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,02 | 9 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,02 |
| 2 | 86 | 0,01 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | -0,09 | -0,06 | 87 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | -0,06 |
| | 15 | 0,01 | 0,09 | 0,01 | -0,03 | -0,12 | -0,01 | 11 | -0,01 | 0,00 | 0,01 | -0,02 | -0,19 | 0,00 |
| 3 | 87 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | -0,05 | -0,03 | 90 | -0,01 | -0,09 | 0,00 | -0,01 | -0,07 | -0,02 |
| | 11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,12 | -0,21 | -0,04 | 16 | -0,02 | -0,09 | 0,00 | 0,01 | -0,16 | -0,03 |
| 4 | 81 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 92 | -0,01 | -0,08 | 0,00 | -0,01 | -0,01 | -0,03 |
| | 9 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | -0,03 | 14 | -0,01 | -0,08 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | -0,03 |
| 5 | 82 | 0,01 | 0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,03 |
| | 80 | 0,00 | 0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 81 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,03 |
| 6 | 84 | -0,01 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,01 | -0,03 | 85 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | -0,03 |
| | 82 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,01 | -0,03 | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | -0,03 |
| 7 | 26 | -0,05 | -0,04 | 0,00 | -0,01 | 0,02 | -0,03 | 27 | -0,04 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | -0,03 |
| | 84 | 0,03 | -0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,02 | -0,03 | 85 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | -0,03 |
| 8 | 88 | 0,01 | 0,04 | 0,00 | -0,01 | 0,04 | -0,03 | 89 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | -0,03 |
| | 86 | 0,00 | 0,04 | 0,01 | 0,01 | -0,06 | -0,03 | 87 | -0,01 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | -0,07 | -0,03 |
| 9 | 28 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,02 | 0,12 | -0,01 | 29 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,17 | -0,01 |
| | 88 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,06 | -0,06 | 89 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,06 |
| 10 | 89 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | -0,04 | 91 | -0,01 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | -0,04 |
| | 87 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | -0,06 | -0,03 | 90 | 0,00 | -0,04 | 0,01 | -0,01 | -0,07 | -0,04 |
| 11 | 29 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,17 | -0,05 | 30 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,02 | 0,12 | -0,05 |
| | 89 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,03 | -0,01 | 91 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,06 | -0,01 |
| 12 | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 93 | -0,01 | -0,04 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,03 |
| | 81 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 92 | 0,00 | -0,04 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | -0,03 |
| 13 | 85 | 0,01 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 94 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | -0,03 |
| | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 93 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | -0,03 |
| 14 | 27 | 0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 31 | 0,05 | 0,04 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 |
| | 85 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 94 | -0,03 | 0,03 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 |

| CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------------------------|----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|-----------|----------|--------|--------|-------|----------|----------|----------|
| Tra to | 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 | -0,04 | 0,04 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,02 | 0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 0,00 | 0,01 | -0,02 | 0,01 | 0,02 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 3 | 0,00 | -0,01 | 0,02 | 0,02 | 0,03 | 0,01 | 0,00 |
| 1 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | -0,05 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 4 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | -0,04 | -0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,04 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 6 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | -0,05 | -0,07 | 0,01 | 0,00 |
| 5 | 0,00 | 0,00 | -0,04 | 0,02 | 0,06 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | 0,07 | 0,09 | 0,01 | 0,00 |
| 20 | 0,00 | 0,05 | -0,05 | -0,06 | -0,02 | 0,02 | -0,01 | 5 | 0,00 | -0,05 | 0,06 | 0,07 | 0,05 | 0,00 | 0,01 | |
| 2 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 22 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 23 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 0,00 | 0,00 | 0,04 | -0,03 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 7 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 8 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | -0,03 | -0,03 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | -0,02 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 9 | 0,00 | 0,00 | -0,05 | -0,03 | -0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 10 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 11 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | 0,00 |
| 11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 12 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 13 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | -0,03 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 13 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,05 | 0,00 | -0,01 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | -0,01 | -0,04 | 0,02 | 0,04 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 20 | 0,00 | 0,01 | 0,05 | 0,08 | 0,02 | -0,02 | -0,01 |
| 1 | 2,80 | -0,04 | -0,05 | 0,00 | 0,05 | -0,04 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,04 | 0,05 | 0,00 | 0,08 | 0,08 | -0,05 | 0,00 |
| 2 | 4,20 | -0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,06 | 0,00 | 2 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,07 | 0,00 |
| 3 | 3,65 | -0,04 | 0,01 | 0,03 | -0,02 | -0,06 | 0,00 | 3 | 0,00 | 0,04 | -0,01 | -0,03 | -0,02 | -0,07 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | -0,08 | 0,00 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | 4 | 0,00 | 0,00 | 0,08 | 0,00 | 0,11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,80 | 0,00 | 0,09 | -0,03 | -0,09 | 0,00 | 0,00 | 5 | 0,00 | 0,00 | -0,09 | 0,03 | -0,13 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 2,80 | 0,03 | -0,05 | -0,01 | 0,05 | 0,03 | 0,00 | 6 | 0,00 | -0,03 | 0,05 | 0,01 | 0,08 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 4,20 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 7 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,05 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 3,64 | 0,04 | 0,01 | 0,01 | -0,01 | 0,06 | 0,00 | 8 | 0,00 | -0,04 | -0,01 | -0,01 | -0,01 | 0,06 | 0,00 | 0,00 |
| 9 | 2,80 | 0,03 | 0,07 | 0,01 | -0,07 | 0,03 | 0,00 | 9 | 0,00 | -0,03 | -0,07 | -0,01 | -0,11 | 0,04 | 0,00 | 0,00 |
| 10 | 4,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 22 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 12 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 13 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 11 | 4,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | 0,00 | -0,01 | -0,04 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 2 | 4,20 | 0,00 | 0,01 | 0,04 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 2 | 4,20 | 0,00 | -0,03 | 0,01 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 3 | 3,65 | 0,00 | 0,03 | -0,01 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 2,80 | 0,00 | 0,01 | 0,03 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,00 | -0,01 | -0,03 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 4,20 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 8 | 3,64 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 3,64 | 0,00 | 0,02 | -0,04 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 9 | 2,80 | 0,00 | -0,02 | 0,04 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,05 | -0,06 | 0,00 | 0,00 | 21 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | -0,05 | 0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 29 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,80 | -0,01 | -0,04 | -0,35 | 0,09 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,01 | 0,04 | 0,35 | -0,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 20 | 2,87 | -0,01 | -0,04 | -0,25 | -0,01 | -0,01 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,01 | 0,04 | 0,25 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 3,65 | 0,01 | -0,02 | -0,05 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 14 | 3,53 | -0,01 | 0,02 | 0,05 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 14 | 3,53 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 15 | 3,42 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 15 | 3,42 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 16 | 3,30 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 17 | 3,19 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 18 | 3,07 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 18 | 3,07 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 24 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 25 | 2,80 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 26 | 2,80 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 27 | 2,80 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 28 | 2,80 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | -0,04 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,04 | 0 | | | | | | | | | | |

| CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------------------------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Tra | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt | Filo | Alt. | Tx | Ty | N | Mx | My | Mt |
| tto | In. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t°m) | (t°m) | (t°m) | Fin. | (m) | (t) | (t) | (t) | (t°m) | (t°m) | (t°m) |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 22 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 7 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 22 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 8 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 |
| 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 23 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 3,65 | 0,00 | 0,01 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | -0,01 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 34 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 29 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 30 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 31 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 32 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 33 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 41 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 42 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 43 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 44 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 45 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 46 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 47 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 59 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 48 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 60 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 49 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 61 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 50 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 51 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 63 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 52 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 64 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 10 | 4,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 11 | 4,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 12 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 13 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 21 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 24 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 25 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 26 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 27 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 28 | 2,80 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 35 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 53 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 36 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 37 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 38 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 39 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 40 | 4,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 58 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 20 | 2,87 | 0,00 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 56 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 17 | 3,19 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 55 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 16 | 3,30 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 54 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 15 | 3,42 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 53 | 3,64 | 0,00 | 0,00 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 14 | 3,53 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------------------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| Shell | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 | Nodo | S11 | S22 | S12 | M11 | M22 | M12 |
| Nro | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | N.ro | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq | kg/cmq |
| 1 | 80 | 0,01 | 0,10 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 81 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,03 |
| | 13 | 0,01 | 0,10 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,02 | 9 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | -0,02 |
| 2 | 86 | 0,02 | 0,12 | 0,00 | 0,01 | -0,11 | -0,08 | 87 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,06 | -0,08 |
| | 15 | 0,01 | 0,11 | 0,01 | -0,04 | -0,15 | -0,01 | 11 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | -0,02 | -0,23 | 0,00 |
| 3 | 87 | 0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,06 | -0,03 | 90 | -0,01 | -0,11 | 0,00 | -0,01 | -0,08 | -0,02 |
| | 11 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,15 | -0,26 | -0,05 | 16 | -0,02 | -0,11 | 0,01 | 0,01 | -0,20 | -0,04 |
| 4 | 81 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | -0,03 | 92 | -0,01 | -0,10 | 0,00 | -0,01 | -0,01 | -0,03 |
| | 9 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | -0,03 | 14 | -0,02 | -0,10 | 0,01 | -0,01 | -0,01 | -0,03 |
| 5 | 82 | 0,01 | 0,06 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | -0,04 | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,04 |
| | 80 | 0,00 | 0,05 | 0,01 | 0,00 | 0,01 | -0,04 | 81 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | -0,04 |
| 6 | 84 | -0,01 | 0,00 | 0,01 | -0,01 | 0,01 | -0,04 | 85 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | -0,04 |
| | 82 | 0,00 | 0,01 | 0,01 | -0,01 | 0,01 | -0,04 | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -0,01 | 0,01 | -0,04 |
| 7 | 26 | -0,06 | -0,05 | -0,01 | -0,01 | 0,03 | -0,04 | 27 | -0,05 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,03 | -0,04 |
| | 84 | 0,04 | -0,03 | 0,00 | -0,01 | 0,02 | -0,04 | 85 | 0,04 | 0,00 | | | | |

C.D.S.

| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sisma N.ro | Combin. N.ro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sisma N.ro | Combin. N.ro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Stringa di Controllo Verifica |
|-----------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------|--------------|-----------------------|----------------------|------------|--------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| 2 | 0,00 | 4,20 | 2 | 18 | 1 | 3 | 1,061 | 21,000 | 1 | 3 | 0,876 | 14,000 | VERIFICATO |
| 4 | 0,00 | 2,80 | 4 | 20 | 1 | 9 | 0,998 | 14,000 | 1 | 9 | 0,827 | 9,333 | VERIFICATO |
| 7 | 0,00 | 4,20 | 10 | 23 | 1 | 8 | 0,971 | 21,000 | 1 | 8 | 0,803 | 14,000 | VERIFICATO |
| 8 | 0,00 | 3,64 | 12 | 24 | 1 | 8 | 0,973 | 18,200 | 1 | 8 | 0,805 | 12,133 | VERIFICATO |
| 10 | 0,00 | 4,15 | 13 | 26 | 1 | 3 | 0,986 | 20,750 | 1 | 3 | 0,815 | 13,833 | VERIFICATO |
| 11 | 0,00 | 4,15 | 14 | 31 | 1 | 3 | 0,987 | 20,750 | 1 | 3 | 0,816 | 13,833 | VERIFICATO |
| 12 | 0,00 | 3,64 | 15 | 28 | 1 | 3 | 0,998 | 18,200 | 1 | 3 | 0,825 | 12,133 | VERIFICATO |
| 13 | 0,00 | 3,64 | 16 | 30 | 1 | 3 | 1,000 | 18,200 | 1 | 3 | 0,826 | 12,133 | VERIFICATO |
| 20 | 0,00 | 2,87 | 8 | 35 | 1 | 3 | 1,033 | 14,350 | 1 | 3 | 0,852 | 9,567 | VERIFICATO |
| 22 | 0,00 | 4,20 | 9 | 27 | 1 | 3 | 0,990 | 21,000 | 1 | 3 | 0,819 | 14,000 | VERIFICATO |
| 23 | 0,00 | 3,64 | 11 | 29 | 1 | 3 | 0,999 | 18,200 | 1 | 3 | 0,825 | 12,133 | VERIFICATO |

| BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------|----------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------------------------------------|-------------|----------------|----------------|-----------------|--------|
| 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 / ls |
| 1 | 3,55 | 58,18 | 6,06 | 5,46 | 5,37 | 5,92 | -0,69 | 0,46 | 10,15 | 12,55 | 6898 | 7966 | 422874 | 1,49 |

| VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------------------------|-----------|----------|-------------|---------------|-------------|-------------|-------------|-------|---------------|-------------|-------------|-------------|-------|
| DIREZIONE X | | | | | | | DIREZIONE Y | | | | | | |
| Piano N.ro | Quota (m) | Peso (t) | Variaz. (%) | Tagliante (t) | Spost. (mm) | Klat. (t/m) | Variaz. (%) | Teta | Tagliante (t) | Spost. (mm) | Klat. (t/m) | Variaz. (%) | Teta |
| 1 | 3,55 | 58,18 | 0,0 | 5,49 | 0,80 | 6898 | 0,0 | 0,014 | 5,50 | 0,69 | 7966 | 0,0 | 0,013 |

| RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X | | | | | | | RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y | | | | | |
|---|------------------|-----------------|-------------------|------------------|-----------------|-------------------|---|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|--|
| Piano N.r | RigidezzaPilastr | Rigidezza Setti | Rigid.Elem.Second | RigidezzaPilastr | 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 | |
| 1 | 0,85 | 0,15 | 0,00 | 1,00 | 0,00 | 0,00 | | | | | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-------------------|-----------|---------|------|-------|-------|-------------|----------|-----|--------|---------|------------------|-------|-----------|------------------------------|-------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|-----|---|
| VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | | |
| Filo Iniz. Fin. Ctgθ | Quota Iniz. Final | Tras. Alt | Sez Bas | Co n | Co Nr | GamRd | M Exd (t*m) | N Ed (t) | x/d | ε% 100 | sc% 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 | 27 | 1 | 15 | 1,10 | -1,9 | 1,0 | 17 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -4,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 8 | 13 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 2 | 0,00 | 50 | 3 | 15 | 1,10 | -2,0 | 0,6 | 18 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 2,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 9 | 0,0 | 13 | 397 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 15 | 1,10 | 2,5 | 0,1 | 19 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 4,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 8 | 13 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 2 | 0,00 | 27 | 1 | 9 | 1,10 | 2,5 | -0,3 | 20 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -4,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 9 | 15 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 3 | 0,00 | 50 | 3 | 9 | 1,10 | -0,8 | 0,0 | 19 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 162 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 3 | 1,10 | -0,8 | 0,4 | 18 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 1,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 1 | 0,00 | 27 | 1 | 34 | 1,10 | -2,3 | 2,0 | 17 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 4 | 0,00 | 50 | 3 | 34 | 1,10 | -2,4 | 1,4 | 17 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 5,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 10 | 16 | 0,0 | 13 | 360 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 34 | 1,10 | 4,2 | 0,5 | 19 | 10 | 2 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 7,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 14 | 23 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 4 | 0,00 | 27 | 1 | 29 | 1,10 | 4,2 | 0,5 | 19 | 9 | 2 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -7,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 14 | 22 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 6 | 0,00 | 50 | 3 | 29 | 1,10 | -2,4 | 1,5 | 17 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -5,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 10 | 16 | 0,0 | 13 | 374 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 29 | 1,10 | -2,4 | 2,1 | 17 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 12 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 5 | 0,00 | 27 | 1 | 19 | 1,10 | 2,3 | 0,9 | 18 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 9 | 0,00 | 50 | 3 | 19 | 1,10 | -2,1 | 1,6 | 17 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -2,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 374 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 19 | 1,10 | -2,3 | 2,1 | 16 | 6 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 20 | 0,00 | 27 | 1 | 24 | 1,10 | 2,5 | -0,9 | 21 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,1 | 4,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 9 | 14 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 5 | 0,00 | 50 | 3 | 24 | 1,10 | 2,5 | -0,9 | 21 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 13 | 0 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 24 | 1,10 | 2,5 | -1,0 | 21 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,1 | 5,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 10 | 17 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 2 | 0,00 | 27 | 1 | 31 | 1,10 | -1,2 | 0,8 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 1 | 0,0 | -1,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 4 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 22 | 0,00 | 50 | 3 | 31 | 1,10 | -1,1 | 0,7 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 2,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 395 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 15 | 1,10 | 1,7 | 0,6 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 22 | 0,00 | 27 | 1 | 12 | 1,10 | 1,7 | 0,6 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 7 | 0,00 | 50 | 3 | 28 | 1,10 | -1,0 | 0,7 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -2,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 409 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 28 | 1,10 | -1,2 | 0,9 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 1 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 4 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 3 | 0,00 | 27 | 1 | 9 | 1,10 | -1,4 | 1,2 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -1,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 3 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 23 | 0,00 | 50 | 3 | 9 | 1,10 | -1,2 | 1,1 | 16 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 2,3 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 7 | 0,0 | 13 | 395 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 9 | 1,10 | 1,6 | 0,9 | 17 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 23 | 0,00 | 27 | 1 | 3 | 1,10 | 1,6 | 0,8 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 8 | 0,00 | 50 | 3 | 19 | 1,10 | -1,0 | 0,8 | 17 | 2 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -2,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 7 | 0,0 | 13 | 409 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 19 | 1,10 | -1,2 | 1,0 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 1,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 3 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 6 | 0,00 | 27 | 1 | 12 | 1,10 | -1,9 | 0,9 | 18 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -4,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 8 | 13 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 7 | 0,00 | 50 | 3 | 29 | 1,10 | -1,9 | 0,3 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 2,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 397 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 12 | 1,10 | 2,0 | -0,2 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 7 | 0,00 | 27 | 1 | 6 | 1,10 | 2,2 | 0,1 | 19 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 8 | 12 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 8 | 0,00 | 50 | 3 | 6 | 1,10 | 0,9 | 0,3 | 18 | 2 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -2,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 162 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 12 | 1,10 | 1,8 | -0,4 | 20 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 8 | 0,00 | 27 | 1 | 6 | 1,10 | 1,9 | -0,1 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 12 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 9 | 0,00 | 50 | 3 | 19 | 1,10 | -1,8 | 0,2 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -2,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 312 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 6 | 1,10 | -1,8 | 0,9 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 3,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 12 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 4 | 0,00 | 27 | 1 | 15 | 1,10 | -1,5 | 1,4 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -2,3 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 7 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 10 | 0,00 | 50 | 3 | 15 | 1,10 | -1,3 | 1,2 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 397 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 15 | 1,10 | 1,0 | 0,8 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 2,3 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 7 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 10 | 0,00 | 27 | 1 | 9 | 1,10 | 1,6 | 1,5 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | 2,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 11 | 0,00 | 50 | 3 | 9 | 1,10 | 1,6 | 1,5 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 13 | 0 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 9 | 1,10 | 1,6 | 1,6 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | 2,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 9 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-------------------|-----|-------------|-----|-----------------------------|-------|-------------|----------|-----|---------|---------|------------------|----|-----------|------------------------------|-------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|-----|---|
| Filo Iniz. Fin. Ctgθ | Quota Iniz. Final | Tra | Sez Bas Alt | Con | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co | GamRd | M Exd (t*m) | N Ed (t) | x/d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq sup inf | Co | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t*m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t*m) | TRLd (t*m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | staffe Pas Lun Fi | | |
| 11 | 0,00 | 27 | 1 | 9 | 1,10 | 1,5 | 0,5 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -3,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 9 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 12 | 0,00 | 50 | 3 | 8 | 1,10 | 0,7 | 0,6 | 16 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | -1,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 142 | 8 |
| 2.5 | | 50 | 5 | 15 | 1,10 | 1,3 | 0,4 | 18 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 2 | 0,0 | 2,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------------------|-----|-------------|-----|-----------------------------|-------------|-------------|----------|-----|---------|---------|------------------|----|-----------|------------------------------|-------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|----|---|
| Filo Iniz. Fin. Ctgθ | Quota Iniz. Final AmpC | Tra | Sez Bas Alt | Con | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co | M Exd (t*m) | M Eyd (t*m) | N Ed (t) | x/d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq sup inf | Co | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t*m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t*m) | TRLd (t*m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | Staffe Pas Lun Fi | | |
| 10 | 4,15 | 30 | 1 | 2 | -0,8 | 0,0 | 0,0 | 33 | 5 | 3 | 4,0 | 4,0 | 2 | 0,1 | 4,5 | 0,0 | 6,3 | 7,1 | 0,5 | 0,0 | 66 | 41 | 0,0 | 17 | 0 | 8 |
| 22 | 4,20 | 15 | 3 | 2 | -0,8 | 0,0 | 0,0 | 33 | 5 | 3 | 4,0 | 4,0 | 2 | 0,1 | 4,5 | 0,0 | 6,3 | 7,1 | 0,5 | 0,0 | 66 | 41 | 0,0 | 17 | 25 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | 25 | 5 | 3 | 0,3 | 0,0 | 0,0 | 33 | 2 | 1 | 4,0 | 4,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 6,0 | 11,1 | 0,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 17 | 0 | 8 |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------------------|---------|-------------|---------|-----------------------------|-------------|-------------|----------|------|---------|---------|------------------|-------|-----------|-----------|------------------------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|---|----|---|
| Filo Iniz. Fin. Ctgθ | Quota Iniz. Final AmpC | T r a t | Sez Bas Alt | C o n c | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co mb | M Exd (t*m) | M Eyd (t*m) | N Ed (t) | x/ d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq sup inf | Co mb | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t*m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t*m) | TRld (t*m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | Staffe Pas Lun Fi | | | |
| 2.5 | 1,00 | | 30 | 5 | 3 | -0,3 | 0,6 | 0,0 | 24 | 2 | 1 | 3,1 | 3,1 | 2 | -1,2 | -1,2 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 14 | 3 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 21 | 2,80 | | 28 | 1 | 29 | 1,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 6 | 2 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 3,9 | -0,6 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 20 | 11 | 3,3 | 9 | 35 | 8 |
| 24 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 2,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 11 | 4 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 2,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 11 | 4 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 3,7 | -0,6 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 19 | 11 | 3,3 | 9 | 35 | 8 |
| 24 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 3,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 1,7 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 8 | 5 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 25 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 3,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 16 | 5 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 3,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 16 | 5 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 8 | 4 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 25 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 3,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 16 | 5 | 3,2 | 3,2 | 29 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 26 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 3,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 16 | 5 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 15 | 5 | 3,2 | 3,2 | 29 | 0,0 | -1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 26 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 2,9 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -3,2 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 16 | 9 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 27 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 2,9 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -3,3 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 16 | 9 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 27 | 2,80 | | 28 | 1 | 25 | 0,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 3 | 1 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -5,2 | 0,6 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 26 | 15 | 3,2 | 9 | 35 | 8 |
| 28 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | -3,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | -3,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,1 | 2 | 0,0 | -5,4 | 0,6 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 27 | 15 | 3,2 | 9 | 35 | 8 |
| 28 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | -5,8 | 0,0 | 0,0 | 29 | 18 | 8 | 4,7 | 3,1 | 2 | 0,0 | -6,9 | 1,2 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,2 | 35 | 20 | 6,7 | 9 | 25 | 8 |
| 4 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | -6,5 | 0,0 | 0,0 | 30 | 18 | 9 | 5,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | -6,5 | 0,0 | 0,0 | 30 | 18 | 9 | 5,2 | 3,1 | 2 | 0,0 | -7,0 | 1,2 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,2 | 36 | 20 | 6,7 | 9 | 25 | 8 |
| 29 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | -3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,1 | 2 | 0,0 | 5,6 | -0,6 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 29 | 16 | 3,3 | 9 | 35 | 8 |
| 30 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | -3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 0,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 3 | 1 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 5,5 | -0,6 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 28 | 16 | 3,3 | 9 | 35 | 8 |
| 30 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 2,1 | 0,0 | 0,0 | 23 | 10 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 3,6 | -0,3 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,3 | 18 | 10 | 1,8 | 9 | 30 | 8 |
| 31 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 2,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 2,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 3,5 | -0,3 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,3 | 18 | 10 | 1,8 | 9 | 30 | 8 |
| 31 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 3,3 | 0,0 | 0,0 | 23 | 15 | 5 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 1,3 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 32 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 3,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 17 | 6 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 3 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 3,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 17 | 6 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 32 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 3,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 17 | 6 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -1,3 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 33 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 3,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 17 | 6 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 3,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 15 | 5 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -1,4 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 33 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 2,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -3,6 | 0,5 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,5 | 18 | 10 | 2,9 | 9 | 35 | 8 |
| 34 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 2,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -3,7 | 0,5 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,5 | 19 | 10 | 2,9 | 9 | 35 | 8 |
| 34 | 2,80 | | 28 | 1 | 22 | -2,0 | 0,3 | -1,8 | 27 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | 1,0 | -5,7 | 1,3 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,3 | 34 | 16 | 7,1 | 9 | 34 | 8 |
| 6 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | -3,5 | 0,4 | -1,6 | 25 | 15 | 6 | 3,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | -3,5 | -0,3 | -1,6 | 25 | 15 | 6 | 3,2 | 3,1 | 2 | 1,0 | -5,8 | 1,3 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,3 | 35 | 16 | 7,1 | 9 | 34 | 8 |
| 59 | 2,80 | | 28 | 1 | 31 | -2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,1 | 2 | 0,0 | 4,2 | 0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 21 | 12 | 2,3 | 9 | 35 | 8 |
| 60 | 2,80 | | 25 | 3 | 31 | -2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 19 | 1,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 5 | 2 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 4,0 | 0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 20 | 11 | 2,3 | 9 | 35 | 8 |
| 60 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 2,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 10 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 2,6 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 13 | 7 | 0,0 | 9 | 30 | 8 |
| 61 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 2,6 | 0,0 | 0,0 | 23 | 12 | 4 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 2,6 | 0,0 | 0,0 | 23 | 12 | 4 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | 2,5 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 12 | 7 | 0,0 | 9 | 30 | 8 |
| 61 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 2,9 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 31 | 0,0 | 1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 62 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,2 | 31 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,2 | 24 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 62 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -1,3 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 4 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 63 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 3,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 14 | 5 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | 2,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 13 | 4 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -1,4 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 63 | 2,80 | | 28 | 1 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,0 | 23 | 10 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -3,0 | -0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 15 | 9 | 1,9 | 9 | 35 | 8 |
| 64 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,0 | 23 | 10 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 31 | 1,5 | 0,0 | 0,0 | 23 | 7 | 2 | 3,2 | 3,2 | 2 | 0,0 | -3,1 | -0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 16 | 9 | 1,9 | 9 | 35 | 8 |
| 64 | 2,80 | | 28 | 1 | 19 | -2,1 | -0,2 | -1,8 | 26 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 2 | -0,7 | -4,7 | -0,9 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,9 | 28 | 13 | 4,8 | 9 | 34 | 8 |
| 9 | 2,80 | | 25 | 3 | 2 | -3,0 | -0,2 | -1,4 | 25 | 13 | 5 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 21,0 | 35,7 | 6,5 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 9 | 0 | 8 |
| 2.5 | 1,00 | | 40 | 5 | 2 | -3,0 | 0,2 | -1,4 | 25 | 13 | 5 | 3,2 | 3,1 | 2 | -0,7 | -4,8 | -0,9 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,9 | 28 | 14 | 4,8 | 9 | 34 | 8 |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------------------|---------|-------------|---------|-----------------------------|-------------|-------------|----------|------|---------|---------|--------------|-------|-----------|-----------|------------------------------|-----------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| Filo Iniz. Fin. Ctgθ | Quota Iniz. Final N/Nc | T r a t | Sez Bas Alt | C o n c | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co mb | M Exd (t*m) | M Eyd (t*m) | N Ed (t) | x/ d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq b h | Co mb | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t*m) | V Rxd (t) | | | | | | | | | | |

C.D.S.

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------------------|------|-------------|------|-----------------------------|-------------|-------------|----------|-----|---------|---------|----------|------|------|------------------------------|-----------|-------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|
| Filo Iniz. Fin. Ctgθ | Quota Iniz. Final N/Nc | Trat | Sez Bas Alt | Conc | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co | M Exd (t°m) | M Eyd (t°m) | N Ed (t) | x/d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq | h | Co | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t°m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t°m) | TRld (t°m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | Staffe Pas Lun Fi |
| 5 | 0,00 | 28 | 1 | 24 | -2,5 | 0,6 | -6,8 | 7 | 6 | 4,0 | 4,1 | 24 | -0,7 | -2,2 | 0,0 | 19,5 | 20,7 | 2,0 | 0,0 | 14 | 8 | 0,0 | 11 | 62 | 8 |
| 5 | 2,80 | 25 | 3 | 2 | 1,0 | -0,7 | -9,6 | 2 | 3 | 4,0 | 4,1 | 24 | -0,7 | -2,2 | 0,0 | 19,5 | 20,7 | 2,0 | 0,0 | 14 | 11 | 0,0 | 16 | 133 | 8 |
| 2.5 | 0,05 | 40 | 5 | 2 | 2,5 | -1,8 | -9,3 | 10 | 9 | 4,0 | 4,1 | 24 | -0,7 | -2,2 | 0,0 | 19,5 | 20,7 | 2,0 | 0,0 | 14 | 8 | 0,0 | 11 | 45 | 8 |
| 6 | 0,00 | 28 | 1 | 6 | 0,9 | 0,8 | -4,8 | 4 | 3 | 4,2 | 3,9 | 2 | 0,4 | 1,8 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 11 | 6 | 0,0 | 11 | 50 | 8 |
| 6 | 2,80 | 25 | 3 | 2 | -2,0 | 0,7 | -7,4 | 5 | 5 | 4,2 | 3,9 | 2 | 0,4 | 1,8 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 11 | 9 | 0,0 | 16 | 145 | 8 |
| 2.5 | 0,04 | 40 | 5 | 2 | -3,8 | 1,1 | -7,1 | 12 | 9 | 4,2 | 3,9 | 2 | 0,4 | 1,8 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 11 | 6 | 0,0 | 11 | 45 | 8 |
| 7 | 0,00 | 29 | 1 | 6 | 0,8 | 1,4 | -5,5 | 5 | 4 | 4,3 | 3,7 | 6 | -0,8 | 0,6 | 0,0 | 20,6 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 3 | 0,0 | 11 | 78 | 8 |
| 7 | 4,20 | 40 | 3 | 2 | -1,0 | -0,4 | -8,0 | 3 | 3 | 4,3 | 3,7 | 2 | -0,4 | 1,0 | 0,0 | 20,6 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 6 | 0,0 | 16 | 236 | 8 |
| 2.5 | 0,04 | 25 | 5 | 2 | -2,5 | -1,1 | -7,5 | 12 | 9 | 4,3 | 3,7 | 6 | -0,8 | 0,6 | 0,0 | 20,6 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 3 | 0,0 | 11 | 60 | 8 |
| 8 | 0,00 | 29 | 1 | 12 | 0,8 | -1,4 | -5,0 | 5 | 5 | 4,5 | 3,6 | 12 | 0,9 | 0,8 | 0,0 | 20,5 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 8 | 3 | 0,0 | 11 | 66 | 8 |
| 8 | 3,64 | 40 | 3 | 2 | -1,1 | 0,3 | -7,3 | 3 | 3 | 4,4 | 3,7 | 2 | 0,1 | 1,2 | 0,0 | 20,5 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 7 | 0,0 | 16 | 204 | 8 |
| 2.5 | 0,04 | 25 | 5 | 2 | -2,6 | 0,4 | -6,9 | 11 | 7 | 4,5 | 3,6 | 12 | 0,9 | 0,8 | 0,0 | 20,5 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 8 | 3 | 0,0 | 11 | 50 | 8 |
| 9 | 0,00 | 28 | 1 | 28 | 1,8 | -0,4 | -4,6 | 5 | 4 | 4,2 | 3,9 | 19 | -0,2 | 1,9 | 0,0 | 19,2 | 20,4 | 2,0 | 0,0 | 11 | 7 | 0,0 | 11 | 49 | 8 |
| 9 | 2,80 | 25 | 3 | 2 | -1,7 | -0,4 | -6,3 | 4 | 4 | 4,2 | 3,9 | 19 | -0,2 | 1,9 | 0,0 | 19,2 | 20,4 | 2,0 | 0,0 | 11 | 10 | 0,0 | 16 | 146 | 8 |
| 2.5 | 0,03 | 40 | 5 | 2 | -3,2 | -0,7 | -6,0 | 10 | 7 | 4,2 | 3,9 | 19 | -0,2 | 1,9 | 0,0 | 19,2 | 20,4 | 2,0 | 0,0 | 11 | 7 | 0,0 | 11 | 45 | 8 |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|-----------|------------------------------|------------------|--------|------------|------------|------------------|------------|------|--------|------------|------------|------------|------------|--|
| Mat. N.ro | Clas Serv | Comb N.ro | Classe durata di riferimento | Per Sisma S.L.V. | | | | Per Sisma S.L.D. | | | | | | | | |
| | | | | Kmod | Gamm a | fmd kg/cmq | fcd kg/cmq | ftd kg/cmq | fvd kg/cmq | Kmod | Gamm a | fmd kg/cmq | fcd kg/cmq | ftd kg/cmq | fvd kg/cmq | |
| 101 | 2 | 0 | Permanente | 0,60 | 1,30 | 110,8 | 110,8 | 76,2 | 12,5 | 0,60 | 1,30 | 110,8 | 110,8 | 76,2 | 12,5 | |
| | | 1 | Media Durata | 0,80 | 1,30 | 147,7 | 147,7 | 101,5 | 16,6 | 0,80 | 1,30 | 147,7 | 147,7 | 101,5 | 16,6 | |
| | | 2 | Media Durata | 0,80 | 1,30 | 147,7 | 147,7 | 101,5 | 16,6 | 0,80 | 1,30 | 147,7 | 147,7 | 101,5 | 16,6 | |
| | | 3 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 4 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 5 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 6 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 7 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 8 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 9 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 10 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 11 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 12 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 13 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 14 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 15 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 16 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 17 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 18 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 19 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 20 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 21 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 22 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 23 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 24 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 25 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 26 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 27 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 28 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 29 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 30 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 31 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 32 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 33 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |
| | | 34 | Istantaneo | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | 1,10 | 1,30 | 203,1 | 203,1 | 139,6 | 22,8 | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E. | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|-----------|---------|---------|-----------|-------------|-------------|-----------|-----------|-------------|-----|--------------|--------------|------|---------------|------|-------------|--------------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI ASTA | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg°m) | MySd (kg°m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg°m) | on | σMx (kg/cmq) | σMy (kg/cmq) | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
| Sez.N. 1003 | 57 | 3,64 | 0 | 1779 | -253 | 26 | 11 | 655 | 7 | 5 | 16 | 3 | 0 | 3 | 1 | 0,21 | 0,27 | |
| LegnoGL24h | qn= | -366 | 0 | 1653 | 320 | 7 | 11 | -2 | 7 | 4 | 21 | 1 | 0 | 0 | 1 | 0,23 | 0,06 | |
| Asta: 48 | 18 | 3,07 | 2 | 1869 | 5 | -8 | 14 | -642 | 9 | 5 | 0 | 1 | 0 | 3 | 1 | 0,05 | 0,21 | |
| Instab.: = | 300,9 | β¹= | 210,7 | 1653 | 320 | 7 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,25 | Ry= | 0,19 | Wmax/rel/lim= | 5,07 | 1,99 | 15,05 mm |
| Sez.N. 1032 | 2 | 4,20 | 0 | 0 | -2107 | 0 | 0 | 3306 | 127 | 0 | 39 | 0 | 0 | 6 | 7 | 0,34 | 0,93 | |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | -993 | 0 | 0 | 0 | 3292 | 127 | 0 | 19 | 0 | 0 | 6 | 7 | 0,16 | 0,92 | |
| Asta: 67 | 35 | 4,20 | 0 | 0 | 116 | 0 | 0 | 3279 | 127 | 0 | 2 | 0 | 0 | 6 | 7 | 0,02 | 0,92 | |
| Instab.: = | 67,5 | β¹= | 47,3 | 0 | -2107 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,36 | Ry= | 0,25 | Wmax/rel/lim= | 2,14 | 0,07 | 3,38 mm |
| Sez.N. 1032 | 35 | 4,20 | 0 | 0 | 94 | 0 | 0 | 1784 | 32 | 0 | 2 | 0 | 0 | 3 | 2 | 0,02 | 0,38 | |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 716 | 0 | 0 | 0 | 1770 | 32 | 0 | 13 | 0 | 0 | 3 | 2 | 0,12 | 0,37 | |
| Asta: 68 | 36 | 4,20 | 0 | 0 | 1333 | 0 | 0 | 1756 | 32 | 0 | 25 | 0 | 0 | 3 | 2 | 0,22 | 0,37 | |
| Instab.: = | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 1333 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,23 | Ry= | 0,16 | Wmax/rel/lim= | 3,64 | 0,06 | 3,50 mm |
| Sez.N. 1032 | 36 | 4,20 | 0 | 0 | 1317 | 0 | 0 | 675 | 15 | 0 | 25 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,21 | 0,15 | |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 1551 | 0 | 0 | 0 | 661 | 15 | 0 | 29 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,25 | 0,15 | |
| Asta: 69 | 37 | 4,20 | 0 | 0 | 1779 | 0 | 0 | 647 | 15 | 0 | 33 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,29 | 0,15 | |
| Instab.: = | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 1779 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,30 | Ry= | 0,21 | Wmax/rel/lim= | 4,41 | 0,12 | 3,50 mm |
| Sez.N. 1032 | 37 | 4,20 | 0 | 0 | 1776 | 0 | 0 | -282 | 7 | 0 | 33 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,29 | 0,07 | |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 1675 | 0 | 0 | 0 | -295 | 7 | 0 | 31 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,27 | 0,07 | |
| Asta: 70 | 38 | 4,20 | 0 | 0 | 1570 | 0 | 0 | -309 | 7 | 0 | 29 | 0 | 0 | 1 | | | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E. | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------|-------|------|-----|------|--------|--------|-----------|-----------|----------|----------|---------------|----------|------|------|-----|-------|--------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI | Fili | Quota | Trat | Cmb | N Sd | MxSd | MySd | VxSd | VySd | T Sd | σn | σMx | σMy | τx | τy | τMt | Rapp. | Rapp. |
| ASTA | N.ro | (m) | to | N.r | (kg) | (kg*m) | (kg*m) | (kg) | (kg) | (kg*m) | | | (kg/cmq) | | | | Fless | Taglio |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | 1580 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,27 | Ry= 0,19 | Wmax/rel/lim= | 4,14 | 0,09 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 39 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 686 | 0 | 0 | -2485 | -37 | 0 | 13 | 0 | 0 | 5 | 2 | 0,11 | 0,50 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -186 | 0 | 0 | -2499 | -37 | 0 | 3 | 0 | 0 | 5 | 2 | 0,03 | 0,50 |
| Asta: 72 | 40 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | -1063 | 0 | 0 | -2513 | -37 | 0 | 20 | 0 | 0 | 5 | 2 | 0,17 | 0,50 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | -1063 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,18 | Ry= 0,13 | Wmax/rel/lim= | 2,98 | 0,02 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 40 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | -1057 | 0 | 0 | -3847 | -119 | 0 | 20 | 0 | 0 | 7 | 7 | 0,17 | 0,98 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -2409 | 0 | 0 | -3861 | -119 | 0 | 45 | 0 | 0 | 7 | 7 | 0,39 | 0,98 |
| Asta: 73 | 22 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | -3767 | 0 | 0 | -3875 | -119 | 0 | 71 | 0 | 0 | 7 | 7 | 0,61 | 0,98 |
| Instab.: | 70,2 | β¹= | 49,1 | 0 | 0 | -3767 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,64 | Ry= 0,45 | Wmax/rel/lim= | 1,48 | 0,19 | 3,51 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 41 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | -1107 | 0 | 0 | 2490 | 46 | 0 | 21 | 0 | 0 | 5 | 3 | 0,18 | 0,53 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -238 | 0 | 0 | 2477 | 46 | 0 | 4 | 0 | 0 | 5 | 3 | 0,04 | 0,53 |
| Asta: 74 | 42 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 626 | 0 | 0 | 2463 | 46 | 0 | 12 | 0 | 0 | 5 | 3 | 0,10 | 0,53 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | -1107 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,19 | Ry= 0,13 | Wmax/rel/lim= | 3,09 | 0,02 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 42 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 606 | 0 | 0 | 1438 | 25 | 0 | 11 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,10 | 0,30 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1036 | 0 | 0 | 1426 | 25 | 0 | 19 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,17 | 0,30 |
| Asta: 75 | 43 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 1462 | 0 | 0 | 1414 | 25 | 0 | 27 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,24 | 0,30 |
| Instab.: | 60,0 | β¹= | 42,0 | 0 | 0 | 1462 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,25 | Ry= 0,17 | Wmax/rel/lim= | 4,21 | 0,06 | 3,00 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 43 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 1449 | 0 | 0 | 467 | 9 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,24 | 0,10 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1633 | 0 | 0 | 451 | 9 | 0 | 31 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,27 | 0,10 |
| Asta: 76 | 44 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 1810 | 0 | 0 | 435 | 9 | 0 | 34 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,29 | 0,10 |
| Instab.: | 80,0 | β¹= | 56,0 | 0 | 0 | 1810 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,31 | Ry= 0,21 | Wmax/rel/lim= | 4,72 | 0,17 | 4,00 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 44 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 1812 | 0 | 0 | -535 | -15 | 0 | 34 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,29 | 0,13 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1623 | 0 | 0 | -548 | -15 | 0 | 30 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,26 | 0,13 |
| Asta: 77 | 45 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 1428 | 0 | 0 | -562 | -15 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,23 | 0,13 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | 1812 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,31 | Ry= 0,21 | Wmax/rel/lim= | 4,70 | 0,13 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 45 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 1443 | 0 | 0 | -1541 | -27 | 0 | 27 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,23 | 0,32 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 901 | 0 | 0 | -1555 | -27 | 0 | 17 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,15 | 0,33 |
| Asta: 78 | 46 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | 355 | 0 | 0 | -1569 | -27 | 0 | 7 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,06 | 0,33 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | 1443 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,24 | Ry= 0,17 | Wmax/rel/lim= | 4,02 | 0,07 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 46 | 4,20 | 2 | 0 | 0 | 497 | 0 | 0 | -4049 | -205 | 0 | 9 | 0 | 0 | 8 | 11 | 0,06 | 0,98 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 2 | 0 | 0 | -1177 | 0 | 0 | -4066 | -205 | 0 | 22 | 0 | 0 | 8 | 11 | 0,14 | 0,98 |
| Asta: 79 | 7 | 4,20 | 2 | 0 | 0 | -2857 | 0 | 0 | -4082 | -205 | 0 | 54 | 0 | 0 | 8 | 11 | 0,35 | 0,98 |
| Instab.: | 82,5 | β¹= | 57,7 | 0 | 0 | -2155 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,36 | Ry= 0,26 | Wmax/rel/lim= | 2,51 | 0,10 | 4,12 | mm | | |
| Nover. | 22 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | -3790 | 0 | 0 | 3845 | 127 | 0 | 71 | 0 | 0 | 7 | 7 | 0,62 | 1,01 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -2443 | 0 | 0 | 3831 | 127 | 0 | 46 | 0 | 0 | 7 | 7 | 0,40 | 1,00 |
| Asta: 80 | 41 | 4,20 | 0 | 0 | 0 | -1101 | 0 | 0 | 3817 | 127 | 0 | 21 | 0 | 0 | 7 | 7 | 0,18 | 1,00 |
| Instab.: | 70,2 | β¹= | 49,1 | 0 | 0 | -3790 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,64 | Ry= 0,45 | Wmax/rel/lim= | 1,53 | 0,19 | 3,51 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 47 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -987 | 0 | 0 | 2376 | -31 | 0 | 18 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,16 | 0,46 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -158 | 0 | 0 | 2362 | -31 | 0 | 3 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,03 | 0,46 |
| Asta: 81 | 48 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 667 | 0 | 0 | 2348 | -31 | 0 | 12 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,11 | 0,46 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | -987 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,17 | Ry= 0,12 | Wmax/rel/lim= | 2,95 | 0,02 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 48 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 650 | 0 | 0 | 1384 | -17 | 0 | 12 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,11 | 0,27 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1063 | 0 | 0 | 1372 | -17 | 0 | 20 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,17 | 0,26 |
| Asta: 82 | 49 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1473 | 0 | 0 | 1360 | -17 | 0 | 28 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,24 | 0,26 |
| Instab.: | 60,0 | β¹= | 42,0 | 0 | 0 | 1473 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,25 | Ry= 0,17 | Wmax/rel/lim= | 4,04 | 0,06 | 3,00 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 49 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1462 | 0 | 0 | 433 | -6 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,24 | 0,08 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1633 | 0 | 0 | 418 | -6 | 0 | 31 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,27 | 0,08 |
| Asta: 83 | 50 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1796 | 0 | 0 | 402 | -6 | 0 | 34 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,29 | 0,08 |
| Instab.: | 80,0 | β¹= | 56,0 | 0 | 0 | 1796 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,30 | Ry= 0,21 | Wmax/rel/lim= | 4,51 | 0,17 | 4,00 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 50 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1799 | 0 | 0 | -572 | 11 | 0 | 34 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,29 | 0,12 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1596 | 0 | 0 | -586 | 11 | 0 | 30 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,26 | 0,13 |
| Asta: 84 | 51 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1389 | 0 | 0 | -600 | 11 | 0 | 26 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,23 | 0,13 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | 1799 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,30 | Ry= 0,21 | Wmax/rel/lim= | 4,50 | 0,12 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 51 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1402 | 0 | 0 | -1587 | 24 | 0 | 26 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,23 | 0,32 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 844 | 0 | 0 | -1601 | 24 | 0 | 16 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,14 | 0,32 |
| Asta: 85 | 52 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 281 | 0 | 0 | -1615 | 24 | 0 | 5 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,05 | 0,32 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | 1402 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,24 | Ry= 0,17 | Wmax/rel/lim= | 3,78 | 0,07 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 52 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 307 | 0 | 0 | -3008 | 110 | 0 | 6 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,05 | 0,82 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -924 | 0 | 0 | -3024 | 110 | 0 | 17 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,15 | 0,83 |
| Asta: 86 | 8 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -2162 | 0 | 0 | -3041 | 110 | 0 | 41 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,35 | 0,83 |
| Instab.: | 81,6 | β¹= | 57,1 | 0 | 0 | -2162 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,37 | Ry= 0,26 | Wmax/rel/lim= | 2,27 | 0,10 | 4,08 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 23 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -3490 | 0 | 0 | 3613 | -104 | 0 | 65 | 0 | 0 | 7 | 6 | 0,57 | 0,89 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -2228 | 0 | 0 | 3599 | -104 | 0 | 42 | 0 | 0 | 7 | 6 | 0,36 | 0,89 |
| Asta: 87 | 47 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -971 | 0 | 0 | 3585 | -104 | 0 | 18 | 0 | 0 | 7 | 6 | 0,16 | 0,89 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | -3490 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,59 | Ry= 0,41 | Wmax/rel/lim= | 1,39 | 0,17 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 53 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -101 | 0 | 0 | 1456 | -8 | 0 | 2 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0,02 | 0,25 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 406 | 0 | 0 | 1442 | -8 | 0 | 8 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0,07 | 0,24 |
| Asta: 88 | 54 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 909 | 0 | 0 | 1428 | -8 | 0 | 17 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0,15 | 0,24 |
| Instab.: | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 0 | 909 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,15 | Ry= 0,11 | Wmax/rel/lim= | 3,05 | 0,03 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 54 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 879 | 0 | 0 | 964 | -19 | 0 | 16 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,14 | 0,21 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1214 | 0 | 0 | 951</ | | | | | | | | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E. | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|-----------|---------|---------|-----------|-------------|-------------|-----------|-----------|-------------|----------|---------------|-------|-------|-------|-----|-------------|--------------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI ASTA | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg*m) | MySd (kg*m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg*m) | σn | σMx | σMy | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
| Asta: 90 | 56 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1582 | 0 | 0 | 49 | -27 | 0 | 30 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0,26 | 0,10 |
| Instab.:= | 70,0 | β*1= | 49,0 | 0 | 0 | 1582 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,27 | Ry= 0,19 | Wmax/rel/lim= | 3,88 | 0,12 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 56 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 1593 | 0 | 0 | -1097 | -34 | 0 | 30 | 0 | 0 | 2 | 2 | 0,26 | 0,28 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | 1207 | 0 | 0 | -1111 | -34 | 0 | 23 | 0 | 0 | 2 | 2 | 0,20 | 0,28 |
| Asta: 91 | 57 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 816 | 0 | 0 | -1125 | -34 | 0 | 15 | 0 | 0 | 2 | 2 | 0,13 | 0,28 |
| Instab.:= | 70,0 | β*1= | 49,0 | 0 | 0 | 1593 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,27 | Ry= 0,19 | Wmax/rel/lim= | 3,69 | 0,09 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 57 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | 836 | 0 | 0 | -2543 | -13 | 0 | 16 | 0 | 0 | 5 | 1 | 0,14 | 0,43 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -57 | 0 | 0 | -2557 | -13 | 0 | 1 | 0 | 0 | 5 | 1 | 0,01 | 0,43 |
| Asta: 92 | 58 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -954 | 0 | 0 | -2571 | -13 | 0 | 18 | 0 | 0 | 5 | 1 | 0,16 | 0,43 |
| Instab.:= | 70,0 | β*1= | 49,0 | 0 | 0 | -954 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,16 | Ry= 0,11 | Wmax/rel/lim= | 2,68 | 0,01 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 58 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -939 | 0 | 0 | -3600 | 78 | 0 | 18 | 0 | 0 | 7 | 4 | 0,15 | 0,80 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | 0 | -2201 | 0 | 0 | -3614 | 78 | 0 | 41 | 0 | 0 | 7 | 4 | 0,36 | 0,81 |
| Asta: 93 | 23 | 3,64 | 0 | 0 | 0 | -3469 | 0 | 0 | -3628 | 78 | 0 | 65 | 0 | 0 | 7 | 4 | 0,56 | 0,81 |
| Instab.:= | 70,0 | β*1= | 49,0 | 0 | 0 | -3469 | 0 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,59 | Ry= 0,41 | Wmax/rel/lim= | 1,27 | 0,17 | 3,50 | mm | | |
| Sez.N. 1032 | 3 | 3,65 | 0 | 0 | -7469 | -1114 | 49 | -33 | 1624 | 13 | 9 | 21 | 2 | 0 | 3 | 1 | 0,20 | 0,29 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | 0 | 0 | -7469 | -577 | 60 | -33 | 1611 | 13 | 9 | 11 | 2 | 0 | 3 | 1 | 0,11 | 0,29 |
| Asta: 94 | 53 | 3,64 | 0 | 0 | -7469 | -44 | 71 | -33 | 1598 | 13 | 9 | 1 | 3 | 0 | 3 | 1 | 0,03 | 0,29 |
| Instab.:= | 66,4 | β*1= | 46,5 | 0 | -7469 | -1114 | 49 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,28 | Ry= 0,23 | Wmax/rel/lim= | 1,77 | 0,04 | 3,32 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 34 | 2,80 | 2 | 2 | -2175 | -765 | -34 | -15 | 1390 | -3 | 6 | 50 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0,32 | 0,35 |
| LegnoGL24h | qn= | -397 | 2 | 2 | -1797 | 1015 | 4 | -15 | -22 | -3 | 5 | 66 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,41 | 0,03 |
| Asta: 95 | 46 | 4,20 | 2 | 2 | -1390 | -1180 | 46 | -15 | -1543 | -3 | 4 | 77 | 4 | 0 | 6 | 0 | 0,49 | 0,39 |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | 2 | -1390 | -1180 | 46 | KcC= 0,51 | KcM= 1,00 | Rx= 0,59 | Ry= 0,44 | Wmax/rel/lim= | 15,72 | 13,74 | 27,05 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 29 | 2,80 | 2 | 2 | -1427 | -639 | 27 | 12 | 1170 | 3 | 4 | 42 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0,27 | 0,29 |
| LegnoGL24h | qn= | -336 | 2 | 2 | -1113 | 853 | -3 | 12 | -1 | 3 | 3 | 56 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,34 | 0,02 |
| Asta: 96 | 41 | 4,20 | 2 | 2 | -762 | -1020 | -36 | 12 | -1311 | 3 | 2 | 66 | 4 | 0 | 5 | 0 | 0,43 | 0,33 |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | 2 | -762 | -1020 | -36 | KcC= 0,51 | KcM= 1,00 | Rx= 0,49 | Ry= 0,36 | Wmax/rel/lim= | 12,70 | 11,49 | 27,05 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 30 | 2,80 | 2 | 2 | -2973 | -288 | 32 | 14 | 1038 | 3 | 8 | 19 | 3 | 0 | 4 | 0 | 0,13 | 0,26 |
| LegnoGL24h | qn= | -315 | 2 | 2 | -2689 | 960 | -1 | 14 | -21 | 3 | 7 | 63 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,39 | 0,02 |
| Asta: 97 | 42 | 4,20 | 2 | 2 | -2348 | -983 | -41 | 14 | -1295 | 3 | 6 | 64 | 4 | 0 | 5 | 0 | 0,41 | 0,32 |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | 2 | -2348 | -983 | -41 | KcC= 0,51 | KcM= 1,00 | Rx= 0,53 | Ry= 0,41 | Wmax/rel/lim= | 16,04 | 13,77 | 27,05 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 31 | 2,80 | 2 | 2 | -4025 | -244 | 22 | 9 | 1100 | 2 | 10 | 16 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0,11 | 0,27 |
| LegnoGL24h | qn= | -339 | 2 | 2 | -3727 | 1063 | 0 | 9 | -13 | 2 | 10 | 69 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,43 | 0,01 |
| Asta: 98 | 43 | 4,20 | 2 | 2 | -3355 | -1066 | -27 | 9 | -1404 | 2 | 9 | 69 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0,44 | 0,34 |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | 2 | -3355 | -1066 | -27 | KcC= 0,51 | KcM= 1,00 | Rx= 0,60 | Ry= 0,46 | Wmax/rel/lim= | 18,40 | 15,34 | 27,05 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 32 | 2,80 | 2 | 2 | -4424 | -290 | -2 | -1 | 1182 | 0 | 12 | 19 | 0 | 0 | 5 | 0 | 0,12 | 0,28 |
| LegnoGL24h | qn= | -362 | 2 | 2 | -4106 | 1122 | 0 | -1 | -7 | 0 | 11 | 73 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,46 | 0,00 |
| Asta: 99 | 44 | 4,20 | 2 | 2 | -3707 | -1134 | 4 | -1 | -1494 | 0 | 10 | 74 | 0 | 0 | 6 | 0 | 0,46 | 0,35 |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | 2 | -4106 | 1122 | 0 | KcC= 0,51 | KcM= 1,00 | Rx= 0,64 | Ry= 0,49 | Wmax/rel/lim= | 19,59 | 16,14 | 27,05 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 33 | 2,80 | 2 | 2 | -3661 | -311 | -23 | -10 | 1116 | -2 | 10 | 20 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0,14 | 0,28 |
| LegnoGL24h | qn= | -339 | 2 | 2 | -3357 | 1034 | 1 | -10 | -20 | -2 | 9 | 67 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,42 | 0,02 |
| Asta: 100 | 45 | 4,20 | 2 | 2 | -2990 | -1045 | 31 | -10 | -1388 | -2 | 8 | 68 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0,44 | 0,34 |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | 2 | -2990 | -1045 | 31 | KcC= 0,51 | KcM= 1,00 | Rx= 0,58 | Ry= 0,45 | Wmax/rel/lim= | 17,85 | 14,86 | 27,05 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 41 | 4,20 | 2 | 2 | -197 | -809 | -62 | -42 | 753 | 0 | 1 | 53 | 6 | 0 | 3 | 0 | 0,35 | 0,19 |
| LegnoGL24h | qn= | -329 | 2 | 2 | -345 | -178 | 10 | -42 | -13 | 0 | 1 | 12 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0,08 | 0,01 |
| Asta: 101 | 47 | 3,64 | 0 | 0 | -352 | -410 | 47 | -32 | -431 | 0 | 1 | 27 | 5 | 0 | 2 | 0 | 0,25 | 0,15 |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | 0 | -197 | -809 | -62 | KcC= 0,93 | KcM= 1,00 | Rx= 0,39 | Ry= 0,29 | Wmax/rel/lim= | 1,46 | 1,63 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 42 | 4,20 | 2 | 2 | -203 | -955 | -68 | -46 | 773 | 0 | 1 | 62 | 7 | 0 | 3 | 0 | 0,41 | 0,19 |
| LegnoGL24h | qn= | -321 | 2 | 2 | -330 | -287 | 1 | -46 | 115 | 0 | 1 | 19 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,12 | 0,04 |
| Asta: 102 | 48 | 3,64 | 0 | 0 | -351 | -436 | 51 | -35 | -390 | 0 | 1 | 28 | 5 | 0 | 2 | 0 | 0,26 | 0,13 |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | 0 | -203 | -955 | -68 | KcC= 0,93 | KcM= 1,00 | Rx= 0,46 | Ry= 0,34 | Wmax/rel/lim= | 3,00 | 2,25 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 43 | 4,20 | 2 | 2 | -261 | -1046 | -43 | -29 | 836 | 0 | 1 | 68 | 4 | 0 | 3 | 0 | 0,44 | 0,20 |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | 2 | -397 | -321 | 0 | -29 | 129 | 0 | 1 | 21 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,13 | 0,04 |
| Asta: 103 | 49 | 3,64 | 2 | 2 | -529 | -629 | 43 | -29 | -554 | 0 | 1 | 41 | 4 | 0 | 2 | 0 | 0,27 | 0,14 |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | 2 | -261 | -1046 | -43 | KcC= 0,93 | KcM= 1,00 | Rx= 0,49 | Ry= 0,36 | Wmax/rel/lim= | 4,10 | 2,49 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 44 | 4,20 | 2 | 2 | -359 | -1102 | 8 | 6 | 891 | 0 | 1 | 72 | 1 | 0 | 3 | 0 | 0,45 | 0,21 |
| LegnoGL24h | qn= | -368 | 2 | 2 | -505 | -331 | 0 | 6 | 135 | 0 | 1 | 22 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,13 | 0,03 |
| Asta: 104 | 50 | 3,64 | 2 | 2 | -646 | -664 | -8 | 6 | -594 | 0 | 2 | 43 | 1 | 0 | 2 | 0 | 0,27 | 0,14 |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | 2 | -359 | -1102 | 8 | KcC= 0,93 | KcM= 1,00 | Rx= 0,50 | Ry= 0,35 | Wmax/rel/lim= | 4,59 | 2,59 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 45 | 4,20 | 2 | 2 | -438 | -1028 | 52 | 35 | 832 | 0 | 1 | 67 | 5 | 0 | 3 | 0 | 0,44 | 0,20 |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | 2 | -575 | -310 | -1 | 35 | 125 | 0 | 1 | 20 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,13 | 0,04 |
| Asta: 105 | 51 | 3,64 | 2 | 2 | -707 | -623 | -52 | 35 | -558 | 0 | 2 | 41 | 5 | 0 | 2 | 0 | 0,27 | 0,14 |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | 2 | -438 | -1028 | 52 | KcC= 0,93 | KcM= 1,00 | Rx= 0,49 | Ry= 0,36 | Wmax/rel/lim= | 3,91 | 2,42 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 46 | 4,20 | 2 | 2 | -420 | -1011 | 76 | 51 | 946 | 0 | 1 | 66 | 7 | 0 | 4 | 0 | 0,44 | 0,24 |
| LegnoGL24h | qn= | -405 | 0 | 0 | -462 | -152 | -11 | 39 | -18 | 0 | 1 | 10 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0,09 | 0,02 |
| Asta: 106 | 52 | 3,64 | 2 | 2 | -736 | -632 | -76 | 51 | -689 | 0 | 2 | 41 | 7 | 0 | 3 | 0 | 0,29 | 0,17 |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | 2 | -420 | -1011 | 76 | KcC= 0,93 | KcM= 1,00 | Rx= 0,49 | Ry= 0,37 | Wmax/rel/lim= | 2,44 | 1,94 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 47 | 3,64 | 2 | 2 | -632 | -643 | -33 | -13 | 1090 | -3 | 2 | 42 | 3 | 0 | 4 | 0 | 0,27 | 0,28 |
| LegnoGL24h | qn= | -340 | 2 | 2 | -840 | 634 | -3 | -13 | -4 | -3 | 2 | 41 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,26 | 0,02 |
| Asta: 107 | 59 | 2,80 | 2 | 2 | -1030 | -450 | 24 | -13 | -1004 | -3 | 3 | 29 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0,19 | 0,26 |
| Instab.:= | 450,4 | β*1= | 315,3 | 2 | -632 | -643 | -33 | KcC= 0,69 | KcM= 1,00 | Rx= 0,31 | Ry= 0,24 | Wmax/rel/lim= | 7,17 | 6,10 | 22,52 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 48 | 3,64 | 2 | | | | | | | | | | | | | | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|-------|-------|--------|------|------|----------|---------------|---------------|---------------|-------|--------|-------|----|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI | Fili | Quota | Trat | Cmb | N Sd | MxSd | MySd | VxSd | VySd | T Sd | σn | σMx | σMy | τx | τy | τMt | Rapp. | Rapp. | | |
| ASTA | N.ro | (m) | to | N.r | (kg) | (kg*m) | (kg*m) | (kg) | (kg) | (kg*m) | | | (kg/cmq) | | | | Fless | Taglio | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | | -3247 | 801 | -1 | -8 | -12 | -2 | 8 | 52 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,33 | 0,02 | | |
| Asta: 109 | 61 | 2,80 | 2 | | -3426 | -166 | 16 | -8 | -954 | -2 | 9 | 11 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0,08 | 0,24 | | |
| Instab.:= | 450,4 | β*1= | 315,3 | | -3247 | 801 | -1 | KcC= | 0,69 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,44 | Ry= | 0,33 | Wmax/rel/lim= | 11,19 | 8,28 | 22,52 | mm |
| Sez.N. 1003 | 50 | 3,64 | 2 | | -3399 | -687 | 4 | 2 | 1242 | 1 | 9 | 45 | 0 | 0 | 5 | 0 | 0,28 | 0,30 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -368 | 2 | | -3638 | 845 | 0 | 2 | -17 | 1 | 9 | 55 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,34 | 0,01 | | |
| Asta: 110 | 62 | 2,80 | 2 | | -3829 | -198 | -3 | 2 | -1024 | 1 | 10 | 13 | 0 | 0 | 4 | 0 | 0,09 | 0,24 | | |
| Instab.:= | 450,4 | β*1= | 315,3 | | -3638 | 845 | 0 | KcC= | 0,69 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,47 | Ry= | 0,35 | Wmax/rel/lim= | 11,94 | 8,70 | 22,52 | mm |
| Sez.N. 1003 | 51 | 3,64 | 2 | | -2721 | -640 | 27 | 10 | 1156 | 3 | 7 | 42 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0,27 | 0,29 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | | -2945 | 778 | 1 | 10 | -22 | 3 | 8 | 51 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,32 | 0,02 | | |
| Asta: 111 | 63 | 2,80 | 2 | | -3124 | -209 | -20 | 10 | -965 | 3 | 8 | 14 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0,10 | 0,25 | | |
| Instab.:= | 450,4 | β*1= | 315,3 | | -2945 | 778 | 1 | KcC= | 0,69 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,42 | Ry= | 0,32 | Wmax/rel/lim= | 10,75 | 8,00 | 22,52 | mm |
| Sez.N. 1003 | 52 | 3,64 | 2 | | -1233 | -769 | 38 | 15 | 1294 | 4 | 3 | 50 | 4 | 0 | 5 | 0 | 0,33 | 0,33 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -402 | 2 | | -1469 | 750 | 5 | 15 | 55 | 4 | 4 | 49 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0,30 | 0,04 | | |
| Asta: 112 | 64 | 2,80 | 2 | | -1704 | -520 | -28 | 15 | -1183 | 4 | 4 | 34 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0,22 | 0,31 | | |
| Instab.:= | 450,4 | β*1= | 315,3 | | -1233 | -769 | 38 | KcC= | 0,69 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,39 | Ry= | 0,29 | Wmax/rel/lim= | 8,98 | 7,24 | 22,52 | mm |
| Sez.N. 1003 | 4 | 2,80 | 2 | | -54 | -876 | 1 | 0 | 1167 | 0 | 0 | 57 | 0 | 0 | 5 | 0 | 0,35 | 0,27 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | | 269 | 571 | 0 | 0 | -6 | 0 | 1 | 37 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,24 | 0,00 | | |
| Asta: 113 | 10 | 4,15 | 2 | | 605 | -1024 | -1 | 0 | -1226 | 0 | 2 | 67 | 0 | 0 | 5 | 0 | 0,43 | 0,29 | | |
| Instab.:= | 508,3 | β*1= | 355,8 | | 605 | -1024 | -1 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,47 | Ry= | 0,33 | Wmax/rel/lim= | 6,40 | 5,65 | 25,41 | mm |
| Sez.N. 1003 | 11 | 4,15 | 2 | 14 | -329 | -2 | -2 | 651 | 0 | 0 | 21 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0 | 0,13 | 0,15 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -381 | 15 | 420 | -300 | 0 | 0 | 480 | 0 | 1 | 20 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0 | 0,09 | 0,08 | | |
| Asta: 114 | 12 | 3,64 | 2 | | -257 | -269 | 3 | -2 | -600 | 0 | 1 | 17 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,11 | 0,14 | | |
| Instab.:= | 240,5 | β*1= | 168,3 | 14 | -329 | -2 | -2 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,15 | Ry= | 0,10 | Wmax/rel/lim= | 0,48 | 0,06 | 12,02 | mm |
| Sez.N. 1003 | 13 | 3,64 | 0 | 401 | -508 | 0 | 0 | 759 | 1 | 1 | 33 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0 | 0,28 | 0,24 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -353 | 0 | 397 | -470 | 0 | 0 | 741 | 1 | 1 | 31 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0 | 0,26 | 0,24 | | |
| Asta: 115 | 5 | 2,80 | 2 | 82 | -616 | 0 | 0 | -984 | 1 | 0 | 40 | 0 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,25 | 0,24 | | |
| Instab.:= | 413,6 | β*1= | 289,5 | 401 | -508 | 0 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,31 | Ry= | 0,22 | Wmax/rel/lim= | 3,02 | 2,52 | 20,68 | mm |
| Sez.N. 1003 | 21 | 2,80 | 2 | -1888 | -724 | 32 | 14 | 1258 | 3 | 5 | 47 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0 | 0,31 | 0,32 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -362 | 2 | -1549 | 877 | -4 | 14 | -5 | 3 | 4 | 57 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,35 | 0,02 | | |
| Asta: 116 | 35 | 4,20 | 2 | -1171 | -1154 | -43 | 14 | -1417 | 3 | 3 | 75 | 4 | 0 | 6 | 0 | 0 | 0,48 | 0,36 | | |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | -1171 | -1154 | -43 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,57 | Ry= | 0,42 | Wmax/rel/lim= | 13,18 | 11,51 | 27,05 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 24 | 2,80 | 2 | -3470 | -351 | 24 | 10 | 1106 | 2 | 9 | 23 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,16 | 0,28 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -339 | 2 | -3171 | 970 | -1 | 10 | -7 | 2 | 8 | 63 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,39 | 0,02 | | |
| Asta: 117 | 36 | 4,20 | 2 | -2799 | -1140 | -32 | 10 | -1398 | 2 | 7 | 74 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0 | 0,47 | 0,34 | | |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | -2799 | -1140 | -32 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,61 | Ry= | 0,47 | Wmax/rel/lim= | 16,17 | 13,51 | 27,05 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 25 | 2,80 | 2 | -4307 | -237 | 4 | 2 | 1082 | 1 | 11 | 15 | 0 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,10 | 0,26 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -339 | 2 | -4015 | 1027 | 0 | 2 | -8 | 1 | 10 | 67 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,42 | 0,01 | | |
| Asta: 118 | 37 | 4,20 | 2 | -3637 | -1158 | -7 | 2 | -1422 | 1 | 9 | 75 | 1 | 0 | 6 | 0 | 0 | 0,47 | 0,34 | | |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | -3637 | -1158 | -7 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,64 | Ry= | 0,49 | Wmax/rel/lim= | 17,68 | 14,51 | 27,05 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 26 | 2,80 | 2 | -4126 | -239 | -16 | -7 | 1085 | -1 | 11 | 16 | 2 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,11 | 0,26 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -339 | 2 | -3834 | 1032 | 0 | -7 | -5 | -1 | 10 | 67 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,42 | 0,01 | | |
| Asta: 119 | 38 | 4,20 | 2 | -3455 | -1144 | 21 | -7 | -1419 | -1 | 9 | 74 | 2 | 0 | 6 | 0 | 0 | 0,47 | 0,34 | | |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | -3455 | -1144 | 21 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,63 | Ry= | 0,49 | Wmax/rel/lim= | 17,59 | 14,63 | 27,05 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 27 | 2,80 | 2 | -3011 | -359 | -29 | -13 | 1115 | -3 | 8 | 23 | 3 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,16 | 0,28 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -339 | 2 | -2707 | 984 | 1 | -13 | -21 | -3 | 7 | 64 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,40 | 0,02 | | |
| Asta: 120 | 39 | 4,20 | 2 | -2341 | -1099 | 39 | -13 | -1389 | -3 | 6 | 72 | 4 | 0 | 5 | 0 | 0 | 0,46 | 0,34 | | |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | -2341 | -1099 | 39 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,58 | Ry= | 0,45 | Wmax/rel/lim= | 15,99 | 13,83 | 27,05 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 28 | 2,80 | 2 | -1430 | -637 | -25 | -11 | 1166 | -3 | 4 | 41 | 2 | 0 | 5 | 0 | 0 | 0,27 | 0,29 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -336 | 2 | -1116 | 847 | 3 | -11 | -5 | -3 | 3 | 55 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,34 | 0,02 | | |
| Asta: 121 | 40 | 4,20 | 2 | -766 | -1037 | 34 | -11 | -1314 | -3 | 2 | 68 | 3 | 0 | 5 | 0 | 0 | 0,43 | 0,33 | | |
| Instab.:= | 540,9 | β*1= | 378,7 | -766 | -1037 | 34 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,50 | Ry= | 0,37 | Wmax/rel/lim= | 12,51 | 11,35 | 27,05 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 35 | 4,20 | 0 | -529 | -768 | -52 | -34 | 812 | -1 | 1 | 50 | 5 | 0 | 3 | 0 | 0 | 0,44 | 0,28 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -369 | 2 | -916 | 35 | -1 | -45 | 327 | -2 | 2 | 2 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,01 | 0,10 | | |
| Asta: 122 | 53 | 3,64 | 2 | -1058 | -22 | 63 | -45 | -406 | -2 | 3 | 1 | 6 | 0 | 2 | 0 | 0 | 0,04 | 0,12 | | |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | -1026 | -68 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,50 | Ry= | 0,38 | Wmax/rel/lim= | 2,06 | 0,79 | 14,77 | mm | | |
| Sez.N. 1003 | 36 | 4,20 | 2 | -1365 | -1117 | -52 | -34 | 1079 | -1 | 4 | 73 | 5 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,47 | 0,27 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | -1501 | -28 | 0 | -34 | 372 | -1 | 4 | 2 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,01 | 0,10 | | |
| Asta: 123 | 54 | 3,64 | 2 | -1633 | 17 | 50 | -34 | -311 | -1 | 4 | 1 | 5 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,04 | 0,09 | | |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | -1365 | -1117 | -52 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,54 | Ry= | 0,40 | Wmax/rel/lim= | 3,54 | 1,09 | 14,77 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 37 | 4,20 | 2 | -1385 | -1147 | -13 | -9 | 1070 | 1 | 4 | 75 | 1 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,47 | 0,26 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | -1522 | -71 | 1 | -9 | 363 | 1 | 4 | 5 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,03 | 0,09 | | |
| Asta: 124 | 55 | 3,64 | 0 | -1133 | -31 | 11 | -7 | -240 | 0 | 3 | 2 | 1 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,02 | 0,08 | | |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | -1385 | -1147 | -13 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,54 | Ry= | 0,39 | Wmax/rel/lim= | 4,30 | 1,28 | 14,77 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 38 | 4,20 | 2 | -1028 | -1131 | 31 | 20 | 1030 | 1 | 3 | 74 | 3 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,47 | 0,25 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | -1164 | -115 | 1 | 20 | 323 | 1 | 3 | 7 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,05 | 0,09 | | |
| Asta: 125 | 56 | 3,64 | 2 | -1296 | -142 | -29 | 20 | -360 | 1 | 3 | 9 | 3 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0,07 | 0,10 | | |
| Instab.:= | 295,4 | β*1= | 206,8 | -1028 | -1131 | 31 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,53 | Ry= | 0,39 | Wmax/rel/lim= | 4,04 | 1,47 | 14,77 | mm | |
| Sez.N. 1003 | 39 | 4,20 | 2 | -629 | -1053 | 62 | 41 | 949 | 1 | 2 | 69 | 6 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0,45 | 0,24 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 2 | -765 | -158 | 0 | 41 | 243 | 1 | 2 | 10 | 0 | 0</ | | | | | | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-------|-----------|-----------|---------|---------|-----------|-------------|-------------|-----------|-----------|-------------|------|-----|------|---------------|------|------|-------------|--------------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI ASTA | | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg*m) | MySd (kg*m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg*m) | σn | σMx | σMy | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
| Sez.N. 1003 | 58 | 3,64 | 0 | -999 | -423 | 16 | 5 | 731 | 4 | 3 | 28 | 2 | 0 | 3 | 1 | 0,24 | 0,26 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -315 | 0 | -1124 | 406 | 5 | 5 | 7 | 4 | 3 | 26 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0,22 | 0,04 | | |
| Asta: 128 | 20 | 2,87 | 2 | -1626 | -536 | -8 | 7 | -960 | 5 | 4 | 3 | 1 | 0 | 4 | 1 | 0,22 | 0,26 | | |
| Instab.:= | 449,1 | β*1= | 314,4 | -999 | -423 | 16 | KcC= | 0,69 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,29 | Ry= | 0,35 | Wmax/rel/lim= | 5,72 | 5,00 | 22,46 | mm |
| Sez.N. 1003 | 56 | 3,64 | 0 | 1442 | -102 | 14 | 7 | 443 | 5 | 4 | 7 | 1 | 0 | 2 | 1 | 0,11 | 0,18 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -346 | 0 | 1354 | 176 | 6 | 7 | 0 | 5 | 4 | 11 | 1 | 0 | 0 | 1 | 0,14 | 0,04 | | |
| Asta: 129 | 17 | 3,19 | 2 | 1435 | -42 | -1 | 8 | -507 | 6 | 4 | 3 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,05 | 0,16 | | |
| Instab.:= | 230,9 | β*1= | 161,6 | 1354 | 176 | 6 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,15 | Ry= | 0,12 | Wmax/rel/lim= | 4,53 | 0,66 | 11,55 | mm |
| Sez.N. 1003 | 55 | 3,64 | 0 | 750 | -23 | -29 | -39 | 262 | 2 | 2 | 1 | 3 | 0 | 1 | 0 | 0,06 | 0,11 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -346 | 0 | 691 | 74 | 2 | -39 | -24 | 2 | 2 | 5 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,06 | 0,04 | | |
| Asta: 130 | 16 | 3,30 | 2 | 560 | -108 | 46 | -50 | -442 | 3 | 1 | 7 | 4 | 0 | 2 | 0 | 0,08 | 0,13 | | |
| Instab.:= | 166,6 | β*1= | 116,6 | 628 | -77 | 35 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,09 | Ry= | 0,08 | Wmax/rel/lim= | 3,92 | 0,13 | 8,33 | mm |
| Sez.N. 1003 | 54 | 3,64 | 0 | 8 | 23 | -107 | -196 | 18 | -1 | 0 | 1 | 10 | 1 | 0 | 0 | 0,09 | 0,07 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -348 | 0 | -32 | -19 | -1 | -196 | -174 | -1 | 0 | 1 | 0 | 1 | 1 | 0 | 0,01 | 0,12 | | |
| Asta: 131 | 15 | 3,42 | 0 | -72 | -165 | 105 | -196 | -366 | -1 | 0 | 11 | 10 | 1 | 1 | 0 | 0,15 | 0,18 | | |
| Instab.:= | 108,1 | β*1= | 75,6 | -313 | -218 | 134 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,16 | Ry= | 0,16 | Wmax/rel/lim= | 2,95 | 0,05 | 5,40 | mm |
| Sez.N. 1003 | 53 | 3,64 | 0 | -389 | 9 | -235 | -816 | -339 | -4 | 1 | 1 | 23 | 3 | 1 | 1 | 0,19 | 0,39 | | |
| LegnoGL24h | qn= | -255 | 0 | -403 | -97 | -5 | -816 | -412 | -4 | 1 | 6 | 1 | 3 | 2 | 1 | 0,05 | 0,42 | | |
| Asta: 132 | 14 | 3,53 | 0 | -418 | -223 | 224 | -816 | -486 | -4 | 1 | 15 | 22 | 3 | 2 | 1 | 0,26 | 0,44 | | |
| Instab.:= | 56,3 | β*1= | 39,4 | -418 | -223 | 224 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,28 | Ry= | 0,30 | Wmax/rel/lim= | 1,70 | 0,03 | 2,81 | mm |

| 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 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2 | 2 | 3 | 2 | 3 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 3 | 1 | 4 | 1 | 4 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 4 | 4 | 5 | 4 | 6 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 5 | 6 | 7 | 5 | 9 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 6 | 8 | 6 | 20 | 5 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 7 | 2 | 9 | 2 | 22 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 8 | 9 | 10 | 22 | 7 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 9 | 3 | 11 | 3 | 23 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 10 | 11 | 12 | 23 | 8 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 11 | 5 | 10 | 6 | 7 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 12 | 10 | 12 | 7 | 8 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 13 | 12 | 7 | 8 | 9 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 14 | 4 | 13 | 4 | 10 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 15 | 13 | 14 | 10 | 11 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 16 | 14 | 15 | 11 | 12 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 17 | 15 | 16 | 12 | 13 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 18 | 16 | 6 | 13 | 5 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 19 | 3 | 8 | 3 | 20 | 0,00 | 0,00 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 20 | 17 | 1 | 1 | 1 | 0,00 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 21 | 18 | 2 | 2 | 2 | 0,00 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 22 | 19 | 3 | 3 | 3 | 0,00 | 3,65 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 23 | 20 | 4 | 4 | 4 | 0,00 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 24 | 21 | 6 | 5 | 5 | 0,00 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 25 | 22 | 5 | 6 | 6 | 0,00 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 26 | 23 | 10 | 7 | 7 | 0,00 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 27 | 24 | 12 | 8 | 8 | 0,00 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 28 | 25 | 7 | 9 | 9 | 0,00 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 29 | 26 | 27 | 10 | 22 | 4,15 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 30 | 28 | 29 | 12 | 23 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 31 | 29 | 30 | 23 | 13 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 32 | 27 | 31 | 22 | 11 | 4,20 | 4,15 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 33 | 17 | 18 | 1 | 2 | 2,80 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 34 | 18 | 19 | 2 | 3 | 4,20 | 3,65 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 35 | 22 | 23 | 6 | 7 | 2,80 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 36 | 23 | 24 | 7 | 8 | 4,20 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 37 | 24 | 25 | 8 | 9 | 3,64 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 38 | 17 | 32 | 1 | 21 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 39 | 20 | 33 | 4 | 29 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 40 | 21 | 34 | 5 | 59 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 41 | 35 | 21 | 20 | 5 | 2,87 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 42 | 19 | 36 | 3 | 14 | 3,65 | 3,53 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 43 | 36 | 37 | 14 | 15 | 3,53 | 3,42 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 44 | 37 | 38 | 15 | 16 | 3,42 | 3,30 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 45 | 38 | 39 | 16 | 17 | 3,30 | 3,19 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 46 | 39 | 40 | 17 | 18 | 3,19 | 3,07 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 47 | 40 | 35 | 18 | 20 | 3,07 | 2,87 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 48 | 41 | 40 | 57 | 18 | 3,64 | 3,07 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 49 | 32 | 42 | 21 | 24 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 50 | 42 | 43 | 24 | 25 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 51 | 43 | 44 | 25 | 26 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 52 | 44 | 45 | 26 | 27 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 53 | 45 | 46 | 27 | 28 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 54 | 46 | 20 | 28 | 4 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 55 | 33 | 47 | 29 | 30 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 56 | 47 | 48 | 30 | 31 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 57 | 48 | 49 | 31 | 32 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 58 | 49 | 50 | 32 | 33 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 59 | 50 | 51 | 33 | 34 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 60 | 51 | 22 | 34 | 6 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 61 | 34 | 52 | 59 | 60 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 62 | 52 | 53 | 60 | 61 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 63 | 53 | 54 | 61 | 62 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 64 | 54 | 55 | 62 | 63 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 65 | 55 | 56 | 63 | 64 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 66 | 56 | 25 | 64 | 9 | 2,80 | 2,80 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 67 | 18 | 57 | 2 | 35 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 68 | 57 | 58 | 35 | 36 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 69 | 58 | 59 | 36 | 37 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 70 | 59 | 60 | 37 | 38 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 71 | 60 | 61 | 38 | 39 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 72 | 61 | 62 | 39 | 40 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 73 | 62 | 27 | 40 | 22 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 74 | 63 | 64 | 41 | 42 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 75 | 64 | 65 | 42 | 43 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 76 | 65 | 66 | 43 | 44 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 77 | 66 | 67 | 44 | 45 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 78 | 67 | 68 | 45 | 46 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 79 | 68 | 23 | 46 | 7 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 80 | 27 | 63 | 22 | 41 | 4,20 | 4,20 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 81 | 69 | 70 | 47 | 48 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 82 | 70 | 71 | 48 | 49 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 83 | 71 | 72 | 49 | 50 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 84 | 72 | 73 | 50 | 51 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 85 | 73 | 74 | 51 | 52 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 86 | 74 | 24 | 52 | 8 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 87 | 29 | 69 | 23 | 47 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 88 | 75 | 76 | 53 | 54 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 89 | 76 | 77 | 54 | 55 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 90 | 77 | 78 | 55 | 56 | 3,64 | 3,64 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | 2,76 | | | | | | |
| 91 | 78 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| 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 | Gamma Rd | M Exd (t*m) | M Eyd (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 | | |
| 1 | 0,00 | | 27 | 1 | 15 | 1,00 | -1,7 | 0,8 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 25 | 0,0 | -3,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 2 | 0,00 | | 50 | 3 | 15 | 1,00 | -1,9 | 0,6 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 15 | 0,0 | 2,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 7 | 0,0 | 13 | 397 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 15 | 1,00 | 2,3 | 0,2 | 19 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 15 | 0,0 | 3,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 2 | 0,00 | | 27 | 1 | 9 | 1,00 | 2,3 | -0,1 | 19 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 7 | 0,1 | -3,3 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 3 | 0,00 | | 50 | 3 | 9 | 1,00 | -0,7 | 0,1 | 19 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 7 | 0,1 | -2,3 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 7 | 0,0 | 13 | 162 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 3 | 1,00 | -0,7 | 0,3 | 18 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 15 | -0,1 | 1,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 4 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 1 | 0,00 | | 27 | 1 | 34 | 1,00 | -2,0 | 1,8 | 17 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | -2,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 9 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 4 | 0,00 | | 50 | 3 | 34 | 1,00 | -2,2 | 1,3 | 17 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 33 | 0,0 | 3,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 360 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 34 | 1,00 | 3,9 | 0,7 | 19 | 9 | 2 | 5,0 | 5,0 | 34 | 0,0 | 4,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 10 | 15 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 4 | 0,00 | | 27 | 1 | 29 | 1,00 | 3,9 | 0,7 | 19 | 9 | 2 | 5,0 | 5,0 | 29 | 0,0 | -4,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 9 | 15 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 6 | 0,00 | | 50 | 3 | 29 | 1,00 | -2,2 | 1,4 | 17 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 29 | 0,0 | -3,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 7 | 11 | 0,0 | 13 | 374 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 29 | 1,00 | -2,1 | 1,8 | 16 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 28 | 0,0 | 2,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 9 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 5 | 0,00 | | 27 | 1 | 19 | 1,00 | 2,0 | 1,0 | 18 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 19 | 0,0 | -2,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 9 | 0,00 | | 50 | 3 | 19 | 1,00 | -1,9 | 1,5 | 17 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 19 | 0,0 | -1,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 374 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 19 | 1,00 | -1,9 | 1,8 | 16 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 8 | 0,0 | 2,3 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 7 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 20 | 0,00 | | 27 | 1 | 24 | 1,00 | 2,3 | -0,6 | 20 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 23 | -0,6 | 3,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 8 | 11 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 5 | 0,00 | | 50 | 3 | 24 | 1,00 | 2,3 | -0,6 | 20 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 13 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 24 | 1,00 | 2,3 | -0,7 | 20 | 5 | 1 | 5,0 | 5,0 | 24 | -0,6 | 3,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 9 | 13 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 2 | 0,00 | | 27 | 1 | 31 | 1,00 | -1,1 | 0,8 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 29 | 0,0 | -1,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 3 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 22 | 0,00 | | 50 | 3 | 31 | 1,00 | -1,1 | 0,7 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | 1,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 395 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 15 | 1,00 | 1,7 | 0,6 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | 2,2 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 7 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 22 | 0,00 | | 27 | 1 | 12 | 1,00 | 1,7 | 0,6 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | -2,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 7 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 7 | 0,00 | | 50 | 3 | 28 | 1,00 | -1,0 | 0,7 | 17 | 2 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | -1,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 409 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 28 | 1,00 | -1,1 | 0,8 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 31 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 3 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 3 | 0,00 | | 27 | 1 | 9 | 1,00 | -1,2 | 1,0 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 19 | 0,0 | -0,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 2 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 23 | 0,00 | | 50 | 3 | 9 | 1,00 | -1,1 | 1,0 | 16 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | 1,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 395 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 9 | 1,00 | 1,6 | 0,8 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | 2,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 23 | 0,00 | | 27 | 1 | 3 | 1,00 | 1,6 | 0,8 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -2,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 8 | 0,00 | | 50 | 3 | 19 | 1,00 | -0,9 | 0,8 | 17 | 2 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -1,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 4 | 0,0 | 13 | 409 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 19 | 1,00 | -1,1 | 0,9 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 23 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 3 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 6 | 0,00 | | 27 | 1 | 12 | 1,00 | -1,6 | 0,8 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 21 | 0,0 | -3,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 10 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 7 | 0,00 | | 50 | 3 | 29 | 1,00 | -1,8 | 0,4 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | 1,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 397 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 12 | 1,00 | 1,8 | 0,0 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | 2,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 7 | 0,00 | | 27 | 1 | 6 | 1,00 | 2,0 | 0,1 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 4 | 0,0 | -2,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 9 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 8 | 0,00 | | 50 | 3 | 6 | 1,00 | 0,8 | 0,3 | 18 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 4 | 0,0 | -1,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 162 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 12 | 1,00 | 1,6 | -0,2 | 20 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 12 | 0,0 | 2,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 8 | 0,00 | | 27 | 1 | 6 | 1,00 | 1,7 | 0,0 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -2,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 9 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 9 | 0,00 | | 50 | 3 | 19 | 1,00 | -1,8 | 0,2 | 19 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 4 | 0,0 | -2,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 312 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 6 | 1,00 | -1,6 | 0,7 | 18 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 19 | 0,0 | 2,9 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 6 | 9 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 4 | 0,00 | | 27 | 1 | 15 | 1,00 | -1,4 | 1,3 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -1,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 10 | 0,00 | | 50 | 3 | 15 | 1,00 | -1,3 | 1,1 | 16 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | 1,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 3 | 0,0 | 13 | 397 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 15 | 1,00 | 0,9 | 0,8 | 16 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 11 | 0,0 | 1,6 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 10 | 0,00 | | 27 | 1 | 9 | 1,00 | 1,4 | 1,5 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | 2,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 7 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 11 | 0,00 | | 50 | 3 | 9 | 1,00 | 1,4 | 1,5 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 13 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 9 | 1,00 | 1,4 | 1,5 | 16 | 4 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | 2,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 5 | 8 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 11 | 0,00 | | 27 | 1 | 9 | 1,00 | 1,4 | 0,5 | 18 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -2,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 7 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 12 | 0,00 | | 50 | 3 | 8 | 1,00 | 0,7 | 0,6 | 16 | 2 | 0 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -1,4 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 4 | 0,0 | 13 | 142 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 15 | 1,00 | 1,1 | 0,4 | 18 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 15 | 0,0 | 1,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 12 | 0,00 | | 27 | 1 | 15 | 1,00 | 1,1 | 1,5 | 14 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 13 | 0,0 | -1,8 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 4 | 6 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 13 | 0,00 | | 50 | 3 | 15 | 1,00 | 1,1 | 1,5 | 14 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 13 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 15 | 1,00 | 1,1 | 1,5 | 15 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 13 | 0,0 | -1,5 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 25 | 8 |
| 13 | 0,00 | | 27 | 1 | 8 | 1,00 | 0,9 | 0,7 | 17 | 2 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -1,7 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 3 | 5 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 5 | 0,00 | | 50 | 3 | 8 | 1,00 | -1,1 | 0,9 | 17 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 3 | 0,0 | -1,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 4 | 0,0 | 13 | 312 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 8 | 1,00 | -1,2 | 1,1 | 16 | 3 | 1 | 5,0 | 5,0 | 15 | 0,0 | 1,1 | 0,0 | 31,5 | 31,5 | 13,9 | 0,0 | 2 | 4 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 3 | 0,00 | | 31 | 1 | 15 | 1,00 | -1,0 | 0,6 | 17 | 1 | 0 | 10,0 | 10,0 | 9 | 0,0 | -2,2 | 0,0 | 65,4 | 63,0 | 30,1 | 0,0 | 2 | 4 | 0,0 | 13 | 47 | 8 |
| 20 | 0,00 | | 100 | 3 | 8 | 1,00 | -1,3 | -0,3 | 20 | 1 | 0 | 10,0 | 10,0 | 23 | 0,1 | 1,6 | 0,0 | 65,4 | 63,0 | 30,1 | 0,0 | 2 | 2 | 0,0 | 13 | 497 | 8 |
| 2.5 | | | 50 | 5 | 31 | 1,00 | 0, | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|---------------------|-------|-------------|---------|-----------------------------|-------------|-------------|----------|------|--------|---------|------------------|-------|-----------|------------------------------|-------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|----|-----|---|
| 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 mb | M Exd (t°m) | M Eyd (t°m) | N Ed (t) | x/ d | ε% 100 | σc% 100 | Area cmq sup inf | Co mb | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t°m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t°m) | TRld (t°m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | Staffe Pas Lun Fi | | | |
| 2.5 | | | 25 | 5 | 15 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | 33 | 0 | 0 | 4,0 | 4,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 6,0 | 11,1 | 0,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 17 | 0 | 8 |
| 1 | 2,80 | | 28 | 1 | 9 | 0,9 | 0,2 | 0,6 | 20 | 4 | 1 | 3,2 | 3,2 | 11 | 0,1 | 0,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 2 | 4,20 | | 25 | 3 | 9 | 1,1 | 0,0 | 0,9 | 20 | 5 | 2 | 3,2 | 3,2 | 3 | 0,1 | -1,3 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 7 | 8 | 0,0 | 21 | 430 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 9 | -1,5 | -0,3 | 1,2 | 20 | 8 | 2 | 3,2 | 3,1 | 3 | 0,1 | -1,4 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 8 | 4 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 2 | 4,20 | | 28 | 1 | 4 | 0,0 | -0,6 | 4,1 | 0 | 3 | 3 | 3,2 | 3,2 | 13 | -0,3 | 1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 3 | 3,65 | | 25 | 3 | 28 | -0,2 | -0,3 | 4,5 | 4 | 4 | 2 | 3,2 | 3,1 | 3 | -0,4 | -0,8 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 6 | 0,0 | 21 | 181 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 3 | -1,1 | 0,4 | 3,8 | 13 | 8 | 1 | 3,2 | 3,2 | 3 | -0,4 | -1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 6 | 2,80 | | 28 | 1 | 6 | 0,8 | -0,3 | 0,5 | 21 | 4 | 1 | 3,2 | 3,2 | 16 | -0,1 | 1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 7 | 4,20 | | 25 | 3 | 6 | 1,1 | -0,1 | 0,8 | 20 | 6 | 2 | 3,2 | 3,2 | 4 | -0,1 | -1,3 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 7 | 8 | 0,0 | 21 | 430 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 6 | -1,5 | 0,3 | 1,1 | 20 | 8 | 2 | 3,2 | 3,1 | 4 | -0,1 | -1,5 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 8 | 4 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 7 | 4,20 | | 28 | 1 | 12 | -1,1 | 0,6 | 0,0 | 23 | 5 | 2 | 3,2 | 3,2 | 16 | 0,5 | 1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 8 | 3,64 | | 25 | 3 | 12 | -0,6 | 0,2 | -0,1 | 23 | 3 | 1 | 3,2 | 3,1 | 18 | 0,5 | 0,8 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 6 | 0,0 | 21 | 181 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 8 | -1,1 | -0,6 | -0,2 | 24 | 5 | 2 | 3,2 | 3,2 | 8 | 0,5 | -0,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 2 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 8 | 3,64 | | 28 | 1 | 12 | -1,2 | 0,2 | 0,9 | 20 | 6 | 2 | 3,2 | 3,1 | 12 | 0,1 | 1,3 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 9 | 2,80 | | 25 | 3 | 12 | 0,9 | 0,0 | 0,7 | 20 | 4 | 1 | 3,2 | 3,2 | 12 | 0,1 | 1,1 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 6 | 7 | 0,0 | 21 | 334 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 12 | 0,8 | -0,2 | 0,5 | 21 | 4 | 1 | 3,2 | 3,2 | 8 | 0,1 | -1,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 |
| 1 | 2,80 | | 28 | 1 | 25 | -2,7 | -0,1 | -1,5 | 25 | 11 | 4 | 3,2 | 3,1 | 33 | -0,8 | 3,7 | -0,8 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,3 | 61 | 23 | 7,2 | 9 | 26 | 8 |
| 21 | 2,80 | | 25 | 3 | 25 | -2,7 | 0,3 | -1,5 | 25 | 11 | 4 | 3,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 25 | -2,3 | 0,3 | -1,5 | 26 | 9 | 4 | 3,2 | 3,2 | 34 | -0,8 | 3,7 | -0,8 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,3 | 61 | 22 | 7,2 | 9 | 26 | 8 |
| 4 | 2,80 | | 28 | 1 | 25 | -4,8 | 0,0 | 0,0 | 30 | 13 | 6 | 5,4 | 3,1 | 18 | 0,0 | 4,5 | -0,8 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,2 | 61 | 25 | 6,8 | 9 | 25 | 8 |
| 29 | 2,80 | | 25 | 3 | 25 | -4,8 | 0,0 | 0,0 | 30 | 13 | 6 | 5,4 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 25 | -4,3 | 0,0 | 0,0 | 29 | 13 | 6 | 4,9 | 3,1 | 18 | 0,0 | 4,5 | -0,8 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,2 | 61 | 25 | 6,8 | 9 | 25 | 8 |
| 5 | 2,80 | | 28 | 1 | 31 | -3,7 | 0,1 | -1,3 | 28 | 12 | 5 | 4,2 | 3,6 | 8 | -0,3 | 3,5 | 0,5 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,9 | 46 | 19 | 4,7 | 9 | 25 | 8 |
| 59 | 2,80 | | 25 | 3 | 31 | -3,7 | 0,2 | -1,3 | 28 | 12 | 5 | 4,2 | 3,6 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 31 | -3,3 | 0,2 | -1,3 | 28 | 11 | 5 | 4,2 | 3,6 | 8 | -0,3 | 3,4 | 0,5 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,9 | 46 | 19 | 4,7 | 9 | 25 | 8 |
| 20 | 2,87 | | 28 | 1 | 19 | -1,2 | -1,0 | 5,8 | 9 | 10 | 1 | 3,2 | 3,1 | 19 | -1,2 | -2,5 | -0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,5 | 38 | 13 | 2,9 | 9 | 25 | 8 |
| 5 | 2,80 | | 25 | 3 | 19 | -1,5 | -1,0 | 5,7 | 11 | 11 | 2 | 3,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 19 | -1,5 | -0,6 | 5,7 | 11 | 11 | 2 | 3,2 | 3,1 | 19 | -1,2 | -2,5 | -0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,5 | 39 | 13 | 2,9 | 9 | 25 | 8 |
| 3 | 3,65 | | 1 | 1 | 19 | -0,3 | 0,4 | 7,6 | 0 | 8 | 3 | 3,1 | 3,1 | 15 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 5 | 2 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 14 | 3,53 | | 30 | 3 | 19 | -0,3 | 0,4 | 7,6 | 0 | 8 | 3 | 3,1 | 3,1 | 15 | 0,0 | 0,8 | 0,0 | 11,1 | 11,1 | 2,5 | 0,0 | 5 | 7 | 0,0 | 21 | 14 | 8 |
| 2.5 | | | 30 | 5 | 19 | -0,1 | 0,3 | 7,6 | 0 | 7 | 5 | 3,1 | 3,1 | 31 | 0,1 | 0,7 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 5 | 2 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 14 | 3,53 | | 1 | 1 | 31 | -0,4 | -0,5 | 0,0 | 23 | 3 | 1 | 3,1 | 3,1 | 11 | -1,3 | 1,1 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 14 | 3 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 15 | 3,42 | | 30 | 3 | 19 | 0,5 | -0,5 | 0,0 | 23 | 3 | 1 | 3,1 | 3,1 | 11 | -1,3 | 1,1 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 13 | 12 | 0,0 | 21 | 27 | 8 |
| 2.5 | | | 30 | 5 | 19 | 0,6 | 0,5 | 0,0 | 23 | 4 | 1 | 3,1 | 3,1 | 11 | -1,3 | 1,0 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 13 | 3 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 15 | 3,42 | | 1 | 1 | 19 | 0,7 | -0,5 | 0,0 | 23 | 5 | 2 | 3,1 | 3,1 | 15 | -1,1 | 0,6 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 10 | 3 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 16 | 3,30 | | 30 | 3 | 19 | 0,9 | -0,4 | 0,0 | 23 | 6 | 2 | 3,1 | 3,1 | 11 | -1,1 | 0,5 | 0,0 | 11,1 | 11,1 | 2,5 | 0,0 | 9 | 10 | 0,0 | 21 | 31 | 8 |
| 2.5 | | | 30 | 5 | 28 | 1,0 | 0,5 | 0,0 | 24 | 6 | 2 | 3,1 | 3,1 | 15 | -1,1 | 0,5 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 9 | 3 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 16 | 3,30 | | 1 | 1 | 28 | 1,0 | -0,4 | 0,0 | 23 | 6 | 2 | 3,1 | 3,1 | 15 | -0,9 | 0,2 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 7 | 2 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 17 | 3,19 | | 30 | 3 | 28 | 1,0 | -0,3 | 0,0 | 24 | 7 | 2 | 3,1 | 3,1 | 11 | -0,9 | 0,2 | 0,0 | 11,1 | 11,1 | 2,5 | 0,0 | 6 | 8 | 0,0 | 21 | 35 | 8 |
| 2.5 | | | 30 | 5 | 28 | 1,0 | 0,4 | 0,0 | 24 | 7 | 2 | 3,1 | 3,1 | 15 | -0,9 | 0,1 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 6 | 2 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 17 | 3,19 | | 1 | 1 | 28 | 1,0 | -0,7 | 0,0 | 24 | 7 | 2 | 3,1 | 3,1 | 28 | -1,6 | -0,2 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 10 | 4 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 18 | 3,07 | | 30 | 3 | 28 | 1,0 | -0,5 | 0,0 | 24 | 7 | 2 | 3,1 | 3,1 | 11 | -1,6 | -0,2 | 0,0 | 11,1 | 11,1 | 2,5 | 0,0 | 11 | 15 | 0,0 | 21 | 39 | 8 |
| 2.5 | | | 30 | 5 | 12 | 0,9 | 1,0 | 0,0 | 24 | 6 | 2 | 3,1 | 3,1 | 19 | -1,6 | -0,3 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 11 | 4 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 18 | 3,07 | | 1 | 1 | 12 | 0,9 | -0,6 | 0,0 | 23 | 6 | 2 | 3,1 | 3,1 | 19 | -0,8 | -0,6 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 8 | 2 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 20 | 2,87 | | 30 | 3 | 15 | 0,7 | -0,3 | 0,0 | 23 | 4 | 2 | 3,1 | 3,1 | 19 | -0,8 | -0,8 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 9 | 7 | 0,0 | 21 | 104 | 8 |
| 2.5 | | | 30 | 5 | 3 | -0,3 | 0,6 | 0,0 | 24 | 2 | 1 | 3,1 | 3,1 | 19 | -0,8 | -0,9 | 0,0 | 17,4 | 17,4 | 1,8 | 0,0 | 9 | 2 | 0,0 | 6 | 30 | 8 |
| 21 | 2,80 | | 28 | 1 | 29 | 1,3 | 0,0 | 0,0 | 23 | 6 | 2 | 3,2 | 3,2 | 33 | 0,0 | 2,6 | -0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 30 | 13 | 3,3 | 9 | 35 | 8 |
| 24 | 2,80 | | 25 | 3 | 29 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 |
| 2.5 | | | 40 | 5 | 29 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 33 | 0,0 | 2,5 | -0,4 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,6 | 30 | 13 | 3,3 | 9 | 35 | 8 |
| 24 | 2,80 | | 28 | 1 | 29 | 2,1 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 25 | 0,0 | 1,3 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 9 | 35 | 8 |
| 25 | 2,80 | | 25 | 3 | 29 | 2,2 | 0,0 | 0,0 | 23 | 10 | 3 | | | | | | | | | | | | | | | | |

C.D.S.

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|---------------------|-----|-------------|------|-----------------------------|-------------|-------------|----------|-----|---------|---------|------------------|------|-----------|-----------|------------------------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|---|--|
| Filo Iniz. Ctgθ | Quota Iniz. Final t | Tra | Sez Bas Alt | Con | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co | M Exd (t*m) | M Eyd (t*m) | N Ed (t) | x/d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq sup inf | Co | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t*m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t*m) | TRld (t*m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | Staffe Pas Lun Fi | | |
| 32 | 2,80 | 28 | 1 25 | 2,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 11 | 4 | 3,2 | 3,2 | 22 | 0,0 | -1,1 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 35 | 8 | |
| 33 | 2,80 | 25 | 3 25 | 2,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 11 | 4 | 3,2 | 3,2 | 22 | 0,0 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 21 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 25 | 2,3 | 0,0 | 0,0 | 23 | 10 | 3 | 3,2 | 3,2 | 22 | 0,0 | -1,1 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 3 | 0,0 | 9 | 35 | 8 | |
| 33 | 2,80 | 28 | 1 25 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 29 | 0,0 | -2,4 | 0,3 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,5 | 27 | 12 | 2,9 | 9 | 35 | 8 | |
| 34 | 2,80 | 25 | 3 25 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 25 | 1,5 | 0,0 | 0,0 | 23 | 7 | 2 | 3,2 | 3,2 | 29 | 0,0 | -2,5 | 0,3 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,5 | 28 | 12 | 2,9 | 9 | 35 | 8 | |
| 34 | 2,80 | 28 | 1 22 | -1,8 | 0,3 | -1,6 | 26 | 7 | 3 | 3,2 | 3,2 | 13 | 0,7 | -3,5 | 0,8 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,3 | 59 | 22 | 7,1 | 9 | 34 | 8 | |
| 6 | 2,80 | 25 | 3 22 | -2,8 | 0,3 | -1,6 | 25 | 12 | 4 | 3,2 | 3,1 | 0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 22 | -2,8 | -0,1 | -1,6 | 25 | 12 | 4 | 3,2 | 3,1 | 11 | 0,7 | -3,6 | 0,8 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 1,3 | 60 | 22 | 7,1 | 9 | 34 | 8 | |
| 59 | 2,80 | 28 | 1 31 | -1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,1 | 24 | 0,0 | 3,0 | 0,2 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 27 | 12 | 2,3 | 9 | 35 | 8 | |
| 60 | 2,80 | 25 | 3 31 | -1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 19 | 1,1 | 0,0 | 0,0 | 23 | 5 | 2 | 3,2 | 3,2 | 23 | 0,0 | 2,9 | 0,2 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 27 | 12 | 2,3 | 9 | 35 | 8 | |
| 60 | 2,80 | 28 | 1 19 | 1,5 | 0,0 | 0,0 | 23 | 7 | 2 | 3,2 | 3,2 | 31 | 0,0 | 2,0 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 10 | 6 | 0,0 | 9 | 30 | 8 | |
| 61 | 2,80 | 25 | 3 28 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 21 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 28 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 31 | 0,0 | 1,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 10 | 5 | 0,0 | 9 | 30 | 8 | |
| 61 | 2,80 | 28 | 1 28 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 24 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 5 | 3 | 0,0 | 9 | 40 | 8 | |
| 62 | 2,80 | 25 | 3 31 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 24 | 0,0 | 0,8 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 4 | 5 | 0,0 | 21 | 0 | 8 | |
| 2.5 | | 40 | 5 31 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 31 | 0,0 | 0,8 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 4 | 2 | 0,0 | 9 | 40 | 8 | |
| 62 | 2,80 | 28 | 1 31 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 19 | 0,0 | -1,1 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 3 | 0,0 | 9 | 35 | 8 | |
| 63 | 2,80 | 25 | 3 31 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 9,0 | 15,3 | 2,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 21 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 31 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | 23 | 9 | 3 | 3,2 | 3,2 | 19 | 0,0 | -1,2 | 0,0 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,0 | 6 | 3 | 0,0 | 9 | 35 | 8 | |
| 63 | 2,80 | 28 | 1 31 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 19 | 0,0 | -2,2 | -0,2 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 21 | 9 | 1,9 | 9 | 35 | 8 | |
| 64 | 2,80 | 25 | 3 31 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | 23 | 8 | 3 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 31 | 1,4 | 0,0 | 0,0 | 23 | 6 | 2 | 3,2 | 3,2 | 19 | 0,0 | -2,3 | -0,2 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,4 | 22 | 10 | 1,9 | 9 | 35 | 8 | |
| 64 | 2,80 | 28 | 1 19 | -1,8 | -0,2 | -1,6 | 26 | 7 | 3 | 3,2 | 3,2 | 19 | -0,5 | -3,2 | -0,5 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,9 | 44 | 17 | 4,8 | 9 | 34 | 8 | |
| 9 | 2,80 | 25 | 3 19 | -2,7 | -0,2 | -1,6 | 25 | 11 | 4 | 3,2 | 3,2 | 0 | 0,0 | 0,0 | 15,8 | 26,8 | 4,8 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 12 | 0 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 19 | -2,7 | 0,1 | -1,6 | 25 | 11 | 4 | 3,2 | 3,1 | 19 | -0,5 | -3,3 | -0,5 | 18,8 | 20,0 | 2,0 | 0,9 | 44 | 17 | 4,8 | 9 | 34 | 8 | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - PILASTRI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|---------------------|-----|-------------|------|-----------------------------|-------------|-------------|----------|-----|---------|---------|--------------|------|-----------|-----------|------------------------------|-----------|-----------|-----------|------------|---------|---------|----------|-------------------|--|--|
| Filo Iniz. Ctgθ | Quota Iniz. Final t | Tra | Sez Bas Alt | Con | VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE | | | | | | | | | | | VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE | | | | | | | | | | |
| | | | | | Co | M Exd (t*m) | M Eyd (t*m) | N Ed (t) | x/d | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq b h | Co | V Exd (t) | V Eyd (t) | T Sdu (t*m) | V Rxd (t) | V Ryd (t) | TRd (t*m) | TRld (t*m) | Coe Cls | Coe Sta | ALon cmq | Staffe Pas Lun Fi | | |
| 1 | 0,00 | 28 | 1 9 | -0,8 | 0,7 | -4,7 | 3 | 3 | 4,2 | 3,8 | 33 | 0,3 | -1,6 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 9 | 6 | 0,0 | 11 | 50 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 15 | 2,2 | 1,1 | -4,6 | 9 | 7 | 4,2 | 3,9 | 33 | 0,3 | -1,6 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 9 | 6 | 0,0 | 11 | 45 | 8 | | |
| 2 | 0,00 | 29 | 1 9 | -0,8 | 1,2 | -6,3 | 4 | 4 | 4,3 | 3,7 | 7 | -0,7 | -0,6 | 0,0 | 20,7 | 19,5 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 11 | 76 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 3 9 | 0,6 | -0,4 | -5,7 | 1 | 2 | 4,4 | 3,7 | 7 | -0,7 | -0,6 | 0,0 | 20,7 | 19,5 | 2,0 | 0,0 | 7 | 6 | 0,0 | 16 | 237 | 8 | | |
| 3 | 0,00 | 29 | 1 15 | -0,9 | -0,9 | -3,0 | 5 | 4 | 4,5 | 3,6 | 15 | 0,5 | -0,8 | 0,0 | 20,2 | 19,1 | 2,0 | 0,0 | 7 | 5 | 0,0 | 11 | 62 | 8 | | |
| 3 | 3,65 | 40 | 3 15 | 0,7 | 0,1 | -2,5 | 3 | 2 | 4,6 | 3,5 | 31 | 0,2 | -0,9 | 0,0 | 20,1 | 11,8 | 3,6 | 0,0 | 7 | 7 | 0,0 | 16 | 220 | 8 | | |
| 2.5 | | 25 | 5 15 | 1,7 | 0,8 | -2,2 | 9 | 6 | 4,6 | 3,5 | 15 | 0,5 | -0,8 | 0,0 | 20,2 | 19,1 | 2,0 | 0,0 | 7 | 5 | 0,0 | 11 | 49 | 8 | | |
| 4 | 0,00 | 28 | 1 34 | -1,4 | -0,8 | -10,1 | 3 | 4 | 3,7 | 4,4 | 34 | 1,0 | -1,1 | 0,0 | 20,1 | 21,3 | 2,0 | 0,0 | 10 | 7 | 0,0 | 11 | 67 | 8 | | |
| 4 | 2,80 | 25 | 3 3 | 0,2 | 0,9 | -9,7 | 1 | 2 | 3,6 | 4,4 | 34 | 1,0 | -1,1 | 0,0 | 20,1 | 21,3 | 2,0 | 0,0 | 10 | 10 | 0,0 | 16 | 128 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 34 | 1,2 | 1,7 | -9,5 | 7 | 6 | 3,5 | 4,5 | 34 | 1,0 | -1,1 | 0,0 | 20,1 | 21,3 | 2,0 | 0,0 | 10 | 7 | 0,0 | 11 | 45 | 8 | | |
| 5 | 0,00 | 28 | 1 24 | -2,1 | 0,6 | -6,7 | 5 | 5 | 4,0 | 4,1 | 24 | -0,7 | -1,9 | 0,0 | 19,5 | 20,7 | 2,0 | 0,0 | 13 | 7 | 0,0 | 11 | 62 | 8 | | |
| 5 | 2,80 | 25 | 3 12 | 0,6 | -0,5 | -5,7 | 2 | 2 | 4,0 | 4,1 | 24 | -0,7 | -1,9 | 0,0 | 19,5 | 20,7 | 2,0 | 0,0 | 13 | 10 | 0,0 | 16 | 133 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 24 | 2,4 | -1,1 | -6,1 | 8 | 7 | 4,0 | 4,1 | 24 | -0,7 | -1,9 | 0,0 | 19,5 | 20,7 | 2,0 | 0,0 | 13 | 7 | 0,0 | 11 | 45 | 8 | | |
| 6 | 0,00 | 28 | 1 6 | 0,7 | 0,6 | -4,8 | 2 | 3 | 4,2 | 3,9 | 29 | 0,3 | 1,7 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 10 | 6 | 0,0 | 11 | 50 | 8 | | |
| 6 | 2,80 | 25 | 3 18 | -1,2 | 0,4 | -4,8 | 3 | 3 | 4,2 | 3,9 | 29 | 0,3 | 1,7 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 10 | 8 | 0,0 | 16 | 145 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 12 | -2,3 | 1,1 | -4,7 | 9 | 7 | 4,2 | 3,9 | 29 | 0,3 | 1,7 | 0,0 | 19,3 | 20,5 | 2,0 | 0,0 | 10 | 6 | 0,0 | 11 | 45 | 8 | | |
| 7 | 0,00 | 29 | 1 6 | 0,8 | 1,1 | -5,5 | 4 | 4 | 4,3 | 3,7 | 6 | -0,7 | 0,6 | 0,0 | 20,6 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 11 | 78 | 8 | | |
| 7 | 4,20 | 40 | 3 8 | -0,6 | -0,4 | -4,9 | 2 | 2 | 4,3 | 3,7 | 6 | -0,7 | 0,6 | 0,0 | 20,6 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 6 | 0,0 | 16 | 236 | 8 | | |
| 2.5 | | 25 | 5 6 | -1,5 | -1,4 | -4,6 | 9 | 7 | 4,3 | 3,7 | 6 | -0,7 | 0,6 | 0,0 | 20,6 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 4 | 0,0 | 11 | 60 | 8 | | |
| 8 | 0,00 | 29 | 1 6 | 0,8 | 1,1 | -5,1 | 4 | 4 | 4,5 | 3,6 | 12 | 0,7 | 0,7 | 0,0 | 20,5 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 5 | 0,0 | 11 | 66 | 8 | | |
| 8 | 3,64 | 40 | 3 18 | -0,6 | 0,3 | -4,5 | 2 | 2 | 4,4 | 3,7 | 12 | 0,7 | 0,7 | 0,0 | 20,5 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 7 | 0,0 | 16 | 204 | 8 | | |
| 2.5 | | 25 | 5 12 | -1,6 | 1,2 | -4,2 | 9 | 6 | 4,5 | 3,6 | 12 | 0,7 | 0,7 | 0,0 | 20,5 | 19,4 | 2,0 | 0,0 | 7 | 5 | 0,0 | 11 | 50 | 8 | | |
| 9 | 0,00 | 28 | 1 28 | 1,4 | -0,3 | -4,5 | 3 | 3 | 4,2 | 3,9 | 19 | -0,2 | 1,7 | 0,0 | 19,2 | 20,4 | 2,0 | 0,0 | 9 | 6 | 0,0 | 11 | 49 | 8 | | |
| 9 | 2,80 | 25 | 3 8 | -1,1 | -0,3 | -4,2 | 2 | 2 | 4,2 | 3,9 | 19 | -0,2 | 1,7 | 0,0 | 19,2 | 20,4 | 2,0 | 0,0 | 9 | 8 | 0,0 | 16 | 146 | 8 | | |
| 2.5 | | 40 | 5 3 | -2,2 | -0,9 | -4,1 | 8 | 6 | 4,2 | 3,9 | 19 | -0,2 | 1,7 | 0,0 | 19,2 | 20,4 | 2,0 | 0,0 | 9 | 6 | 0,0 | 11 | 45 | 8 | | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|-----------|---------|---------|-----------|-------------|-------------|-----------|-----------|-------------|-----|-----|-----|----|----|-----|-------------|--------------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI ASTA | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg*m) | MySd (kg*m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg*m) | σn | σMx | σMy | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
| Sez.N. 1003 | 57 | 3,64 | | 12 | 1400 | -202 | 20 | 8 | 517 | 6 | 4 | 13 | 2 | 0 | 2 | 1 | 0,09 | 0,12 |
| LegnoGL24h | qn= | -366 | | 15 | 1382 | 250 | 5 | 8 | 0 | 6 | 4 | 16 | 1 | 0 | 0 | 1 | 0,10 | 0,03 |
| Asta: 48 | 18 | 3,07 | | 24 | 1312 | 7 | -5 | 8 | -374 | 6 | 3 | 0 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,03 | 0,09 |
| Instab.:= | 300,9 | β*1= | | 210,7 | 1382 | 250 | 5 | KcC= 1,00 | KcM= 1,00 | Rx= 0,11 | Ry= | | | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 2 | 4,20 | | 9 | 0 | -1697 | 0 | 0 | 2611 | 104 | 0 | 32 | 0 | 0 | 5 | 6 | 0,15 | 0,41 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 9 | 0 | -817 | 0 | 0 | 2601 | 104 | 0 | 15 | 0 | 0 | 5 | 6 | 0,07 | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------|-----------|---------|---------|-----------|-------------|-------------|-----------|-----------|-------------|------|-----|--------------|-----|----|-----|-------------|--------------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI ASTA | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg*m) | MySd (kg*m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg*m) | σn | σMx | σMy (kg/cmq) | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 31 | 0 | 484 | 0 | 0 | 1444 | 25 | 0 | 9 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,04 | 0,16 |
| Asta: 68 | 36 | 4,20 | | 31 | 0 | 988 | 0 | 0 | 1433 | 25 | 0 | 19 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,09 | 0,16 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1103 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,10 | Ry= | | | 0,07 | |
| Sez.N. 1032 | 36 | 4,20 | | 29 | 0 | 1090 | 0 | 0 | 475 | 12 | 0 | 20 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,10 | 0,06 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 29 | 0 | 1255 | 0 | 0 | 464 | 12 | 0 | 24 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,11 | 0,06 |
| Asta: 69 | 37 | 4,20 | | 29 | 0 | 1415 | 0 | 0 | 454 | 12 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,13 | 0,06 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1415 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | | 0,09 | |
| Sez.N. 1032 | 37 | 4,20 | | 29 | 0 | 1413 | 0 | 0 | -268 | 5 | 0 | 26 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,13 | 0,03 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 29 | 0 | 1318 | 0 | 0 | -278 | 5 | 0 | 25 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,12 | 0,03 |
| Asta: 70 | 38 | 4,20 | | 25 | 0 | 1241 | 0 | 0 | -195 | 6 | 0 | 23 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,11 | 0,03 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1413 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | | 0,09 | |
| Sez.N. 1032 | 38 | 4,20 | | 25 | 0 | 1249 | 0 | 0 | -979 | -1 | 0 | 23 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,11 | 0,08 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 29 | 0 | 860 | 0 | 0 | -1054 | -2 | 0 | 16 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,08 | 0,09 |
| Asta: 71 | 39 | 4,20 | | 29 | 0 | 489 | 0 | 0 | -1064 | -2 | 0 | 9 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,04 | 0,09 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1249 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,12 | Ry= | | | 0,08 | |
| Sez.N. 1032 | 39 | 4,20 | | 19 | 0 | 506 | 0 | 0 | -1958 | -29 | 0 | 9 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,04 | 0,21 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 19 | 0 | -181 | 0 | 0 | -1969 | -29 | 0 | 3 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,02 | 0,21 |
| Asta: 72 | 40 | 4,20 | | 19 | 0 | -872 | 0 | 0 | -1979 | -29 | 0 | 16 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,08 | 0,22 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | -873 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,08 | Ry= | | | 0,06 | |
| Sez.N. 1032 | 40 | 4,20 | | 9 | 0 | -822 | 0 | 0 | -3036 | -103 | 0 | 15 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,07 | 0,44 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 9 | 0 | -1889 | 0 | 0 | -3047 | -103 | 0 | 35 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,17 | 0,44 |
| Asta: 73 | 22 | 4,20 | | 9 | 0 | -2960 | 0 | 0 | -3058 | -103 | 0 | 56 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,26 | 0,44 |
| Instab.:l= | 70,2 | β*l= | 49,1 | | 0 | -2985 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,28 | Ry= | | | 0,19 | |
| Sez.N. 1032 | 41 | 4,20 | | 8 | 0 | -883 | 0 | 0 | 1961 | 36 | 0 | 17 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,08 | 0,23 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 8 | 0 | -198 | 0 | 0 | 1950 | 36 | 0 | 4 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,02 | 0,23 |
| Asta: 74 | 42 | 4,20 | | 8 | 0 | 482 | 0 | 0 | 1940 | 36 | 0 | 9 | 0 | 0 | 4 | 2 | 0,04 | 0,23 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | -907 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,08 | Ry= | | | 0,06 | |
| Sez.N. 1032 | 42 | 4,20 | | 34 | 0 | 440 | 0 | 0 | 1156 | 19 | 0 | 8 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,04 | 0,13 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 34 | 0 | 785 | 0 | 0 | 1147 | 19 | 0 | 15 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,07 | 0,13 |
| Asta: 75 | 43 | 4,20 | | 34 | 0 | 1128 | 0 | 0 | 1138 | 19 | 0 | 21 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,10 | 0,13 |
| Instab.:l= | 60,0 | β*l= | 42,0 | | 0 | 1165 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,11 | Ry= | | | 0,08 | |
| Sez.N. 1032 | 43 | 4,20 | | 22 | 0 | 1155 | 0 | 0 | 317 | 7 | 0 | 22 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,10 | 0,04 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 24 | 0 | 1281 | 0 | 0 | 399 | 7 | 0 | 24 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,11 | 0,05 |
| Asta: 76 | 44 | 4,20 | | 34 | 0 | 1439 | 0 | 0 | 390 | 7 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,13 | 0,05 |
| Instab.:l= | 80,0 | β*l= | 56,0 | | 0 | 1439 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | | 0,09 | |
| Sez.N. 1032 | 44 | 4,20 | | 34 | 0 | 1440 | 0 | 0 | -365 | -12 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,13 | 0,05 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 34 | 0 | 1310 | 0 | 0 | -376 | -12 | 0 | 25 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,12 | 0,05 |
| Asta: 77 | 45 | 4,20 | | 34 | 0 | 1177 | 0 | 0 | -387 | -12 | 0 | 22 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,10 | 0,05 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1440 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | | 0,09 | |
| Sez.N. 1032 | 45 | 4,20 | | 19 | 0 | 1076 | 0 | 0 | -1261 | -21 | 0 | 20 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,10 | 0,14 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 19 | 0 | 633 | 0 | 0 | -1271 | -21 | 0 | 12 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,06 | 0,14 |
| Asta: 78 | 46 | 4,20 | | 19 | 0 | 186 | 0 | 0 | -1282 | -21 | 0 | 3 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,02 | 0,14 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1188 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,11 | Ry= | | | 0,08 | |
| Sez.N. 1032 | 46 | 4,20 | | 6 | 0 | 265 | 0 | 0 | -2406 | -123 | 0 | 5 | 0 | 0 | 5 | 7 | 0,02 | 0,42 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 6 | 0 | -730 | 0 | 0 | -2418 | -123 | 0 | 14 | 0 | 0 | 5 | 7 | 0,06 | 0,42 |
| Asta: 79 | 7 | 4,20 | | 6 | 0 | -1730 | 0 | 0 | -2431 | -123 | 0 | 32 | 0 | 0 | 5 | 7 | 0,15 | 0,43 |
| Instab.:l= | 82,5 | β*l= | 57,7 | | 0 | -1824 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,17 | Ry= | | | 0,12 | |
| Sez.N. 1032 | 22 | 4,20 | | 6 | 0 | -2981 | 0 | 0 | 3038 | 108 | 0 | 56 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,26 | 0,45 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 6 | 0 | -1917 | 0 | 0 | 3027 | 108 | 0 | 36 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,17 | 0,45 |
| Asta: 80 | 41 | 4,20 | | 6 | 0 | -856 | 0 | 0 | 3017 | 108 | 0 | 16 | 0 | 0 | 6 | 6 | 0,08 | 0,45 |
| Instab.:l= | 70,2 | β*l= | 49,1 | | 0 | -3000 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,28 | Ry= | | | 0,19 | |
| Sez.N. 1032 | 47 | 3,64 | | 15 | 0 | -791 | 0 | 0 | 1869 | -25 | 0 | 15 | 0 | 0 | 4 | 1 | 0,07 | 0,20 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 15 | 0 | -139 | 0 | 0 | 1858 | -25 | 0 | 3 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,01 | 0,20 |
| Asta: 81 | 48 | 3,64 | | 15 | 0 | 509 | 0 | 0 | 1847 | -25 | 0 | 10 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,05 | 0,20 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | -822 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,08 | Ry= | | | 0,05 | |
| Sez.N. 1032 | 48 | 3,64 | | 24 | 0 | 466 | 0 | 0 | 1116 | -14 | 0 | 9 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,04 | 0,12 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 24 | 0 | 800 | 0 | 0 | 1107 | -14 | 0 | 15 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,07 | 0,12 |
| Asta: 82 | 49 | 3,64 | | 24 | 0 | 1130 | 0 | 0 | 1098 | -14 | 0 | 21 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,10 | 0,11 |
| Instab.:l= | 60,0 | β*l= | 42,0 | | 0 | 1179 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,11 | Ry= | | | 0,08 | |
| Sez.N. 1032 | 49 | 3,64 | | 28 | 0 | 1171 | 0 | 0 | 287 | -4 | 0 | 22 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,10 | 0,03 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 28 | 0 | 1284 | 0 | 0 | 275 | -4 | 0 | 24 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,11 | 0,03 |
| Asta: 83 | 50 | 3,64 | | 31 | 0 | 1426 | 0 | 0 | 367 | -5 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,13 | 0,04 |
| Instab.:l= | 80,0 | β*l= | 56,0 | | 0 | 1426 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | | 0,09 | |
| Sez.N. 1032 | 50 | 3,64 | | 31 | 0 | 1427 | 0 | 0 | -382 | 9 | 0 | 27 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,13 | 0,05 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 31 | 0 | 1291 | 0 | 0 | -393 | 9 | 0 | 24 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,11 | 0,05 |
| Asta: 84 | 51 | 3,64 | | 31 | 0 | 1152 | 0 | 0 | -404 | 9 | 0 | 22 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,10 | 0,05 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1427 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | | 0,09 | |
| Sez.N. 1032 | 51 | 3,64 | | 28 | 0 | 1037 | 0 | 0 | -1321 | 18 | 0 | 19 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,09 | 0,14 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 28 | 0 | 572 | 0 | 0 | -1332 | 18 | 0 | 11 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,05 | 0,14 |
| Asta: 85 | 52 | 3,64 | | 28 | 0 | 104 | 0 | 0 | -1342 | 18 | 0 | 2 | 0 | 0 | 3 | 1 | 0,01 | 0,14 |
| Instab.:l= | 70,0 | β*l= | 49,0 | | 0 | 1162 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,11 | Ry= | | | 0,08 | |
| Sez.N. 1032 | 52 | 3,64 | | 28 | 0 | 124 | 0 | 0 | -2450 | 89 | 0 | 2 | 0 | 0 | 5 | 5 | 0,01 | 0,36 |
| LegnoGL24h | qn= | -30 | | 28 | 0 | -878 | 0 | 0 | -2462 | 89 | 0 | 16 | 0 | 0 | 5 | 5 | 0,08 | 0,37 |
| Asta: 86 | 8 | 3,64 | | 28 | 0 | -1885 | 0 | 0 | -2474 | 89 | 0 | 35 | 0 | 0 | 5 | 5 | 0,17 | 0,37 |
| Instab.:l= | 81,6 | β*l= | 57,1 | | 0 | -1892 | 0 | | | | | | | | | | | |

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

| DATI DI ASTA | | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg*m) | MySd (kg*m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg*m) | σn | σMx | σMy (kg/cmq) | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
|--------------|-------|-----------|-----------|---------|---------|-----------|-------------|-------------|-----------|-----------|-------------|------|-----|--------------|----|------|------|-------------|--------------|
| Sez.N. 1032 | 23 | 3,64 | 13 | 0 | -2737 | 0 | 0 | 0 | 2847 | -95 | 0 | 51 | 0 | 0 | 5 | 5 | 0,24 | 0,41 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 13 | 0 | -1742 | 0 | 0 | 0 | 2837 | -95 | 0 | 33 | 0 | 0 | 5 | 5 | 0,15 | 0,41 | |
| Asta: | 87 | 47 | 3,64 | 13 | 0 | -751 | 0 | 0 | 2826 | -95 | 0 | 14 | 0 | 0 | 5 | 5 | 0,07 | 0,41 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | -2779 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,26 | Ry= | 0,18 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 53 | 3,64 | 31 | 0 | -174 | 0 | 0 | 0 | 1182 | -7 | 0 | 3 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,02 | 0,11 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 31 | 0 | 238 | 0 | 0 | 0 | 1171 | -7 | 0 | 4 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,02 | 0,11 | |
| Asta: | 88 | 54 | 3,64 | 31 | 0 | 646 | 0 | 0 | 1161 | -7 | 0 | 12 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,06 | 0,11 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 774 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,07 | Ry= | 0,05 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 54 | 3,64 | 31 | 0 | 623 | 0 | 0 | 0 | 808 | -15 | 0 | 12 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,06 | 0,09 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 31 | 0 | 904 | 0 | 0 | 0 | 797 | -15 | 0 | 17 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,08 | 0,09 | |
| Asta: | 89 | 55 | 3,64 | 28 | 0 | 1237 | 0 | 0 | 689 | -15 | 0 | 23 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0,11 | 0,08 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 1237 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,11 | Ry= | 0,08 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 55 | 3,64 | 28 | 0 | 1233 | 0 | 0 | 0 | 15 | -21 | 0 | 23 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0,11 | 0,04 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 29 | 0 | 1239 | 0 | 0 | 0 | 0 | -22 | 0 | 23 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0,11 | 0,04 | |
| Asta: | 90 | 56 | 3,64 | 15 | 0 | 1252 | 0 | 0 | 67 | -22 | 0 | 23 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0,11 | 0,05 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 1252 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,12 | Ry= | 0,08 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 56 | 3,64 | 28 | 0 | 1245 | 0 | 0 | 0 | -899 | -27 | 0 | 23 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,11 | 0,12 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 28 | 0 | 929 | 0 | 0 | 0 | -910 | -27 | 0 | 17 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,08 | 0,12 | |
| Asta: | 91 | 57 | 3,64 | 28 | 0 | 608 | 0 | 0 | -921 | -27 | 0 | 11 | 0 | 0 | 2 | 1 | 0,05 | 0,12 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | 1260 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,12 | Ry= | 0,08 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 57 | 3,64 | 19 | 0 | 617 | 0 | 0 | 0 | -2011 | -11 | 0 | 12 | 0 | 0 | 4 | 1 | 0,05 | 0,18 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 19 | 0 | -89 | 0 | 0 | 0 | -2022 | -11 | 0 | 2 | 0 | 0 | 4 | 1 | 0,01 | 0,19 | |
| Asta: | 92 | 58 | 3,64 | 19 | 0 | -798 | 0 | 0 | -2033 | -11 | 0 | 15 | 0 | 0 | 4 | 1 | 0,07 | 0,19 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | -798 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,07 | Ry= | 0,05 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 58 | 3,64 | 15 | 0 | -717 | 0 | 0 | 0 | -2841 | 74 | 0 | 13 | 0 | 0 | 5 | 4 | 0,06 | 0,37 | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 15 | 0 | -1713 | 0 | 0 | 0 | -2851 | 74 | 0 | 32 | 0 | 0 | 5 | 4 | 0,15 | 0,37 | |
| Asta: | 93 | 23 | 3,64 | 15 | 0 | -2713 | 0 | 0 | -2862 | 74 | 0 | 51 | 0 | 0 | 5 | 4 | 0,24 | 0,37 | |
| Instab.:= | 70,0 | β¹= | 49,0 | 0 | -2770 | 0 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,26 | Ry= | 0,18 | | | | | |
| Sez.N. 1032 | 3 | 3,65 | 9 | -6028 | -978 | 16 | -66 | 1392 | 14 | 8 | 18 | 1 | 0 | 3 | 1 | 0,09 | 0,15 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -30 | 9 | -6028 | -517 | 38 | -66 | 1382 | 14 | 8 | 10 | 1 | 0 | 3 | 1 | 0,05 | 0,15 | | |
| Asta: | 94 | 53 | 3,64 | 9 | -6028 | -59 | 60 | -66 | 1372 | 14 | 8 | 1 | 2 | 0 | 3 | 1 | 0,02 | 0,14 | |
| Instab.:= | 66,4 | β¹= | 46,5 | -5597 | -1008 | 23 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | 0,10 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 34 | 2,80 | 13 | -1219 | -456 | -20 | -9 | 816 | -2 | 3 | 30 | 2 | 0 | 3 | 0 | 0,14 | 0,15 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -397 | 6 | -1081 | 599 | 2 | -9 | 0 | -2 | 3 | 39 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,18 | 0,01 | | |
| Asta: | 95 | 46 | 4,20 | 8 | -854 | -696 | 27 | -9 | -907 | -2 | 2 | 45 | 3 | 0 | 4 | 0 | 0,21 | 0,16 | |
| Instab.:= | 540,9 | β¹= | 378,7 | -854 | -696 | 27 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,25 | Ry= | 0,19 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 29 | 2,80 | 18 | -851 | -397 | 16 | 7 | 693 | 2 | 2 | 26 | 2 | 0 | 3 | 0 | 0,12 | 0,13 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -336 | 3 | -629 | 508 | -2 | 7 | -7 | 2 | 2 | 33 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,15 | 0,01 | | |
| Asta: | 96 | 41 | 4,20 | 3 | -423 | -609 | 22 | 7 | -776 | 2 | 1 | 40 | 2 | 0 | 3 | 0 | 0,18 | 0,14 | |
| Instab.:= | 540,9 | β¹= | 378,7 | -473 | -609 | -21 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,21 | Ry= | 0,16 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 30 | 2,80 | 13 | -1686 | -179 | 19 | 8 | 612 | 1 | 4 | 12 | 2 | 0 | 2 | 0 | 0,06 | 0,11 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -315 | 3 | -1556 | 568 | 0 | 8 | -2 | 1 | 4 | 37 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,17 | 0,01 | | |
| Asta: | 97 | 42 | 4,20 | 9 | -1405 | -581 | -25 | 8 | -763 | 1 | 4 | 38 | 2 | 0 | 3 | 0 | 0,18 | 0,14 | |
| Instab.:= | 540,9 | β¹= | 378,7 | -1461 | -578 | -25 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,23 | Ry= | 0,18 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 31 | 2,80 | 13 | -2306 | -149 | 13 | 5 | 647 | 1 | 6 | 10 | 1 | 0 | 3 | 0 | 0,05 | 0,12 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -339 | 9 | -2205 | 626 | 0 | 6 | -9 | 1 | 6 | 41 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,18 | 0,01 | | |
| Asta: | 98 | 43 | 4,20 | 9 | -1986 | -628 | -17 | 6 | -826 | 1 | 5 | 41 | 2 | 0 | 3 | 0 | 0,19 | 0,15 | |
| Instab.:= | 540,9 | β¹= | 378,7 | -2023 | -626 | -17 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,26 | Ry= | 0,20 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 32 | 2,80 | 18 | -2559 | -174 | -1 | -1 | 694 | 0 | 7 | 11 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0,05 | 0,12 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -362 | 8 | -2423 | 660 | 0 | -1 | -6 | 0 | 6 | 43 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,19 | 0,00 | | |
| Asta: | 99 | 44 | 4,20 | 6 | -2171 | -667 | 3 | -1 | -877 | 0 | 6 | 43 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0,20 | 0,15 | |
| Instab.:= | 540,9 | β¹= | 378,7 | -2423 | 660 | 0 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,27 | Ry= | 0,21 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 33 | 2,80 | 12 | -2085 | -188 | -14 | -6 | 657 | -1 | 5 | 12 | 1 | 0 | 3 | 0 | 0,06 | 0,12 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -339 | 6 | -1982 | 609 | 1 | -6 | -13 | -1 | 5 | 40 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,18 | 0,01 | | |
| Asta: | 100 | 45 | 4,20 | 8 | -1777 | -616 | 18 | -6 | -816 | -1 | 5 | 40 | 2 | 0 | 3 | 0 | 0,19 | 0,15 | |
| Instab.:= | 540,9 | β¹= | 378,7 | -1777 | -616 | 18 | KcC= | 0,51 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,25 | Ry= | 0,19 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 41 | 4,20 | 22 | -111 | -477 | -37 | -25 | 442 | 0 | 0 | 31 | 4 | 0 | 2 | 0 | 0,15 | 0,08 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -329 | 19 | -190 | -106 | 6 | -25 | -7 | 0 | 0 | 7 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0,03 | 0,01 | | |
| Asta: | 101 | 47 | 3,64 | 28 | -268 | -322 | 37 | -25 | -338 | 0 | 1 | 21 | 4 | 0 | 1 | 0 | 0,11 | 0,06 | |
| Instab.:= | 295,4 | β¹= | 206,8 | -111 | -477 | -37 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,17 | Ry= | 0,13 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 42 | 4,20 | 8 | -113 | -564 | -40 | -27 | 457 | 0 | 0 | 37 | 4 | 0 | 2 | 0 | 0,18 | 0,08 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -321 | 19 | -182 | -170 | 1 | -27 | 68 | 0 | 0 | 11 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,05 | 0,02 | | |
| Asta: | 102 | 48 | 3,64 | 12 | -289 | -346 | 40 | -27 | -309 | 0 | 1 | 23 | 4 | 0 | 1 | 0 | 0,11 | 0,06 | |
| Instab.:= | 295,4 | β¹= | 206,8 | -113 | -564 | -40 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,20 | Ry= | 0,15 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 43 | 4,20 | 8 | -142 | -616 | -26 | -18 | 492 | 0 | 0 | 40 | 3 | 0 | 2 | 0 | 0,19 | 0,09 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -344 | 19 | -228 | -190 | 0 | -16 | 76 | 0 | 1 | 12 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,06 | 0,02 | | |
| Asta: | 103 | 49 | 3,64 | 18 | -336 | -372 | 26 | -18 | -327 | 0 | 1 | 24 | 3 | 0 | 1 | 0 | 0,12 | 0,06 | |
| Instab.:= | 295,4 | β¹= | 206,8 | -142 | -616 | -26 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,21 | Ry= | 0,15 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 44 | 4,20 | 6 | -195 | -648 | 5 | 3 | 523 | 0 | 1 | 42 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,19 | 0,09 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -368 | 19 | -310 | -195 | 0 | 4 | 79 | 0 | 1 | 13 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,06 | 0,02 | | |
| Asta: | 104 | 50 | 3,64 | 28 | -404 | -391 | -6 | 4 | -349 | 0 | 1 | 25 | 1 | 0 | 1 | 0 | 0,12 | 0,06 | |
| Instab.:= | 295,4 | β¹= | 206,8 | -224 | -647 | 6 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,21 | Ry= | 0,15 | | | | | |
| Sez.N. 1003 | 45 | 4,20 | 6 | -242 | -606 | 31 | 21 | 489 | 0 | 1 | 39 | 3 | 0 | 2 | 0 | 0,19 | 0,09 | | |
| LegnoGL24h | qn=- | -344 | 19 | -370 | -182 | -1 | 21 | 73 | 0 | 1 | 12 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,05 | 0,02 | | |
| Asta: | 105 | 51 | 3,64 | 28 | -459 | -368 | -32 | 21 | -328 | 0 | | | | | | | | | |

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

| DATI DI ASTA | Fili N.ro | Quota (m) | Trat to | Cmb N.r | N Sd (kg) | MxSd (kg*m) | MySd (kg*m) | VxSd (kg) | VySd (kg) | T Sd (kg*m) | σn | σMx | σMy (kg/cmq) | τx | τy | τMt | Rapp. Fless | Rapp. Taglio |
|--|--------------------------|-----------------------------|-------------------------|----------------------------------|------------------------------|------------------------|---------------------------|----------------------------|------------------------|---------------------|-----------------------|---------------------|------------------|------------------|------------------|------------------------------|----------------------|-----------------|
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 106 Instab.:l= | 46 qn= 52 295,4 | 4,20 -405 3,64 β°= | 24 19 28 206,8 | -204 -399 -486 -222 | -595 -121 -375 -594 | 46 -8 -44 46 | 31 30 30 KcC= | 556 -16 -406 0,93 | 0 0 0 KcM= | 1 1 1 1,00 | 39 8 24 Ry= | 5 1 4 0,16 | 0 0 0 0 | 2 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,19 0,04 0,12 0,07 | 0,10 0,01 0,07 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 107 Instab.:l= | 47 qn= 59 450,4 | 3,64 -340 2,80 β°= | 15 15 8 315,3 | -406 -530 -604 -406 | -391 379 -288 -391 | -19 -1 14 -19 | -7 -7 -7 KcC= | 648 -7 -597 0,69 | -2 -2 -2 KcM= | 1 1 2 1,00 | 25 25 19 Ry= | 2 0 1 0,10 | 0 0 1 0 | 3 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,12 0,11 0,09 0,11 | 0,12 0,01 0,11 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 108 Instab.:l= | 48 qn= 60 450,4 | 3,64 -321 2,80 β°= | 12 15 9 315,3 | -1156 -1374 -1400 -1445 | -358 428 -124 426 | -20 0 16 0 | -8 -8 -8 KcC= | 637 -8 -530 0,69 | -2 -2 -2 KcM= | 3 4 4 1,00 | 23 28 8 Ry= | 2 0 2 0,12 | 0 0 0 0 | 2 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,11 0,13 0,04 0,10 | 0,12 0,01 0,10 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 109 Instab.:l= | 49 qn= 61 450,4 | 3,64 -344 2,80 β°= | 12 18 3 315,3 | -1740 -1934 -1912 -1997 | -381 472 -102 471 | -13 0 9 0 | -5 -5 -5 KcC= | 687 -5 -561 0,69 | -1 -1 -1 KcM= | 5 5 5 1,00 | 25 31 7 Ry= | 1 0 1 0,14 | 0 0 0 0 | 3 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,12 0,14 0,03 0,10 | 0,12 0,01 0,10 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 110 Instab.:l= | 50 qn= 62 450,4 | 3,64 -368 2,80 β°= | 31 15 24 315,3 | -2036 -2163 -2265 -2179 | -403 497 -117 496 | 1 0 0 0 | 0 1 -601 KcC= | 729 -9 -601 0,69 | 0 0 0 KcM= | 5 6 6 1,00 | 26 32 8 Ry= | 0 0 0 0,15 | 0 0 0 0 | 3 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,12 0,15 0,04 0,10 | 0,13 0,00 0,10 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 111 Instab.:l= | 51 qn= 63 450,4 | 3,64 -344 2,80 β°= | 15 18 8 315,3 | -1624 -1768 -1764 -1768 | -377 459 -127 459 | 16 1 -11 1 | 6 6 -567 KcC= | 680 -12 -567 0,69 | 2 2 2 KcM= | 4 5 5 1,00 | 25 30 8 Ry= | 2 0 1 0,14 | 0 0 0 0 | 3 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,12 0,13 0,04 0,11 | 0,12 0,01 0,11 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 112 Instab.:l= | 52 qn= 64 450,4 | 3,64 -402 2,80 β°= | 12 12 3 315,3 | -758 -905 -917 -779 | -455 444 -312 -456 | 23 2 -16 -23 | 9 9 -695 KcC= | 761 -12 -695 0,69 | 2 2 2 KcM= | 2 2 2 1,00 | 30 29 20 Ry= | 2 0 2 0,13 | 0 0 0 0 | 3 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,14 0,13 0,10 0,13 | 0,14 0,01 0,10 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 113 Instab.:l= | 4 qn= 10 508,3 | 2,80 -344 4,15 β°= | 13 15 3 355,8 | -171 -170 520 520 | -573 -538 -650 -650 | 1 0 -1 1 | 0 0 -741 KcC= | 706 693 -741 1,00 | 0 0 0 KcM= | 0 0 1 1,00 | 37 35 42 Ry= | 0 0 0 0,16 | 0 0 0 0 | 3 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,17 0,16 0,20 0,13 | 0,12 0,12 0,13 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 114 Instab.:l= | 11 qn= 12 240,5 | 4,15 -381 3,64 β°= | 15 15 3 168,3 | 318 215 -462 318 | -291 65 -264 -291 | 0 0 2 0 | 0 0 -437 KcC= | 466 -7 -437 1,00 | 0 0 0 KcM= | 1 1 1 1,00 | 19 4 17 Ry= | 0 0 0 0,07 | 0 0 0 0 | 2 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,09 0,02 0,08 0,08 | 0,08 0,00 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 115 Instab.:l= | 13 qn= 5 413,6 | 3,64 -353 2,80 β°= | 15 9 3 289,5 | 538 94 -155 538 | -468 -302 -437 -468 | 1 0 2 1 | 1 0 -612 KcC= | 631 546 -612 1,00 | 0 1 1 KcM= | 1 0 1 1,00 | 30 20 28 Ry= | 0 0 0 0,12 | 0 0 0 0 | 2 0 2 0 | 0 0 0 0 | 0,15 0,09 0,13 0,11 | 0,11 0,10 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 116 Instab.:l= | 21 qn= 35 540,9 | 2,80 -362 4,20 β°= | 18 9 3 378,7 | -1054 -952 -751 -751 | -434 519 -682 -682 | 19 -2 -26 -26 | 8 8 8 KcC= | 740 -7 -835 0,51 | 2 2 2 KcM= | 3 2 2 1,00 | 28 34 44 Ry= | 2 0 3 0,18 | 0 0 0 0 | 3 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,13 0,15 0,21 0,15 | 0,14 0,01 0,15 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 117 Instab.:l= | 24 qn= 36 540,9 | 2,80 -339 4,20 β°= | 15 3 9 378,7 | -1988 -1920 -1693 -1702 | -212 572 -672 -672 | 14 -1 -19 -19 | 6 6 -822 KcC= | 651 -6 -822 0,51 | 1 1 1 KcM= | 5 5 4 1,00 | 14 37 44 Ry= | 1 0 2 0,20 | 0 0 0 0 | 3 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,07 0,17 0,20 0,15 | 0,12 0,01 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 118 Instab.:l= | 25 qn= 37 540,9 | 2,80 -339 4,20 β°= | 13 3 9 378,7 | -2515 -2408 -2169 -2185 | -144 605 -682 -681 | 2 0 -4 -4 | 1 1 -836 KcC= | 636 -6 -836 0,51 | 0 0 0 KcM= | 7 6 6 1,00 | 9 39 44 Ry= | 0 0 0 0,21 | 0 0 0 0 | 2 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,04 0,18 0,20 0,14 | 0,11 0,00 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 119 Instab.:l= | 26 qn= 38 540,9 | 2,80 -339 4,20 β°= | 18 3 6 378,7 | -2403 -2291 -2071 -2103 | -146 608 -673 -672 | -10 0 13 14 | -4 -4 -4 KcC= | 638 -4 -835 0,51 | -1 -1 -1 KcM= | 1 6 5 1,00 | 9 40 44 Ry= | 1 0 1 0,21 | 0 0 0 0 | 2 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,05 0,18 0,20 0,15 | 0,11 0,00 0,15 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 120 Instab.:l= | 27 qn= 39 540,9 | 2,80 -339 4,20 β°= | 18 3 3 378,7 | -1744 -1622 -1403 -1475 | -221 582 -649 -645 | -18 0 23 24 | -7 -8 -8 KcC= | 657 -1 -818 0,51 | -1 -2 -2 KcM= | 5 4 4 1,00 | 14 38 42 Ry= | 2 0 2 0,19 | 0 0 0 0 | 3 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,07 0,17 0,20 0,15 | 0,12 0,01 0,15 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 121 Instab.:l= | 28 qn= 40 540,9 | 2,80 -336 4,20 β°= | 13 3 9 378,7 | -875 -670 -415 -477 | -396 504 -619 -619 | -15 2 21 20 | -7 -7 -7 KcC= | 691 -9 -778 0,51 | -2 -2 -2 KcM= | 2 2 1 1,00 | 26 33 40 Ry= | 1 0 2 0,16 | 0 0 0 0 | 3 0 3 0 | 0 0 0 0 | 0,12 0,15 0,19 0,14 | 0,13 0,01 0,14 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 122 Instab.:l= | 35 qn= 53 295,4 | 4,20 -369 3,64 β°= | 28 13 3 206,8 | -445 -578 -522 -492 | -602 24 -20 -603 | -42 -1 39 -41 | -28 -27 -27 KcC= | 638 195 -240 0,93 | -1 -1 -1 KcM= | 1 2 1 1,00 | 39 2 4 Ry= | 4 0 1 0,16 | 0 0 0 0 | 0 1 0 0 | 0 0 0 0 | 0,19 0,01 0,02 0,05 | 0,12 0,04 0,05 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 123 Instab.:l= | 36 qn= 54 295,4 | 4,20 -344 3,64 β°= | 9 9 9 206,8 | -683 -659 -841 -757 | -659 -19 8 -656 | -31 0 30 -31 | -21 -21 -21 KcC= | 634 219 -182 0,93 | 0 0 0 KcM= | 2 2 2 1,00 | 43 1 1 Ry= | 3 0 3 0,17 | 0 0 0 0 | 2 0 1 0 | 0 0 0 0 | 0,20 0,01 0,01 0,04 | 0,11 0,04 0,04 | |
| Sez.N. 1003 LegnoGL24h Asta: 124 | 37 qn= 55 | 4,20 -344 3,64 | 9 31 15 | -706 -834 -929 | -676 -42 -24 | -8 1 9 | -6 -6 -6 | 628 213 -189 | 0 0 0 | 2 2 2 | 4 3 2 | 1 0 1 | 0 0 0 | 2 1 0 | 0 0 0 | 0,20 0,01 0,01 | 0,11 0,04 0,03 | |

| STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-------|-------|-------|-----|-------|--------|--------|------|------|--------|------|-----|----------|-----|----|------|-------|--------|
| VERIFICHE ASTE IN LEGNO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| DATI DI | Fili | Quota | Trat | Cmb | N Sd | MxSd | MySd | VxSd | VySd | T Sd | σn | σMx | σMy | τx | τy | τMt | Rapp. | Rapp. |
| ASTA | N.ro | (m) | to | N.r | (kg) | (kg*m) | (kg*m) | (kg) | (kg) | (kg*m) | | | (kg/cmq) | | | | Fless | Taglio |
| Instab.:= | 295,4 | β*:= | 206,8 | | -736 | -674 | -9 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,23 | Ry= | | 0,17 | | |
| Sez.N. 1003 | 38 | 4,20 | 3 | | -516 | -667 | 19 | 13 | 605 | 1 | 1 | 43 | 2 | 0 | 2 | 0 | 0,20 | 0,11 |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 6 | | -596 | -70 | 0 | 13 | 190 | 1 | 2 | 5 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,02 | 0,04 |
| Asta: 125 | 56 | 3,64 | 13 | | -699 | -87 | -18 | 13 | -213 | 1 | 2 | 6 | 2 | 0 | 1 | 0 | 0,03 | 0,04 |
| Instab.:= | 295,4 | β*:= | 206,8 | | -516 | -667 | 19 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,23 | Ry= | | 0,17 | | |
| Sez.N. 1003 | 39 | 4,20 | 9 | | -312 | -622 | 37 | 25 | 558 | 0 | 1 | 40 | 4 | 0 | 2 | 0 | 0,19 | 0,10 |
| LegnoGL24h | qn= | -344 | 8 | | -386 | -95 | 0 | 25 | 143 | 0 | 1 | 6 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,03 | 0,03 |
| Asta: 126 | 57 | 3,64 | 12 | | -485 | -183 | -37 | 25 | -262 | 0 | 1 | 12 | 4 | 0 | 1 | 0 | 0,06 | 0,05 |
| Instab.:= | 295,4 | β*:= | 206,8 | | -312 | -622 | 37 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,22 | Ry= | | 0,16 | | |
| Sez.N. 1003 | 40 | 4,20 | 25 | | -207 | -488 | 35 | 24 | 467 | 0 | 1 | 32 | 3 | 0 | 2 | 0 | 0,15 | 0,08 |
| LegnoGL24h | qn= | -329 | 9 | | -277 | -85 | 0 | 24 | 69 | 0 | 1 | 6 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,03 | 0,02 |
| Asta: 127 | 58 | 3,64 | 3 | | -354 | -264 | -35 | 24 | -315 | 0 | 1 | 17 | 3 | 0 | 1 | 0 | 0,09 | 0,06 |
| Instab.:= | 295,4 | β*:= | 206,8 | | -215 | -487 | 35 | KcC= | 0,93 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,17 | Ry= | | 0,13 | | |
| Sez.N. 1003 | 58 | 3,64 | 28 | | -968 | -336 | 12 | 3 | 577 | 4 | 3 | 22 | 1 | 0 | 2 | 0 | 0,10 | 0,12 |
| LegnoGL24h | qn= | -315 | 28 | | -1066 | 324 | 4 | 3 | 10 | 4 | 3 | 21 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,10 | 0,02 |
| Asta: 128 | 20 | 2,87 | 19 | | -1162 | -298 | -3 | 3 | -560 | 4 | 3 | 19 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0,09 | 0,11 |
| Instab.:= | 449,1 | β*:= | 314,4 | | -968 | -336 | 12 | KcC= | 0,69 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | 0,10 | | |
| Sez.N. 1003 | 56 | 3,64 | 28 | | 1077 | -81 | 13 | 6 | 351 | 4 | 3 | 5 | 1 | 0 | 1 | 0 | 0,05 | 0,08 |
| LegnoGL24h | qn= | -346 | 15 | | 1099 | 136 | 5 | 4 | -1 | 4 | 3 | 9 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,06 | 0,02 |
| Asta: 129 | 17 | 3,19 | 31 | | 1052 | -24 | 1 | 4 | -296 | 4 | 3 | 2 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0,03 | 0,07 |
| Instab.:= | 230,9 | β*:= | 161,6 | | 1099 | 136 | 5 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,07 | Ry= | | 0,05 | | |
| Sez.N. 1003 | 55 | 3,64 | 29 | | 555 | -19 | -21 | -29 | 209 | 2 | 1 | 1 | 2 | 0 | 1 | 0 | 0,02 | 0,05 |
| LegnoGL24h | qn= | -346 | 3 | | 545 | 60 | 2 | -28 | -16 | 2 | 1 | 4 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0,03 | 0,01 |
| Asta: 130 | 16 | 3,30 | 15 | | 464 | -65 | 29 | -32 | -260 | 2 | 1 | 4 | 3 | 0 | 1 | 0 | 0,04 | 0,06 |
| Instab.:= | 166,6 | β*:= | 116,6 | | 488 | -67 | 30 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,04 | Ry= | | 0,04 | | |
| Sez.N. 1003 | 54 | 3,64 | 9 | | 128 | 18 | -82 | -150 | 20 | -1 | 0 | 1 | 8 | 1 | 0 | 0 | 0,04 | 0,03 |
| LegnoGL24h | qn= | -348 | 31 | | -67 | -18 | -1 | -154 | -143 | -1 | 0 | 1 | 0 | 1 | 1 | 0 | 0,01 | 0,05 |
| Asta: 131 | 15 | 3,42 | 31 | | -99 | -135 | 83 | -154 | -294 | -1 | 0 | 9 | 8 | 1 | 1 | 0 | 0,06 | 0,08 |
| Instab.:= | 108,1 | β*:= | 75,6 | | -191 | -137 | 84 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,07 | Ry= | | 0,07 | | |
| Sez.N. 1003 | 53 | 3,64 | 13 | | -688 | 12 | -189 | -659 | -302 | -3 | 2 | 1 | 18 | 3 | 1 | 0 | 0,09 | 0,18 |
| LegnoGL24h | qn= | -255 | 13 | | -700 | -81 | -3 | -659 | -360 | -3 | 2 | 5 | 0 | 3 | 1 | 0 | 0,02 | 0,19 |
| Asta: 132 | 14 | 3,53 | 13 | | -711 | -191 | 182 | -659 | -417 | -3 | 2 | 12 | 18 | 3 | 2 | 0 | 0,12 | 0,20 |
| Instab.:= | 56,3 | β*:= | 39,4 | | -711 | -191 | 182 | KcC= | 1,00 | KcM= | 1,00 | Rx= | 0,13 | Ry= | | 0,14 | | |

| STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------------|-------|-----|-------|---------|-------|-----|-----|-------|-------|---------|-------------|-----|----------|--------|--------|----|------|-------|-------|-----|
| FESSURAZIONE | | | | | | | | | | FRECCHE | | | TENSIONI | | | | | | | |
| Filo | Quota | Tra | Combi | Fessu. | 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 | 19,7 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,3 |
| 2 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,3 | | Rara fer | 3600 | 779 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,8 | 0,0 | 0,3 | | Perm cls | 112,0 | 17,2 | 5 | 1 | 1,8 | 0,0 | 0,3 |
| 2 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 22,2 | 1 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,1 |
| 3 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 2,1 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 861 | 1 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 19,4 | 1 | 1 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| 1 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 37,5 | 5 | 2 | 3,9 | 0,0 | 1,1 |
| 4 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 3,5 | 0,0 | 1,0 | | Rara fer | 3600 | 1544 | 5 | 2 | 3,9 | 0,0 | 1,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 3,3 | 0,0 | 1,0 | | Perm cls | 112,0 | 32,1 | 5 | 1 | 3,3 | 0,0 | 1,0 |
| 4 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 36,5 | 1 | 2 | 3,8 | 0,0 | 1,3 |
| 6 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 3,4 | 0,0 | 1,1 | | Rara fer | 3600 | 1516 | 1 | 2 | 3,8 | 0,0 | 1,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 3,3 | 0,0 | 1,1 | | Perm cls | 112,0 | 31,3 | 1 | 1 | 3,3 | 0,0 | 1,1 |
| 5 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 14,7 | 4 | 2 | -1,6 | 0,0 | 1,1 |
| 9 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 4 | 2 | -1,4 | 0,0 | 1,0 | | Rara fer | 3600 | 673 | 4 | 2 | -1,6 | 0,0 | 1,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 4 | 1 | -1,4 | 0,0 | 1,0 | | Perm cls | 112,0 | 12,8 | 4 | 1 | -1,4 | 0,0 | 1,0 |
| 20 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 19,8 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| 5 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 763 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 17,1 | 5 | 1 | 1,8 | 0,0 | 0,0 |
| 2 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 19,0 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,7 |
| 22 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,7 | 0,0 | 0,6 | | Rara fer | 3600 | 776 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,5 | | Perm cls | 112,0 | 16,1 | 5 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,5 |
| 22 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 18,9 | 1 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,7 |
| 7 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,7 | 0,0 | 0,6 | | Rara fer | 3600 | 773 | 1 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,5 | | Perm cls | 112,0 | 16,1 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,5 |
| 3 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 17,7 | 5 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,7 |
| 23 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,6 | 0,0 | 0,6 | | Rara fer | 3600 | 733 | 5 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,6 | 0,0 | 0,6 | | Perm cls | 112,0 | 15,1 | 5 | 1 | 1,6 | 0,0 | 0,6 |
| 23 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 17,6 | 1 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,7 |
| 8 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,6 | 0,0 | 0,6 | | Rara fer | 3600 | 730 | 1 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,5 | 0,0 | 0,6 | | Perm cls | 112,0 | 15,0 | 1 | 1 | 1,5 | 0,0 | 0,6 |
| 6 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 17,2 | 2 | 2 | -1,8 | 0,0 | 0,3 |
| 7 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 2 | 2 | -1,6 | 0,0 | 0,3 | | Rara fer | 3600 | 682 | 2 | 2 | -1,8 | 0,0 | 0,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 2 | 1 | -1,5 | 0,0 | 0,3 | | Perm cls | 112,0 | 15,0 | 2 | 1 | -1,5 | 0,0 | 0,3 |
| 7 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 18,3 | 1 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,0 |
| 8 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 706 | 1 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 16,0 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 |

| STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------------|-------------|---------|--------------|-------------------|---------|---------|---------|------------|------------|-------|-----------------------|---------|-----------------|----------------------------------|----------------------------------|-------|------|------------|------------|-------|
| | | | FESSURAZIONE | | | | | | | | | FRECCHE | | TENSIONI | | | | | | |
| Filo In fi | Quota In Fi | Tra tto | Combi Caric | Fessu. mm lim 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/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co nc | Comb | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) |
| 8 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 16,6 | 4 | 2 | -1,7 | 0,0 | 0,2 |
| 9 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 4 | 2 | -1,6 | 0,0 | 0,2 | | Rara fer | 3600 | 652 | 4 | 2 | -1,7 | 0,0 | 0,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 4 | 1 | -1,5 | 0,0 | 0,2 | | Perm cls | 112,0 | 14,5 | 4 | 1 | -1,5 | 0,0 | 0,2 |
| 4 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 13,5 | 2 | 2 | -1,4 | 0,0 | 1,1 |
| 10 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 2 | 2 | -1,3 | 0,0 | 1,0 | | Rara fer | 3600 | 626 | 2 | 2 | -1,4 | 0,0 | 1,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 2 | 1 | -1,2 | 0,0 | 0,9 | | Perm cls | 112,0 | 11,5 | 2 | 1 | -1,2 | 0,0 | 0,9 |
| 10 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 11,7 | 5 | 2 | 1,3 | 0,0 | 1,6 |
| 11 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,2 | 0,0 | 1,4 | | Rara fer | 3600 | 619 | 5 | 2 | 1,3 | 0,0 | 1,6 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,1 | 0,0 | 1,4 | | Perm cls | 112,0 | 9,9 | 5 | 1 | 1,1 | 0,0 | 1,4 |
| 11 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 12,7 | 1 | 2 | 1,3 | 0,0 | 0,6 |
| 12 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,2 | 0,0 | 0,5 | | Rara fer | 3600 | 529 | 1 | 2 | 1,3 | 0,0 | 0,6 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,1 | 0,0 | 0,5 | | Perm cls | 112,0 | 10,7 | 1 | 1 | 1,1 | 0,0 | 0,5 |
| 12 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 6,8 | 1 | 2 | 0,8 | 0,0 | 1,7 |
| 13 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 0,8 | 0,0 | 1,5 | | Rara fer | 3600 | 453 | 1 | 2 | 0,8 | 0,0 | 1,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 0,7 | 0,0 | 1,4 | | Perm cls | 112,0 | 5,8 | 1 | 1 | 0,7 | 0,0 | 1,4 |
| 13 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 10,6 | 4 | 2 | -1,1 | 0,0 | 0,7 |
| 5 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 4 | 2 | -1,0 | 0,0 | 0,6 | | Rara fer | 3600 | 473 | 4 | 2 | -1,1 | 0,0 | 0,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 4 | 1 | -1,0 | 0,0 | 0,6 | | Perm cls | 112,0 | 9,2 | 4 | 1 | -1,0 | 0,0 | 0,6 |
| 3 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 6,3 | 4 | 2 | -1,3 | 0,0 | 0,1 |
| 20 | 0,00 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 4 | 2 | -1,2 | 0,0 | 0,1 | | Rara fer | 3600 | 242 | 4 | 2 | -1,3 | 0,0 | 0,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 4 | 1 | -1,1 | 0,0 | 0,1 | | Perm cls | 112,0 | 5,4 | 4 | 1 | -1,1 | 0,0 | 0,1 |

| STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------------|-------------|---------|--------------|-------------------|---------|---------|---------|------------|------------|-------|-----------------------|---------|-----------------|----------------------------------|----------------------------------|-------|------|------------|------------|-------|
| | | | FESSURAZIONE | | | | | | | | | FRECCHE | | TENSIONI | | | | | | |
| Filo In fi | Quota In Fi | Tra tto | Combi Caric | Fessu. mm lim cal | dist mm | Con cio | Com bin | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) | Frecce mm limite calc | Com bin | Combinaz Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co nc | Comb | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) |
| 10 | 4,15 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 43,7 | 1 | 2 | -0,6 | 0,0 | 0,0 |
| 22 | 4,20 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,5 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 770 | 1 | 2 | -0,6 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,5 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 36,5 | 1 | 1 | -0,5 | 0,0 | 0,0 |
| 12 | 3,64 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 5,9 | 1 | 2 | -0,1 | 0,0 | 0,0 |
| 23 | 3,64 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 101 | 1 | 2 | -0,1 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 5,0 | 1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 |
| 23 | 3,64 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 20,3 | 5 | 2 | -0,3 | 0,0 | 0,0 |
| 13 | 3,64 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -0,2 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 352 | 5 | 2 | -0,3 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -0,2 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 16,9 | 5 | 1 | -0,2 | 0,0 | 0,0 |
| 22 | 4,20 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 13,5 | 1 | 2 | -0,2 | 0,0 | 0,0 |
| 11 | 4,15 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,2 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 232 | 1 | 2 | -0,2 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 11,2 | 1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 |
| 1 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 27,2 | 5 | 2 | -1,2 | -0,4 | 0,9 |
| 2 | 4,20 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -1,1 | -0,4 | 0,8 | | Rara fer | 3600 | 894 | 5 | 2 | -1,2 | -0,4 | 0,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -1,1 | -0,3 | 0,8 | | Perm cls | 112,0 | 24,2 | 5 | 1 | -1,1 | -0,3 | 0,8 |
| 2 | 4,20 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 |
| 3 | 3,65 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,5 | -0,5 | 4,4 | | Rara fer | 3600 | 885 | 1 | 2 | -0,5 | -0,6 | 4,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,5 | -0,5 | 4,2 | | Perm cls | 112,0 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 |
| 6 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 28,4 | 5 | 2 | -1,3 | 0,4 | 0,9 |
| 7 | 4,20 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -1,2 | 0,4 | 0,8 | | Rara fer | 3600 | 924 | 5 | 2 | -1,3 | 0,4 | 0,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -1,1 | 0,3 | 0,7 | | Perm cls | 112,0 | 25,2 | 5 | 1 | -1,1 | 0,3 | 0,7 |
| 7 | 4,20 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 16,5 | 1 | 2 | -0,7 | 0,7 | 0,0 |
| 8 | 3,64 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,7 | 0,6 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 471 | 1 | 2 | -0,7 | 0,7 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,6 | 0,6 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 14,6 | 1 | 1 | -0,6 | 0,6 | 0,0 |
| 8 | 3,64 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 17,9 | 1 | 2 | -0,8 | 0,3 | 0,5 |
| 9 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,7 | 0,3 | 0,5 | | Rara fer | 3600 | 579 | 1 | 2 | -0,8 | 0,3 | 0,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,7 | 0,3 | 0,5 | | Perm cls | 112,0 | 16,0 | 1 | 1 | -0,7 | 0,3 | 0,5 |
| 1 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 51,9 | 1 | 2 | -2,3 | -0,1 | -1,1 |
| 21 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -2,1 | -0,1 | -1,0 | | Rara fer | 3600 | 1385 | 1 | 2 | -2,3 | -0,1 | -1,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -1,9 | -0,1 | -0,9 | | Perm cls | 112,0 | 44,0 | 1 | 1 | -1,9 | -0,1 | -0,9 |
| 4 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 93,9 | 1 | 2 | -4,9 | 0,0 | 0,0 |
| 29 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,127 | 180 | 1 | 2 | -4,3 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 2391 | 1 | 2 | -4,9 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,136 | 180 | 1 | 1 | -4,1 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 80,4 | 1 | 1 | -4,1 | 0,0 | 0,0 |
| 5 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 67,5 | 1 | 2 | -3,2 | 0,1 | 2,9 |
| 59 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,127 | 208 | 1 | 2 | -2,9 | 0,1 | 2,5 | | Rara fer | 3600 | 2368 | 1 | 2 | -3,2 | 0,1 | 2,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,144 | 208 | 1 | 1 | -2,7 | 0,1 | 2,4 | | Perm cls | 112,0 | 58,0 | 1 | 1 | -2,7 | 0,1 | 2,4 |
| 20 | 2,87 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 25,8 | 5 | 2 | -1,3 | -0,3 | 3,7 |
| 5 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -1,2 | -0,3 | 3,2 | | Rara fer | 3600 | 1263 | 5 | 2 | -1,3 | -0,3 | 3,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -1,2 | -0,3 | 3,1 | | Perm cls | 112,0 | 22,9 | 5 | 1 | -1,2 | -0,3 | 3,1 |
| 3 | 3,65 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 |
| 14 | 3,53 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -0,6 | 0,4 | 7,2 | | Rara fer | 3600 | 1084 | 1 | 2 | -0,6 | 0,4 | 8,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -0,5 | 0,4 | 6,8 | | Perm cls | 112,0 | 0,0 | 0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 |
| 14 | 3,53 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 20,2 | 5 | 2 | 0,7 | 0,6 | 0,0 |
| 15 | 3,42 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 0,6 | 0,5 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 454 | 5 | 2 | 0,7 | 0,6 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 0,6 | 0,5 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 17,3 | 5 | 1 | 0,6 | 0,5 | 0,0 |
| 15 | 3,42 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 32,5 | 5 | 2 | 1,1 | 0,5 | 0,0 |
| 16 | 3,30 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,0 | 0,5 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 736 | 5 | 2 | 1,1 | 0,5 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 0,9 | 0,5 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 27,9 | 5 | 1 | 0,9 | 0,5 | 0,0 |

| STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------------|-------------|---------|--------------|-------------------|---------|---------|---------|------------|------------|-------|-----------------------|---------|-----------------|----------------------------------|----------------------------------|-------|------|------------|------------|-------|
| | | | FESSURAZIONE | | | | | | | | | FRECCHE | | TENSIONI | | | | | | |
| Filo In fi | Quota In Fi | Tra tto | Combi Caric | Fessu. mm lim cal | dist mm | Con cio | Com bin | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) | Frecce mm limite calc | Com bin | Combinaz Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co nc | Comb | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) |
| 16 | 3,30 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 34,9 | 5 | 2 | 1,2 | 0,5 | 0,0 |
| 17 | 3,19 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,0 | 0,5 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 792 | 5 | 2 | 1,2 | 0,5 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,0 | 0,4 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 30,0 | 5 | 1 | 1,0 | 0,4 | 0,0 |
| 17 | 3,19 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 34,3 | 1 | 2 | 1,1 | -0,8 | 0,0 |
| 18 | 3,07 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 0,8 | 1,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 781 | 1 | 2 | 1,1 | -0,8 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 0,8 | 0,9 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 29,6 | 1 | 1 | 1,0 | -0,7 | 0,0 |
| 18 | 3,07 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 28,8 | 1 | 2 | 1,0 | -0,7 | 0,0 |
| 20 | 2,87 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 0,9 | -0,6 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 653 | 1 | 2 | 1,0 | -0,7 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 0,8 | -0,6 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 25,0 | 1 | 1 | 0,8 | -0,6 | 0,0 |
| 21 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 37,7 | 5 | 2 | 1,7 | 0,0 | 0,0 |
| 24 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,5 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1094 | 5 | 2 | 1,7 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,4 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 32,2 | 5 | 1 | 1,4 | 0,0 | 0,0 |
| 24 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 54,4 | 5 | 2 | 2,5 | 0,0 | 0,0 |
| 25 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 2,2 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1599 | 5 | 2 | 2,5 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 2,1 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 46,4 | 5 | 1 | 2,1 | 0,0 | 0,0 |
| 25 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 54,4 | 1 | 2 | 2,5 | 0,0 | 0,0 |
| 26 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 2,2 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1598 | 1 | 2 | 2,5 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 2,1 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 46,4 | 1 | 1 | 2,1 | 0,0 | 0,0 |
| 26 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 45,6 | 1 | 2 | 2,1 | 0,0 | 0,0 |
| 27 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1330 | 1 | 2 | 2,1 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 38,8 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 |
| 27 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 48,1 | 5 | 2 | -2,2 | 0,0 | 0,0 |
| 28 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -1,9 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1407 | 5 | 2 | -2,2 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -1,8 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 41,1 | 5 | 1 | -1,8 | 0,0 | 0,0 |
| 28 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 90,0 | 5 | 2 | -4,7 | 0,0 | 0,0 |
| 4 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,119 | 180 | 5 | 2 | -4,2 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 2283 | 5 | 2 | -4,7 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,129 | 180 | 5 | 1 | -4,0 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 77,3 | 5 | 1 | -4,0 | 0,0 | 0,0 |
| 29 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 50,9 | 1 | 2 | -2,3 | 0,0 | 0,0 |
| 30 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -2,0 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1491 | 1 | 2 | -2,3 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -1,9 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 43,4 | 1 | 1 | -1,9 | 0,0 | 0,0 |
| 30 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 44,1 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| 31 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1284 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 37,2 | 5 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 |
| 31 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 58,7 | 5 | 2 | 2,7 | 0,0 | 0,0 |
| 32 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 2,4 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1731 | 5 | 2 | 2,7 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 2,2 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 49,8 | 5 | 1 | 2,2 | 0,0 | 0,0 |
| 32 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 58,7 | 1 | 2 | 2,7 | 0,0 | 0,0 |
| 33 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 2,4 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1731 | 1 | 2 | 2,7 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 2,2 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 49,8 | 1 | 1 | 2,2 | 0,0 | 0,0 |
| 33 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 44,7 | 1 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| 34 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,8 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1304 | 1 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 37,9 | 1 | 1 | 1,7 | 0,0 | 0,0 |
| 34 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 56,5 | 5 | 2 | -2,5 | -0,2 | -1,2 |
| 6 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -2,2 | -0,2 | -1,0 | | Rara fer | 3600 | 1516 | 5 | 2 | -2,5 | -0,2 | -1,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -2,1 | -0,2 | -1,0 | | Perm cls | 112,0 | 47,8 | 5 | 1 | -2,1 | -0,2 | -1,0 |
| 59 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 28,1 | 1 | 2 | -1,2 | 0,0 | 0,0 |
| 60 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -1,1 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 809 | 1 | 2 | -1,2 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -1,1 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 24,1 | 1 | 1 | -1,1 | 0,0 | 0,0 |
| 60 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 41,4 | 5 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,0 |
| 61 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 1,7 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1204 | 5 | 2 | 1,9 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,6 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 35,2 | 5 | 1 | 1,6 | 0,0 | 0,0 |
| 61 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 50,0 | 5 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,0 |
| 62 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1465 | 5 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | 1,9 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 42,6 | 5 | 1 | 1,9 | 0,0 | 0,0 |
| 62 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 50,0 | 1 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,0 |
| 63 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 2,0 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1465 | 1 | 2 | 2,3 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,9 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 42,6 | 1 | 1 | 1,9 | 0,0 | 0,0 |
| 63 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 36,4 | 1 | 2 | 1,6 | 0,0 | 0,0 |
| 64 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,5 | 0,0 | 0,0 | | Rara fer | 3600 | 1054 | 1 | 2 | 1,6 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,4 | 0,0 | 0,0 | | Perm cls | 112,0 | 31,0 | 1 | 1 | 1,4 | 0,0 | 0,0 |
| 64 | 2,80 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 48,9 | 5 | 2 | -2,2 | 0,2 | -1,0 |
| 9 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 5 | 2 | -1,9 | 0,1 | -0,9 | | Rara fer | 3600 | 1305 | 5 | 2 | -2,2 | 0,2 | -1,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 5 | 1 | -1,8 | 0,1 | -0,8 | | Perm cls | 112,0 | 41,6 | 5 | 1 | -1,8 | 0,1 | -0,8 |

| PILASTRI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------|-------------|---------|--------------|-------------------|---------|---------|---------|------------|------------|-------|-----------------------|---------|-----------------|----------------------------------|----------------------------------|-------|------|------------|------------|-------|--|
| | | | FESSURAZIONE | | | | | | | | | FRECCHE | | TENSIONI | | | | | | | |
| Filo In fi | Quota In Fi | Tra tto | Combi Caric | Fessu. mm lim cal | dist mm | Con cio | Com bin | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) | Frecce mm limite calc | Com bin | Combinaz Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co nc | Comb | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) | |
| 1 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 93,9 | 1 | 2 | 2,5 | 0,7 | -5,0 | |
| 1 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 2,2 | 0,7 | -4,5 | | Rara fer | 3600 | 1371 | 1 | 2 | 2,5 | 0,7 | -5,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 2,1 | 0,6 | -4,3 | | Perm cls | 112,0 | 81,0 | 1 | 1 | 2,1 | 0,6 | -4,3 | |
| 2 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 90,7 | 1 | 2 | 1,8 | -0,7 | -6,5 | |
| 2 | 4,20 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,6 | -0,6 | -5,8 | | Rara fer | 3600 | 1349 | 1 | 2 | 1,8 | -0,7 | -6,5 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,5 | -0,6 | -5,6 | | Perm cls | 112,0 | 77,3 | 1 | 1 | 1,5 | -0,6 | -5,6 | |

C.D.S.

| PILASTRI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--------------|-------------|---------|-------------|-------------------|---------|---------|---------|------------|------------|--------|-----------------------|---------|-----------------|---------------------------|---------------------------|-------|------|------------|------------|-------|
| FESSURAZIONE | | | | | | | | | | FRECCE | | | | TENSIONI | | | | | | |
| Filo In fi | Quota In Fi | Tra tto | Combi Caric | Fessu. mm lim cal | dist mm | Con cio | Com bin | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) | Frecce mm limite calc | Com bin | Combinaz Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co nc | Comb | Mf X (t*m) | Mf Y (t*m) | N (t) |
| 3 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 74,3 | 1 | 2 | 1,8 | 0,0 | -3,0 |
| 3 | 3,65 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,6 | 0,0 | -2,7 | | Rara fer | 3600 | 1467 | 1 | 2 | 1,8 | 0,0 | -3,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,5 | 0,0 | -2,6 | | Perm cls | 112,0 | 64,0 | 1 | 1 | 1,5 | 0,0 | -2,6 |
| 4 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 84,9 | 1 | 2 | 0,2 | 2,0 | -11,2 |
| 4 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 0,2 | 1,8 | -10,0 | | Rara fer | 3600 | 1080 | 1 | 2 | 0,2 | 2,0 | -11,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 0,2 | 1,7 | -9,5 | | Perm cls | 112,0 | 70,6 | 1 | 1 | 0,2 | 1,7 | -9,5 |
| 5 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 98,0 | 1 | 2 | 1,8 | -1,3 | -6,7 |
| 5 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | 1,6 | -1,1 | -6,0 | | Rara fer | 3600 | 1223 | 1 | 2 | 1,8 | -1,3 | -6,7 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | 1,5 | -1,0 | -5,7 | | Perm cls | 112,0 | 82,9 | 1 | 1 | 1,5 | -1,0 | -5,7 |
| 6 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 98,8 | 1 | 2 | -2,7 | 0,8 | -5,1 |
| 6 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -2,4 | 0,7 | -4,6 | | Rara fer | 3600 | 1469 | 1 | 2 | -2,7 | 0,8 | -5,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -2,3 | 0,7 | -4,4 | | Perm cls | 112,0 | 85,1 | 1 | 1 | -2,3 | 0,7 | -4,4 |
| 7 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 94,0 | 1 | 2 | -1,8 | -0,8 | -5,4 |
| 7 | 4,20 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -1,6 | -0,7 | -4,9 | | Rara fer | 3600 | 1468 | 1 | 2 | -1,8 | -0,8 | -5,4 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -1,5 | -0,7 | -4,7 | | Perm cls | 112,0 | 79,9 | 1 | 1 | -1,5 | -0,7 | -4,7 |
| 8 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 84,2 | 1 | 2 | -1,8 | 0,3 | -5,0 |
| 8 | 3,64 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -1,6 | 0,3 | -4,4 | | Rara fer | 3600 | 1432 | 1 | 2 | -1,8 | 0,3 | -5,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -1,5 | 0,3 | -4,2 | | Perm cls | 112,0 | 71,5 | 1 | 1 | -1,5 | 0,3 | -4,2 |
| 9 | 0,00 | | Rara | | | | | | | | | | Rara cls | 150,0 | 80,8 | 1 | 2 | -2,3 | -0,5 | -4,3 |
| 9 | 2,80 | | Freq | 0,4 | 0,000 | 0 | 1 | 2 | -2,1 | -0,5 | -3,9 | | Rara fer | 3600 | 1210 | 1 | 2 | -2,3 | -0,5 | -4,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,000 | 0 | 1 | 1 | -2,0 | -0,5 | -3,7 | | Perm cls | 112,0 | 69,3 | 1 | 1 | -2,0 | -0,5 | -3,7 |

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -- QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

| Gr.Q N.ro | Gen N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kqm/m | My kqm/m | Mxy kqm/m | εc x *10000 | εc y *10000 | εf x *10000 | εf y *10000 | Ax s. | Ay s. | Ax i. | Ay i. | Atag. | σt kg/cm ² | eta mm |
|-----------|---------|--------------|---------|---------|----------|----------|----------|-----------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------|-------|-------|-------|-------|-----------------------|--------|
| 1 | 1 | 14 | -5215 | -36830 | 7390 | 0 | 14 | 1 | 0 | 2 | 0 | 2 | 1,8 | 1,8 | 1,8 | 1,8 | 0,9 | -0,2 | |
| 1 | 1 | 26 | -998 | -54631 | 5261 | 2 | 0 | 7 | 0 | 3 | 0 | 3 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,7 | -0,4 | |
| 1 | 1 | 93 | 733 | -14757 | 2869 | 0 | 0 | 0 | 2 | 1 | 2 | 1 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,4 | -0,3 | |
| 1 | 1 | 94 | 5192 | 350 | 5645 | 0 | -98 | 5 | 13 | 1 | 14 | 6 | 1,6 | 1,6 | 1,6 | 1,6 | 0,7 | -0,3 | |

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -- QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

| Gr.Q N.ro | Gen N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kqm/m | My kqm/m | Mxy kqm/m | εc x *10000 | εc y *10000 | εf x *10000 | εf y *10000 | Ax s. | Ay s. | Ax i. | Ay i. | Atag. | σt kg/cm ² | eta mm |
|-----------|---------|--------------|---------|---------|----------|----------|----------|-----------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------|-------|-------|-------|-------|-----------------------|--------|
| 1 | 2 | 88 | 2731 | -10427 | 2006 | 3 | 0 | 6 | 7 | 0 | 8 | 0 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,3 | -0,3 | |
| 1 | 2 | 89 | 2071 | -22812 | 26 | 1 | 0 | 0 | 6 | 1 | 6 | 1 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,3 | -0,3 | |
| 1 | 2 | 90 | 377 | -28833 | 1215 | 17 | 8 | -15 | 0 | 1 | 2 | 1 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,3 | -0,2 | |
| 1 | 2 | 91 | 1658 | -33959 | 3827 | 3 | 0 | -5 | 4 | 2 | 5 | 2 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,5 | -0,3 | |

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -- QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

| Gr.Q N.ro | Gen N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kqm/m | My kqm/m | Mxy kqm/m | εc x *10000 | εc y *10000 | εf x *10000 | εf y *10000 | Ax s. | Ay s. | Ax i. | Ay i. | Atag. | σt kg/cm ² | eta mm |
|-----------|---------|--------------|---------|---------|----------|----------|----------|-----------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------|-------|-------|-------|-------|-----------------------|--------|
| 1 | 1 | 14 | -5215 | -36830 | 7390 | 0 | 14 | 1 | 0 | 2 | 0 | 2 | 1,8 | 1,8 | 1,8 | 1,8 | 0,9 | -0,2 | |
| 1 | 1 | 26 | -998 | -54631 | 5261 | 2 | 0 | 7 | 0 | 3 | 0 | 3 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,7 | -0,4 | |
| 1 | 1 | 93 | 733 | -14757 | 2869 | 0 | 0 | 0 | 2 | 1 | 2 | 1 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,4 | -0,3 | |
| 1 | 1 | 94 | 5192 | 350 | 5645 | 0 | -76 | 4 | 13 | 1 | 14 | 5 | 1,6 | 1,6 | 1,6 | 1,6 | 0,7 | -0,3 | |

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -- QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

| Gr.Q N.ro | Gen N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kqm/m | My kqm/m | Mxy kqm/m | εc x *10000 | εc y *10000 | εf x *10000 | εf y *10000 | Ax s. | Ay s. | Ax i. | Ay i. | Atag. | σt kg/cm ² | eta mm |
|-----------|---------|--------------|---------|---------|----------|----------|----------|-----------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------|-------|-------|-------|-------|-----------------------|--------|
| 1 | 2 | 88 | 2731 | -10427 | 2006 | 3 | 0 | 6 | 7 | 0 | 8 | 0 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,3 | -0,3 | |
| 1 | 2 | 89 | 2071 | -22812 | 26 | 1 | 0 | 0 | 6 | 1 | 6 | 1 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,3 | -0,3 | |
| 1 | 2 | 90 | 603 | -28833 | 1215 | -5 | 8 | -3 | 1 | 1 | 2 | 1 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,3 | -0,2 | |
| 1 | 2 | 91 | 1658 | -33959 | 3827 | 3 | 0 | -5 | 4 | 2 | 5 | 2 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,5 | -0,3 | |

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

| FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | | TENSIONI | | | | DIREZIONE X | | | | DIREZIONE Y | | | |
|--------------|---------|-----------|------------|---------|---------|--------|-------|-----------|--------|-----------|--------|----------|----------|----------------|---------------------------|---------------------------|-------|----------|-------|---------------------------|-------|----------|-------|
| GrQ N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MfX (t*m) | NX (t) | MfY (t*m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co mb | Mf (t*m) | N (t) | σ cal. Kg/cm ² | Co mb | Mf (t*m) | N (t) |
| 1 | 1 | 14 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 2,5 | 2 | 0,0 | -3,7 | 15,6 | 2 | 0,0 | -26,3 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | -3,3 | 0,0 | -23,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 21 | 2 | 0,0 | -3,7 | 133 | 2 | 0,0 | -26,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -3,1 | 0,0 | -22,1 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 112,0 | 2,1 | 1 | 0,0 | -3,1 | 13,1 | 1 | 0,0 | -22,1 |
| 1 | 1 | 26 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 0,6 | 2 | 0,0 | -0,7 | 23,3 | 2 | 0,0 | -38,9 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | -0,6 | 0,0 | -34,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 4 | 2 | 0,0 | -0,7 | 199 | 2 | 0,0 | -38,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,6 | 0,0 | -32,4 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 112,0 | 0,4 | 1 | 0,0 | -0,6 | 19,3 | 1 | 0,0 | -32,4 |
| 1 | 1 | 93 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 6,3 | 2 | 0,0 | -10,6 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 0,5 | 0,0 | -9,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 130 | 2 | 0,0 | 0,5 | 53 | 2 | 0,0 | -10,6 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | -9,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 112,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 5,3 | 1 | 0,0 | -9,0 |
| 1 | 1 | 94 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 3,2 | 0,0 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 919 | 2 | 0,0 | 3,7 | 35 | 2 | 0,0 | 0,6 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 3,1 | 0,0 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 112,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,6 |

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

| FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | | TENSIONI | | | | DIREZIONE X | | | | DIREZIONE Y | | | |
|--------------|---------|-----------|------------|---------|---------|--------|-------|-----------|--------|-----------|--------|----------|----------|----------------|---------------------------|---------------------------|-------|----------|-------|---------------------------|-------|----------|-------|
| GrQ N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MfX (t*m) | NX (t) | MfY (t*m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co mb | Mf (t*m) | N (t) | σ cal. Kg/cm ² | Co mb | Mf (t*m) | N (t) |
| 1 | 2 | 88 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 5,2 | 2 | 0,0 | -7,5 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 1,7 | 0,0 | -6,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 496 | 2 | 0,0 | 1,9 | 41 | 2 | 0,0 | -7,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,6 | 0,0 | -6,4 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 112,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 4,2 | 1 | 0,0 | -6,4 |
| 1 | 2 | 89 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 11,2 | 2 | 0,0 | -16,3 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -14,5 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 368 | 2 | 0,0 | 1,5 | 93 | 2 | 0,0 | -16,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -13,7 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 112,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 9,4 | 1 | 0,0 | -13,7 |
| 1 | 2 | 90 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 150,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 12,2 | 2 | 0,0 | -20,6 |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|-------------------------------------|-------------------------------------|----------|-------------|----------|-------------------------------------|----------|-------------|----------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | TENSIONI | | | DIREZIONE X | | | DIREZIONE Y | | | | | |
| GrQ N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MfX (t*m) | NX (t) | MFY (t*m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cm ² | σ cal. Kg/cm ² | Co mb | Mf (t*m) | N (t) | σ cal. Kg/cm ² | Co mb | Mf (t*m) | N (t) |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 1,0 | 0,0 | -21,5 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 306 | 2 | 0,0 | 1,2 | 125 | 2 | 0,0 | -24,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,0 | 0,0 | -20,3 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 112,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 12,4 | 1 | 0,0 | -20,3 |

□ SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei muri a taglio c.a..

| | |
|------------------|--|
| Sez.n.ro | : Sezione di verifica |
| Quota | : Quota della sezione |
| Asc. Iniz | : Ascissa iniziale della sezione |
| Asc. Fin | : Ascissa finale della sezione |
| Cmb. nro | : Combinazione di carico più gravosa per la verifica |
| M Ed | : Momento flettente sollecitante di calcolo determinato come previsto dalle NTC (2008/2018) al punto 7.4.4.5.1 |
| N Ed | : Sforzo Normale sollecitante di calcolo determinato come previsto dalle NTC (2008/2018) al punto 7.4.4.5.1 |
| epsf% | : Deformazione presente nell'armatura |
| epsc% | : Deformazione presente nel cls |
| Area | : Area di armatura da disporre nella sezione del setto |
| V Ed | : Taglio sollecitante di calcolo |
| VRcd | : Taglio resistente dell'anima compressa (N.T.C.2008 7.4.4.5.2.2- N.T.C.2018 7.4.4.5.1) |
| VRsd | : Taglio resistente del meccanismo a trazione (N.T.C.2008 7.4.4.5.2.2- N.T.C.2018 7.4.4.5.1) |
| Vrd,s | : Taglio resistente per scorrimento lungo piani orizzontali (N.T.C.2008 |

| | |
|--------------|--------------------------------|
| ArmOr | : Area di armatura orizzontale |
| ArmVe | : Area di armatura verticale |
| Arm.P | : Area di armatura diagonale |

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei telai in muratura con il calcolo con il metodo di analisi per resistenze.

| | |
|-------------------------|--|
| Sez.n.ro | : Sezione di verifica |
| Quota | : Quota della sezione |
| Asc. Iniz | : Ascissa iniziale della sezione |
| Asc. Fin | : Ascissa finale della sezione |
| Cmb. nro | : Combinazione di carico più gravosa per la verifica |
| Coeff. sicur. | : Coefficiente di sicurezza |
| Modo di collasso | : Modo di collasso dell'asta in muratura |
| Nru | : Sforzo normale resistente ultimo |
| Vru | : Taglio resistente ultimo |
| Mru | : Momento flettente resistente ultimo |
| Nd | : Sforzo normale di calcolo |
| Vd | : Taglio di calcolo |
| Md | : Momento flettente di calcolo |

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei telai in muratura con il metodo di analisi per P.G.A.

| | |
|---------------------------|--|
| Sez.n.ro | : Numero sezione del setto in c.a. |
| Quota | : Quota della sezione |
| Asc. Iniz | : Ascissa iniziale della sezione |
| Asc. Fin | : Ascissa finale della sezione |
| Cmb. nro | : Combinazione di carico più gravosa per la verifica |
| Coeff. sicur. | : Coefficiente di sicurezza sismico pari al rapporto del caratteristica resistente (quella che genera la crisi) su quella sollecitante |
| Modo di collasso | : Modo di collasso dell'asta in muratura |
| Nru | : Sforzo normale resistente ultimo |
| Vru | : Taglio resistente ultimo |
| Mru | : Momento flettente resistente ultimo |
| Pga DANNO SEVERO - | : Valore di PGA limite della struttura che corrisponde al minimo valore di Pga di tutti i telai |
| Sisma | |
| PGA-Sis1 | : Valore di accelerazione suolo limite nella direzione del primo sisma |
| Def.Sism1 | : Valore della deriva di piano, pari al rapporto dello spostamento orizzontale sull'altezza di interpiano dovuto al sisma 1 |
| PGA-Sis2 | : Valore di accelerazione suolo limite nella direzione del secondo sisma |
| Def.Sism2 | : Valore della deriva di piano, pari al rapporto dello spostamento orizzontale sull'altezza di interpiano dovuto al sisma 2 |

GEOMETRIA SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - GRUPPO QUOTE: 1

| IDENTIFICATIVO | | | | BARICENTRO | | CORREZIONE TORSIONALE | | | DATI DI TRATTO | | | | | |
|----------------|-----------|-------------|--------------|------------|---------|-----------------------|---------|---------|----------------|-------------|------------|------------|----------|------------|
| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | X3d (m) | Y3d (m) | Piano Sismico | Sisma 1 | Sisma 2 | Tratto N.ro | Xinizio (m) | X Fine (m) | Spess. (m) | Mat. Nro | Shell N.ro |
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 1 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 4 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 1 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 4 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 5 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 12 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 5 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 12 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 6 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 13 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 6 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 13 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 7 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 14 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 5,40 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 7 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 14 |

GEOMETRIA SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - GRUPPO QUOTE: 1

| IDENTIFICATIVO | | | | BARICENTRO | | CORREZIONE TORSIONALE | | | DATI DI TRATTO | | | | | |
|----------------|-----------|-------------|--------------|------------|---------|-----------------------|---------|---------|----------------|-------------|------------|------------|----------|------------|
| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | X3d (m) | Y3d (m) | Piano Sismico | Sisma 1 | Sisma 2 | Tratto N.ro | Xinizio (m) | X Fine (m) | Spess. (m) | Mat. Nro | Shell N.ro |
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 8,25 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 2 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 3 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | 8,25 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 2 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 3 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | 8,25 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 8 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 10 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | 8,25 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 8 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 10 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | 8,25 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 9 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 11 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | 8,25 | 5,13 | 1 | 1,00 | 1,00 | 1 | 0,00 | 0,25 | 0,15 | 1 | 9 |
| | | | | | | | | | 2 | 0,25 | 0,50 | 0,15 | 1 | 11 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: Sisma direz. grd 0 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | -0,88 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | -0,56 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | -0,53 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | -0,21 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | -0,18 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | 0,13 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | 0,17 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 0,07 | 0,33 | 0,48 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: Sisma direz. grd 90 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | -0,02 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | -0,01 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | -0,01 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | 0,00 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,01 | 0,01 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: Sisma direz. grd 0 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -0,05 | 0,37 | -1,04 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -0,05 | 0,37 | -0,62 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -0,05 | 0,37 | -0,59 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -0,05 | 0,37 | -0,17 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -0,05 | 0,37 | -0,13 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -0,05 | 0,37 | 0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: Sisma direz. grd 90 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -0,01 | 0,01 | -0,02 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -0,01 | 0,01 | -0,01 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -0,01 | 0,01 | -0,01 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -0,01 | 0,01 | 0,00 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -0,01 | 0,01 | 0,00 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -0,01 | 0,01 | 0,01 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: PESO PROPRIO - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -5,03 | 0,18 | -0,31 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -4,86 | 0,18 | -0,14 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -4,84 | 0,18 | -0,12 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -4,66 | 0,18 | 0,05 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -4,64 | 0,18 | 0,06 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -4,46 | 0,18 | 0,23 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -4,44 | 0,18 | 0,25 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -4,26 | 0,18 | 0,42 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: SOVRACCARICO PERMAN. - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin. (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|
|-----------|-----------|-------------|--------------|-------|-------|---------|

C.D.S.

| N.ro | (m) | (m) | (m) | (t) | (t) | (t*m) |
|------|------|------|------|-------|------|-------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | -0,21 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | -0,09 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | -0,08 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | 0,03 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | 0,04 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | 0,15 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | 0,17 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -2,57 | 0,12 | 0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: Var.Abitazioni - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | -0,07 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | -0,03 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | -0,03 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | 0,01 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | 0,01 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | 0,05 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | 0,06 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -0,86 | 0,04 | 0,09 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: Var.Neve h>1000 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | -0,11 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | -0,05 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | -0,04 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | 0,02 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | 0,02 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | 0,08 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | 0,09 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -1,37 | 0,06 | 0,15 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: Corr. Tors. dir. 0 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COND.CAR.: Corr. Tors. dir. 90 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: PESO PROPRIO - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -4,72 | -0,07 | 0,05 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -4,51 | -0,07 | -0,03 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -4,49 | -0,07 | -0,04 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -4,29 | -0,07 | -0,11 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -4,27 | -0,07 | -0,12 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -4,06 | -0,07 | -0,20 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: SOVRACCARICO PERMAN. - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -2,33 | -0,05 | 0,04 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -2,33 | -0,05 | -0,01 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -2,33 | -0,05 | -0,02 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -2,33 | -0,05 | -0,07 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -2,33 | -0,05 | -0,08 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -2,33 | -0,05 | -0,13 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: Var.Abitazioni - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -0,78 | -0,02 | 0,01 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -0,78 | -0,02 | 0,00 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -0,78 | -0,02 | -0,01 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -0,78 | -0,02 | -0,02 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -0,78 | -0,02 | -0,03 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -0,78 | -0,02 | -0,04 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: Var.Neve h>1000 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -1,24 | -0,03 | 0,02 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -1,24 | -0,03 | -0,01 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -1,24 | -0,03 | -0,01 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -1,24 | -0,03 | -0,04 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -1,24 | -0,03 | -0,04 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -1,24 | -0,03 | -0,07 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: Corr. Tors. dir. 0 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COND.CAR.: Corr. Tors. dir. 90 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | -0,01 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 3 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,66 | -1,45 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,88 | 0,66 | 1,43 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,87 | 0,66 | 1,43 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,66 | 1,37 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,66 | 1,37 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,66 | 1,31 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,66 | 1,31 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,29 | 0,66 | 1,24 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 4 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,65 | -1,44 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,89 | 0,65 | 1,42 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,87 | 0,65 | 1,42 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,65 | 1,36 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,65 | 1,36 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,65 | 1,30 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,65 | 1,30 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | 0,65 | 1,24 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 5 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,66 | -1,44 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,89 | 0,66 | 1,42 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,87 | 0,66 | 1,42 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,66 | 1,36 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,66 | 1,36 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,66 | 1,30 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,66 | 1,30 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,29 | 0,66 | 1,24 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 6 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,65 | -1,43 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,89 | 0,65 | 1,41 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,87 | 0,65 | 1,41 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,65 | 1,35 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,65 | 1,35 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,65 | 1,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,65 | 1,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | 0,65 | 1,24 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 7 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,65 | -1,43 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,88 | 0,65 | 1,41 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,86 | 0,65 | 1,41 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,65 | 1,35 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,65 | 1,35 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,65 | 1,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,65 | 1,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,29 | 0,65 | 1,24 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 8 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,65 | -1,42 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,88 | 0,65 | 1,40 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,87 | 0,65 | 1,40 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,65 | 1,34 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,65 | 1,34 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,65 | 1,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,65 | 1,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,29 | 0,65 | 1,23 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 9 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,65 | -1,44 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,88 | 0,65 | 1,42 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,86 | 0,65 | 1,42 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 9 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,68 | 0,65 | 1,36 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,65 | 1,36 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,65 | 1,30 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,65 | 1,30 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,29 | 0,65 | 1,24 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 10 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,06 | 0,65 | -1,42 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,88 | 0,65 | 1,41 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,86 | 0,65 | 1,41 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,69 | 0,65 | 1,35 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,67 | 0,65 | 1,35 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | 0,65 | 1,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,47 | 0,65 | 1,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,29 | 0,65 | 1,23 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 11 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,01 | 0,32 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,01 | 0,31 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,01 | 0,31 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,84 | -0,01 | 0,30 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,82 | -0,01 | 0,30 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,64 | -0,01 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,01 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,01 | 0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 12 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | 0,00 | 0,30 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | 0,00 | 0,30 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | 0,00 | 0,30 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,83 | 0,00 | 0,29 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,82 | 0,00 | 0,29 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,64 | 0,00 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | 0,00 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | 0,00 | 0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 13 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,01 | 0,32 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,01 | 0,32 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,01 | 0,32 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,84 | -0,01 | 0,30 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,82 | -0,01 | 0,30 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,64 | -0,01 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,01 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,01 | 0,27 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 14 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,01 | 0,31 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,01 | 0,30 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,01 | 0,30 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,83 | -0,01 | 0,30 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,82 | -0,01 | 0,30 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,64 | -0,01 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,01 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,01 | 0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 15 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,02 | 0,33 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,02 | 0,33 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,02 | 0,33 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,83 | -0,02 | 0,31 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,81 | -0,02 | 0,31 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,64 | -0,02 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,02 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,02 | 0,27 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 16 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,01 | 0,32 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,01 | 0,31 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,01 | 0,31 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,83 | -0,01 | 0,30 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,81 | -0,01 | 0,30 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,63 | -0,01 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,01 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,01 | 0,27 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 17 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,01 | 0,33 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,01 | 0,32 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 17 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,01 | 0,32 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,83 | -0,01 | 0,30 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,81 | -0,01 | 0,30 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,64 | -0,01 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,01 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,01 | 0,27 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 18 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,21 | -0,01 | 0,31 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -8,03 | -0,01 | 0,31 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -8,01 | -0,01 | 0,31 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,83 | -0,01 | 0,30 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,81 | -0,01 | 0,30 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,63 | -0,01 | 0,29 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,62 | -0,01 | 0,29 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,44 | -0,01 | 0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 19 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,12 | 0,43 | 0,92 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,94 | 0,43 | 0,92 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,92 | 0,43 | 0,92 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,74 | 0,43 | 0,92 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,72 | 0,43 | 0,92 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | 0,43 | 0,92 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | 0,43 | 0,92 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,43 | 0,92 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 20 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,12 | 0,43 | 0,91 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,94 | 0,43 | 0,91 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,92 | 0,43 | 0,91 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,74 | 0,43 | 0,91 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,72 | 0,43 | 0,91 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | 0,43 | 0,91 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | 0,43 | 0,91 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,43 | 0,91 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 21 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,12 | 0,43 | 0,91 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,94 | 0,43 | 0,91 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,92 | 0,43 | 0,91 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,74 | 0,43 | 0,91 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,73 | 0,43 | 0,91 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | 0,43 | 0,91 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | 0,43 | 0,91 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,43 | 0,91 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 22 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,12 | 0,42 | 0,91 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,94 | 0,42 | 0,91 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,92 | 0,42 | 0,91 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,74 | 0,42 | 0,91 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,73 | 0,42 | 0,91 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | 0,42 | 0,91 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | 0,42 | 0,91 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,42 | 0,91 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 23 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,11 | 0,41 | 0,89 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,93 | 0,41 | 0,89 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,91 | 0,41 | 0,89 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,73 | 0,41 | 0,89 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,72 | 0,41 | 0,89 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,54 | 0,41 | 0,89 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,52 | 0,41 | 0,89 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,41 | 0,89 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 24 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,11 | 0,41 | 0,88 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,93 | 0,41 | 0,88 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,91 | 0,41 | 0,88 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,74 | 0,41 | 0,88 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,72 | 0,41 | 0,88 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,54 | 0,41 | 0,88 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,52 | 0,41 | 0,88 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,41 | 0,88 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 25 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,11 | 0,42 | 0,89 |

C.D.S.

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 25 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,93 | 0,42 | 0,89 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,91 | 0,42 | 0,89 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,73 | 0,42 | 0,89 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,71 | 0,42 | 0,89 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,54 | 0,42 | 0,89 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,52 | 0,42 | 0,89 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,42 | 0,89 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 26 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,11 | 0,41 | 0,89 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,93 | 0,41 | 0,89 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,91 | 0,41 | 0,89 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,73 | 0,41 | 0,89 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,71 | 0,41 | 0,89 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,54 | 0,41 | 0,89 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,52 | 0,41 | 0,89 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,41 | 0,89 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 27 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,16 | 0,23 | 0,63 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,98 | 0,23 | 0,63 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,96 | 0,23 | 0,63 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,79 | 0,23 | 0,63 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,77 | 0,23 | 0,63 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,59 | 0,23 | 0,63 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,23 | 0,63 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,39 | 0,23 | 0,63 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 28 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,16 | 0,23 | 0,63 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,98 | 0,23 | 0,63 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,96 | 0,23 | 0,63 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,79 | 0,23 | 0,63 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,77 | 0,23 | 0,63 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,59 | 0,23 | 0,63 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,23 | 0,63 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,39 | 0,23 | 0,63 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 29 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,16 | 0,23 | 0,62 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,99 | 0,23 | 0,62 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,97 | 0,23 | 0,62 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,79 | 0,23 | 0,62 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,77 | 0,23 | 0,62 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,59 | 0,23 | 0,62 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,23 | 0,62 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,39 | 0,23 | 0,62 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 30 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,16 | 0,23 | 0,62 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,98 | 0,23 | 0,62 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,97 | 0,23 | 0,62 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,79 | 0,23 | 0,62 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,77 | 0,23 | 0,62 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,59 | 0,23 | 0,62 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,23 | 0,62 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,39 | 0,23 | 0,62 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 31 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,15 | 0,21 | 0,59 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,98 | 0,21 | 0,59 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,96 | 0,21 | 0,59 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,78 | 0,21 | 0,59 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,76 | 0,21 | 0,59 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,21 | 0,59 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,56 | 0,21 | 0,59 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,39 | 0,21 | 0,59 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 32 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,15 | 0,21 | 0,60 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,98 | 0,21 | 0,60 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,96 | 0,21 | 0,60 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,78 | 0,21 | 0,60 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,76 | 0,21 | 0,60 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,21 | 0,60 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,56 | 0,21 | 0,60 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,38 | 0,21 | 0,60 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 33 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,15 | 0,21 | 0,60 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,98 | 0,21 | 0,60 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,96 | 0,21 | 0,60 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,78 | 0,21 | 0,60 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,76 | 0,21 | 0,60 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,21 | 0,60 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,56 | 0,21 | 0,60 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,38 | 0,21 | 0,60 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 33 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,15 | 0,22 | 0,60 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,97 | 0,22 | 0,60 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,96 | 0,22 | 0,60 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,78 | 0,22 | 0,60 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,76 | 0,22 | 0,60 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,22 | 0,60 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,56 | 0,22 | 0,60 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,38 | 0,22 | 0,60 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - COMB.CAR.: 34 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -8,15 | 0,22 | 0,61 |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | -7,97 | 0,22 | 0,61 |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | -7,95 | 0,22 | 0,61 |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | -7,78 | 0,22 | 0,61 |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | -7,76 | 0,22 | 0,61 |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,22 | 0,61 |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | -7,56 | 0,22 | 0,61 |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | -7,38 | 0,22 | 0,61 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 3 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,25 | -0,96 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,37 | 0,25 | 0,78 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,25 | 0,78 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,25 | 0,43 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,25 | 0,43 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,25 | 0,07 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 4 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,24 | -0,94 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,37 | 0,24 | 0,77 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,24 | 0,77 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | -0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 5 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,25 | -0,95 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,37 | 0,25 | 0,78 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,25 | 0,78 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,25 | 0,43 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,25 | 0,43 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,25 | 0,07 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 6 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,58 | 0,24 | -0,94 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,37 | 0,24 | 0,77 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | 0,24 | 0,77 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | 0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 7 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,24 | -0,94 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,36 | 0,24 | 0,77 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,24 | 0,77 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | -0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 8 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,24 | -0,92 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,36 | 0,24 | 0,76 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,24 | 0,76 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | 0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 9 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,24 | -0,94 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,36 | 0,24 | 0,77 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,24 | 0,77 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | -0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 10 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,24 | -0,94 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,36 | 0,24 | 0,77 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,24 | 0,77 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | -0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 10 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,57 | 0,24 | -0,93 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,36 | 0,24 | 0,76 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,24 | 0,76 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,14 | 0,24 | 0,42 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,24 | 0,42 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,91 | 0,24 | 0,08 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 11 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | -0,50 | 1,14 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,50 | 1,04 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,26 | -0,50 | 1,04 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,50 | 0,84 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,03 | -0,50 | 0,84 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,50 | -0,64 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 12 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | -0,50 | 1,12 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,50 | 1,02 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,26 | -0,50 | 1,02 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,50 | 0,83 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,03 | -0,50 | 0,83 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,50 | -0,63 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 13 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | -0,50 | 1,14 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,50 | 1,04 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,26 | -0,50 | 1,04 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,50 | 0,84 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,03 | -0,50 | 0,84 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,50 | -0,64 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 14 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,49 | -0,50 | 1,13 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,50 | 1,03 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,26 | -0,50 | 1,03 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,50 | 0,83 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,03 | -0,50 | 0,83 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,50 | -0,64 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 15 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,48 | -0,51 | 1,16 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,27 | -0,51 | 1,05 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,25 | -0,51 | 1,05 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,04 | -0,51 | 0,85 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,02 | -0,51 | 0,85 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,51 | -0,65 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 16 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,48 | -0,50 | 1,14 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,27 | -0,50 | 1,04 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,25 | -0,50 | 1,04 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,04 | -0,50 | 0,84 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,02 | -0,50 | 0,84 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,50 | 0,64 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 17 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,48 | -0,51 | 1,15 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,27 | -0,51 | 1,05 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,25 | -0,51 | 1,05 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,04 | -0,51 | 0,85 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,02 | -0,51 | 0,85 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,51 | -0,64 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 18 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,48 | -0,50 | 1,13 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,27 | -0,50 | 1,04 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,25 | -0,50 | 1,04 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,04 | -0,50 | 0,84 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,02 | -0,50 | 0,84 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,82 | -0,50 | -0,64 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 19 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | 0,00 | 0,26 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | 0,00 | 0,26 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,33 | 0,00 | 0,26 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | 0,00 | 0,26 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 19 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | 0,00 | 0,26 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,89 | 0,00 | -0,26 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 20 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | -0,01 | 0,26 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | -0,01 | 0,26 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,33 | -0,01 | 0,26 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | -0,01 | 0,26 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,01 | 0,26 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,89 | -0,01 | -0,26 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 21 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | -0,01 | 0,27 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,34 | -0,01 | 0,27 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,33 | -0,01 | 0,27 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | -0,01 | 0,27 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,01 | 0,27 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,89 | -0,01 | -0,27 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 22 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,55 | -0,01 | 0,27 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,35 | -0,01 | 0,27 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,33 | -0,01 | 0,27 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,12 | -0,01 | 0,27 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,01 | 0,27 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,89 | -0,01 | -0,27 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 23 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,03 | 0,28 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,03 | 0,28 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,03 | 0,28 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,03 | 0,28 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,08 | -0,03 | 0,28 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,87 | -0,03 | -0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 24 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,03 | 0,29 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,03 | 0,29 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,03 | 0,29 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,03 | 0,29 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,08 | -0,03 | 0,29 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,87 | -0,03 | -0,29 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 25 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,02 | 0,28 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,02 | 0,28 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,02 | 0,28 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,02 | 0,28 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,08 | -0,02 | 0,28 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,87 | -0,02 | -0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 26 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,02 | 0,28 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,02 | 0,28 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,02 | 0,28 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,10 | -0,02 | 0,28 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,08 | -0,02 | 0,28 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,87 | -0,02 | -0,28 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 27 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,23 | 0,43 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,23 | 0,43 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,23 | 0,43 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,09 | -0,23 | 0,43 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,23 | 0,43 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,86 | -0,23 | -0,43 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 28 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|--------------|--------------|----------------|----------------|----------|----------|------------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,23 | 0,43 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,23 | 0,43 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,23 | 0,43 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,09 | -0,23 | 0,43 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,23 | 0,43 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,86 | -0,23 | -0,43 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 29 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|-------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,24 | 0,44 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,24 | 0,44 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,24 | 0,44 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,09 | -0,24 | 0,44 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,24 | 0,44 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,86 | -0,24 | -0,44 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 30 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|-------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,53 | -0,24 | 0,44 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,32 | -0,24 | 0,44 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,24 | 0,44 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,09 | -0,24 | 0,44 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,24 | 0,44 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,86 | -0,24 | -0,44 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 31 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|-------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,50 | -0,25 | 0,45 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,25 | 0,45 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,25 | 0,45 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,25 | 0,45 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,25 | 0,45 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,84 | -0,25 | -0,45 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 32 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|-------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,50 | -0,25 | 0,45 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,25 | 0,45 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,25 | 0,45 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,25 | 0,45 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,25 | 0,45 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,84 | -0,25 | -0,45 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 33 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|-------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,50 | -0,25 | 0,45 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,25 | 0,45 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,25 | 0,45 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,25 | 0,45 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,25 | 0,45 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,84 | -0,25 | -0,45 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - COMB.CAR.: 34 - GR. QUOTE: 1

| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | N (t) | T (t) | M (t*m) |
|-----------|-----------|-------------|-------------|-------|-------|---------|
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | -7,50 | -0,25 | 0,45 |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | -7,30 | -0,25 | 0,45 |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | -7,28 | -0,25 | 0,45 |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | -7,07 | -0,25 | 0,45 |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | -7,05 | -0,25 | 0,45 |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | -6,84 | -0,25 | -0,45 |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -

| PRESSOFLESSIONE | | | | VERIFICA A TAGLIO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------|----------|---------|---------|----------|-------|----------|----------|----------|-----------|--------------|--------------|-----------|---------------|--|--|--|--|
| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | Co Nr | M Ed (t*m) | N Ed (t) | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq | Co Nr | V Ed (t) | VRcd (t) | VRsd (t) | VRd,s (t) | ArmOr cmg/ml | ArmVe cmg/ml | Arm.P cmg | STATUS VERIF. | | | | |
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 3 | -1,4 | -8,1 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 9,5 | 1,1 | 18,8 | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,4 | -7,9 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,4 | -7,9 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,4 | -7,7 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,4 | -7,7 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,3 | -7,5 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,7 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,3 | -7,5 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,7 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,2 | -7,3 | 1 | -3 | 2,3 | 3 | 1,0 | 23,7 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -

| PRESSOFLESSIONE | | | | VERIFICA A TAGLIO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------|----------|---------|---------|----------|-------|----------|----------|----------|-----------|--------------|--------------|-----------|---------------|--|--|--|--|
| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | Co Nr | M Ed (t*m) | N Ed (t) | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq | Co Nr | V Ed (t) | VRcd (t) | VRsd (t) | VRd,s (t) | ArmOr cmg/ml | ArmVe cmg/ml | Arm.P cmg | STATUS VERIF. | | | | |
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 15 | 1,2 | -7,5 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,8 | 9,5 | 0,9 | 21,2 | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | 15 | 1,1 | -7,3 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,8 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | 15 | 1,1 | -7,3 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,8 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | 15 | 0,8 | -7,0 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,8 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | 15 | 0,8 | -7,0 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,8 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | 15 | -0,6 | -6,8 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,8 | 23,6 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 1 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.V. -

| PRESSOFLESSIONE | | | | VERIFICA A TAGLIO | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------|----------|---------|---------|----------|-------|----------|----------|----------|-----------|--------------|--------------|-----------|---------------|--|--|--|--|
| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | Co Nr | M Ed (t*m) | N Ed (t) | εf% 100 | εc% 100 | Area cmq | Co Nr | V Ed (t) | VRcd (t) | VRsd (t) | VRd,s (t) | ArmOr cmg/ml | ArmVe cmg/ml | Arm.P cmg | STATUS VERIF. | | | | |
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 3 | -1,0 | -8,1 | 0 | -2 | 2,3 | 3 | 0,5 | 9,5 | 1,1 | 18,2 | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 2 | 1,00 | 0,00 | 0,50 | 3 | -0,6 | -7,9 | -1 | -2 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 3 | 1,10 | 0,00 | 0,50 | 3 | -0,5 | -7,9 | -1 | -2 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 4 | 2,05 | 0,00 | 0,50 | 15 | 0,2 | -7,8 | -1 | -1 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 5 | 2,15 | 0,00 | 0,50 | 15 | 0,2 | -7,8 | -1 | -1 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,8 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 6 | 3,10 | 0,00 | 0,50 | 3 | 0,5 | -7,5 | -1 | -2 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,7 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 7 | 3,20 | 0,00 | 0,50 | 3 | 0,5 | -7,5 | -1 | -2 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,7 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |
| 8 | 4,15 | 0,00 | 0,50 | 3 | 1,0 | -7,3 | 0 | -2 | 2,3 | 3 | 0,5 | 23,7 | 1,1 | | 0,7 | 0,0 | 0,0 | VERIF. | | | | |

SETTI C.A. - MEGA-ELEMENTO: 2 - GR. QUOTE: 1 - AZIONI S.L.D. -

| PRESSOFLESSIONE | | | | | VERIFICA A TAGLIO | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------|--------------|----------------|----------------|----------|-------------------|-------------|-----------------------|-----------------------|-------------|----------|-------------|-------------|-------------|--------------|-----------------|--------------|--------------|------------------|
| Sez. N.ro | Quota (m) | Asc.In. (m) | Asc.Fin (m) | Co Nr | M Ed (t*m) | N Ed (t) | $\epsilon_f\%$ 100 | $\epsilon_c\%$ 100 | Area cmq | Co Nr | V Ed (t) | VRcd (t) | VRsd (t) | VRd,s (t) | ArmOr cmq/ml | ArmVe cmq | Arm.P cmq | STATUS VERIF. |
| 1 | 0,05 | 0,00 | 0,50 | 15 | 0,7 | -7,5 | 0 | -2 | 2,3 | 15 | -0,3 | 9,5 | 0,9 | 20,5 | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. |
| 2 | 1,16 | 0,00 | 0,50 | 3 | -0,4 | -7,3 | -1 | -2 | 2,3 | 15 | -0,3 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. |
| 3 | 1,26 | 0,00 | 0,50 | 3 | -0,4 | -7,3 | -1 | -2 | 2,3 | 15 | -0,3 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. |
| 4 | 2,38 | 0,00 | 0,50 | 3 | -0,3 | -7,1 | -1 | -1 | 2,3 | 15 | -0,3 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. |
| 5 | 2,48 | 0,00 | 0,50 | 3 | -0,3 | -7,1 | -1 | -1 | 2,3 | 15 | -0,3 | 23,7 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. |
| 6 | 3,59 | 0,00 | 0,50 | 15 | -0,5 | -6,8 | -1 | -2 | 2,3 | 15 | -0,3 | 23,6 | 0,9 | | 0,6 | 0,0 | 0,0 | VERIF. |