

## LAVORI DI ADEGUAMENTO FUNZIONALE DI ALCUNE AREE DEL COMPLESSO "EX CIAPI"

PNRR - Missione 4 "Istruzione e Ricerca" - Componente 2 "Dalla Ricerca all'Impresa"  
 Linea di investimento 3.1 - Fondo per la realizzazione di un sistema integrato di infrastrutture di ricerca e innovazione - KM3NeT4RR - CUP I57G21000040001

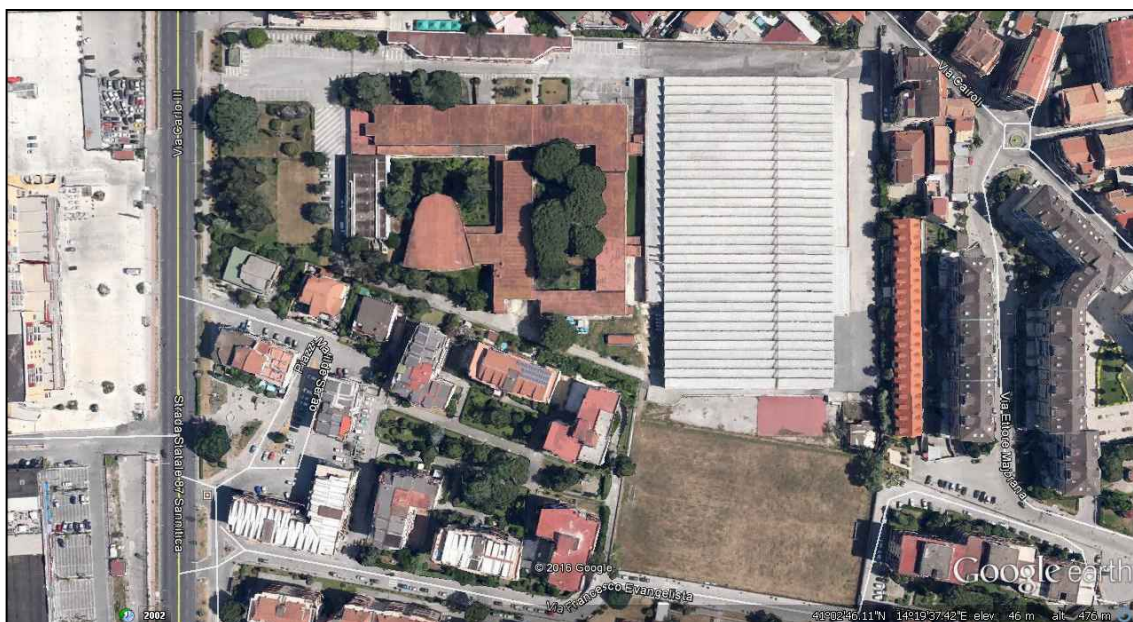


Tavola:	Scala:	Data:	Oggetto:	Tipologia:
S.05.A		MARZO 2023	CORPO A	PROGETTO STRUTTURALE

Titolo: **FASCICOLO DEI CALCOLI**

Progettista architettonico	arch. Anna Paola Carlino
Progettista strutturale	ing. Massimo Sapio
Direzione dei lavori strutturali	ing. Massimo Sapio
Collaudatore in c.d.o.	ing. Gaetano Lo Sapio
Coordinatore per la sicurezza in fase di progettazione	geom. Domenico Migliozi
Collaboratore alla progettazione	sig. Sebastiano Veccia
Attività di supporto al RUP	dott.ssa Anna Esposito

IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO	ing. Giuliana Veneruso
----------------------------------	------------------------

## RELAZIONE DI CALCOLO

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

- **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

- **METODI DI CALCOLO**

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

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

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

- **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

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

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

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

- **RELAZIONE SUI MATERIALI**

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

- **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

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

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

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

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

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

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

- **VERIFICHE**

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

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

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

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

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

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

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

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

- **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

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

TRAVI:

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

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

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

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

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

#### PILASTRI:

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

Barre longitudinali con diametro  $\geq 12$  mm;

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

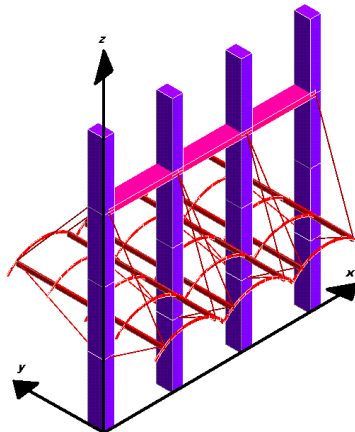
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

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

### • SISTEMI DI RIFERIMENTO

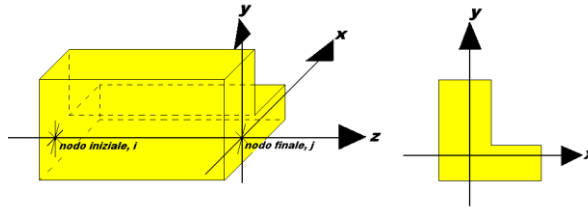
#### 1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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



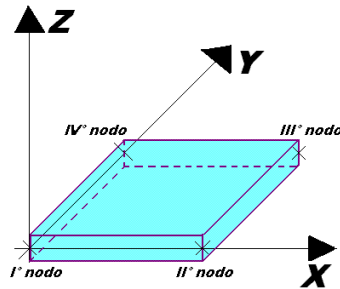
#### 2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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



### 3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

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



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

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

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

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

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

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

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

**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.

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

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

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

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

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

## 71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

2	7	3
6	0	8
1	5	4

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

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

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

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:  
**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

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

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

*non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra  $-1$  (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.*

## 71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

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

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

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

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

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

*I* = Incastro  
*A* = Automatico  
*C* = Cerniera sferica  
*E* = Esplicito

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

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

ARCHIVIO 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	325	80	400	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3		Solaio 25 cm		
2	43	0	0	0	Categ. B	0,7	0,5	0,3		cartongesso doppio spessore per lato		
3	675	110	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6		scala		
4	325	100	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6		Pianerottolo		

CRITERI DI PROGETTO																
ASTE ELEVAZIONE																
IDEN	Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	$\tau$ Mtmin kg/cm <sup>2</sup>	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	0	100

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

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

CRITERI DI PROGETTO																		
IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'				CARATTER. COSTRUTTIVE				FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless.	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cm <sup>2</sup>	Pois son	Gamma kg/m <sup>3</sup>	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toil. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	1,00	3,5	5,1	16	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO																							
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																							
Crit N.ro	Tipo Elem.	fck	ffd	fyk	fyk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	$\sigma$ Rar	$\sigma$ Per	$\sigma$ Rar	Spo Rar	Spo Fre	Coe Per	euk	
1	ELEV.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	168,0	126,0	3600			250	2,0	0,08
2	FOND.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	168,0	126,0	3600			2,0	0,08	
3	PILAS	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	168,0	126,0	3600			250	2,0	0,08

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI																
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/m <sup>3</sup>	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature	
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1	
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1	
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1	
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1	
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1	
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1	
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1	
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1	
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1	
11	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	16,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,80	382,00	3,33	3,33	8,00	1	
12	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	12,00	8,00	25,00	15,20	445,00	3,33	3,33	9,50	1	
13	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	30,00	25,00	24,00	8,00	25,00	24,00	694,00	3,33	3,33	7,50	1	
14	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	392,00	3,33	3,33	7,50	1	
15	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	395,00	3,33	3,33	7,50	1	
16	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	12,00	8,00	25,00	12,00	400,00	3,33	3,33	7,50	1	
17	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	15,00	25,00	10,00	8,00	25,00	12,00	407,00	3,33	3,33	7,50	1	
18	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	15,00	8,00	25,00	14,40	453,00	3,33	3,33	9,00	1	
19	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	19,00	25,00	16,00	8,00	25,00	15,20	475,00	3,33	3,33	9,50	1	
20	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	25,00	25,00	20,00	8,00	25,00	20,00	597,00	3,33	3,33	12,50	1	
21	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	21,00	25,00	16,00	8,00	25,00	16,80	522,00	3,33	3,33	10,50	1	
22	IsoTEX	C25/30	B450C	20,00	18,00	25,00	13,00	8,00	25,00	14,40	465,00	3,33	3,33	9,00	1	

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI											
CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI											
IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE		
Crit N.ro	KwVert. kg/cm <sup>2</sup>	KwOriz. kg/cm <sup>2</sup>	Qlim. kg/cm <sup>2</sup>	Crit N.ro	KwVert. kg/cm <sup>2</sup>	KwOriz. kg/cm <sup>2</sup>	Qlim. kg/cm <sup>2</sup>	Crit N.ro	KwVert. kg/cm <sup>2</sup>	KwOriz. kg/cm <sup>2</sup>	Qlim. kg/cm <sup>2</sup>
1	15,00	0,00	Trz/Cmp	2	2,00	0,00	Trz/Cmp	3	2,00	0,00	Trz/Cmp



CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI														
IDEN	CARATTER. MECCANICHE				IDEN	CARATTER. MECCANICHE				IDEN	CARATTER. MECCANICHE			
Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm <sup>q</sup>		Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm <sup>q</sup>		Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm <sup>q</sup>	
4	2,00	0,00	Trz/Cmp		5	2,00	0,00	Trz/Cmp		6	2,00	0,00	Trz/Cmp	
7	2,00	0,00	Trz/Cmp											

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	19,80	Altezza edificio (m)	6,47
Massima dimens. dir. Y (m)	20,37	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	II Cu=1.0
Longitudine Est (Grd)	14,32908	Latitudine Nord (Grd)	41,04713
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,32
Fo	2,37	Fv	0,76
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,49	Periodo TD (sec.)	1,83
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,13	Periodo T'c (sec.)	0,41
Fo	2,48	Fv	1,22
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,58	Periodo TD (sec.)	2,13
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportam 'q'	3,30		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportam 'q'	3,30		
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. fundament.:	1,30
Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	III	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	50	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/m <sup>q</sup>	60	Carico neve di calcolo kg/m <sup>q</sup>	48,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 21/01/2019			

## COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,00	0,00		2	6,22	0,00
3	9,21	0,00		4	13,18	0,00
5	17,43	0,00		6	19,80	0,00
7	0,00	6,04		8	6,22	6,04
9	9,21	6,04		10	13,18	6,04
11	17,43	5,50		12	19,80	5,50
13	0,00	8,71		14	6,22	8,71
15	9,21	8,71		16	13,18	8,72
17	17,43	8,71		18	19,80	8,71
19	9,21	11,61		20	13,18	11,61
21	0,00	12,83		22	6,22	12,83
23	9,21	12,83		24	13,18	12,83
25	17,43	12,83		26	19,80	12,83
27	0,00	15,47		28	6,22	15,47
29	9,21	15,47		30	13,18	15,47
31	19,27	15,47		32	19,80	15,47
33	0,00	20,37		34	6,22	20,37
35	9,21	20,37		36	13,18	20,37
37	17,43	20,37		38	19,80	20,37
39	17,43	15,47		40	10,57	8,71
41	10,57	11,61				

## QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp		Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp	
			XY	Alt.				XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	3,60	Piano sismico	NO	NO
2	6,47	Piano Deform.	NO	NO	3	2,19	Interpiano	NO	NO

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.6 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	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
2	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	4	-17,50	17,50	3	SismoResist.
3	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
4	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
5	4	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	4	-20,00	20,00	3	SismoResist.
7	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
8	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
9	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
10	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
11	4	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.
13	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
14	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
15	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
16	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
17	4	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.
19	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
20	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
21	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
22	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	4	-17,50	17,50	3	SismoResist.
23	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
24	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
25	4	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	4	-20,00	20,00	3	SismoResist.
27	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
28	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
29	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
30	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
31	4	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	2	20,00	-20,00	3	SismoResist.
33	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
34	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
35	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
36	1	Rett. 35,00 x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.6 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
37	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 6.47 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	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
2	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	4	-17,50	17,50	3	SismoResist.
3	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
4	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
5	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	4	-20,00	20,00	3	SismoResist.
7	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
8	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
10	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
13	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
16	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
21	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
22	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	4	-17,50	17,50	3	SismoResist.
24	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
25	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	4	-20,00	20,00	3	SismoResist.
27	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
30	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
31	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	2	20,00	-20,00	3	SismoResist.
33	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
34	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
35	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
36	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
37	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 2.19 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	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
2	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	4	-17,50	17,50	3	SismoResist.
3	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
4	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
5	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	4	-20,00	20,00	3	SismoResist.
7	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
8	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
9	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
10	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
11	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.
13	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
14	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
15	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
16	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
17	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.
19	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
20	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
21	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
22	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	4	-17,50	17,50	3	SismoResist.
23	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
24	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	1	17,50	17,50	3	SismoResist.
25	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	4	-20,00	20,00	3	SismoResist.
27	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
28	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
29	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
30	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
31	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	2	20,00	-20,00	3	SismoResist.
33	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
34	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	3	-17,50	-17,50	3	SismoResist.
35	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
36	1	Rett.	35,00	x 35,00	0,0	0,00	2	17,50	-17,50	3	SismoResist.
37	4	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	3	-20,00	-20,00	3	SismoResist.

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																								
DATI GENERALI			QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	fil in.	fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
1	5	Tel.SismoRes.	0	2	1	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	2	2
2	5	Tel.SismoRes.	0	5	4	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	2	2
3	5	Tel.SismoRes.	0	3	2	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	2	2
4	5	Tel.SismoRes.	0	4	3	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	2	2

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																									
DATI GENERALI			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI								Cr	Cit					
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q.in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
5	5	Tel.SismoRes.	0	8	7	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
6	5	Tel.SismoRes.	0	9	8	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
7	5	Tel.SismoRes.	0	10	9	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
8	5	Tel.SismoRes.	0	11	10	0,00	0,00	-2	-20	0	-3	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
9	5	Tel.SismoRes.	0	14	13	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
10	5	Tel.SismoRes.	0	15	14	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
11	5	Tel.SismoRes.	0	16	15	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
12	5	Tel.SismoRes.	0	17	16	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
13	5	Tel.SismoRes.	0	20	19	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
14	5	Tel.SismoRes.	0	22	21	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
15	5	Tel.SismoRes.	0	23	22	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
16	5	Tel.SismoRes.	0	24	23	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
17	5	Tel.SismoRes.	0	25	24	0,00	0,00	0	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
18	5	Tel.SismoRes.	0	28	27	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
19	5	Tel.SismoRes.	0	29	28	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
20	5	Tel.SismoRes.	0	30	29	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
21	5	Tel.SismoRes.	0	34	33	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
22	5	Tel.SismoRes.	0	35	34	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
23	5	Tel.SismoRes.	0	36	35	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
24	5	Tel.SismoRes.	0	37	36	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
25	5	Tel.SismoRes.	0	5	11	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
26	5	Tel.SismoRes.	0	11	17	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
27	5	Tel.SismoRes.	0	17	25	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
28	5	Tel.SismoRes.	0	25	39	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
29	5	Tel.SismoRes.	0	1	7	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
30	5	Tel.SismoRes.	0	7	13	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
31	5	Tel.SismoRes.	0	13	21	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
32	5	Tel.SismoRes.	0	21	27	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
33	5	Tel.SismoRes.	0	27	33	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	94	0	0	94	0	0	0	0	0	2	2
34	5	Tel.SismoRes.	0	3	9	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
35	5	Tel.SismoRes.	0	9	15	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
36	5	Tel.SismoRes.	0	15	19	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
37	5	Tel.SismoRes.	0	19	23	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
38	5	Tel.SismoRes.	0	23	29	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
39	5	Tel.SismoRes.	0	29	35	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
40	5	Tel.SismoRes.	0	4	10	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
41	5	Tel.SismoRes.	0	10	16	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
42	5	Tel.SismoRes.	0	16	20	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
43	5	Tel.SismoRes.	0	20	24	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
44	5	Tel.SismoRes.	0	24	30	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
45	5	Tel.SismoRes.	0	30	36	0,00	0,00	20	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
46	5	Tel.SismoRes.	0	2	8	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
47	5	Tel.SismoRes.	0	8	14	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
48	5	Tel.SismoRes.	0	14	22	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
49	5	Tel.SismoRes.	0	22	28	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
50	5	Tel.SismoRes.	0	28	34	0,00	0,00	-20	1	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
51	5	Tel.SismoRes.	0	30	39	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
52	5	Tel.SismoRes.	0	39	37	0,00	0,00	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
53	5	Tel.SismoRes.	0	39	31	0,00	0,00	0	-20	0	0	-20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 3.6 m																									
DATI GENERALI			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI								Cr	Cit					
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q.in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
1	3	Tel.SismoRes.	0	1	2	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	2315	123	0	0	2439	0	0	0	30	1		
2	3	Tel.SismoRes.	0	2	3	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	2315	123	0	0	2439	0	0	0	30	1		
3	3	Tel.SismoRes.	0	3	4	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	2315	123	0	0	2439	0	0	0	30	1		
4	3	Tel.SismoRes.	0	4	5	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	2208	123	0	0	2332	0	0	0	30	1		
5	6	Tel.SismoRes.	0	5	6	3,60	3,60	0	20	0	0	20	0	2094	123	0	0	2217	0	0	0	30	1		
6	2	Tel.SismoRes.	0	21	22	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	1699	0	0	0	1699	0	0	0	30	1		
7	2	Tel.SismoRes.	0	22	23	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	1699	0	0	0	1699	0	0	0	30	1		
8	2	Tel.SismoRes.	0	23	24	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
9	2	Tel.SismoRes.	0	24	25	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	1699	0	0	0	1699	0	0	0	30	1		
10	6	Tel.SismoRes.	0	25	26	3,60	3,60	0	18	0	0	18	0	2523	0	0	0	2523	0	0	0	30	1		
11	3	Tel.SismoRes.	0	33	34	3,60	3,60	0	-18	0	0	-18	0	1999	123	0	0	2123	0	0	0	30	1		
12	3	Tel.SismoRes.	0	34	35	3,60	3,60	0	-18	0	0	-18	0	1999	123	0	0	2123	0	0	0	30	1		
13	3	Tel.SismoRes.	0	35	36	3,60	3,60	0	-18	0	0	-18	0	1999	123	0	0	2123	0	0	0	30	1		
14	3	Tel.SismoRes.	0	36	37	3,60	3,60	0	-18	0	0	-18	0	1999	123	0	0	2123	0	0	0	30	1		
15	6	Tel.SismoRes.	0	37	38	3,60	3,60	0	-20	0	0	-20	0	1846	123	0	0	1969	0	0	0	30	1		
16	3	Tel.SismoRes.	0	1	7	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	123	0	0	123	0	0	0	0	0	1	
17	3	Tel.SismoRes.	0	7	13	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	2390	123	0	0	2513	0	0	0	30	1		
18	3	Tel.SismoRes.	0	13																					

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 3.6 m																								
DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
42	2	Tel.SismoRes.	0	28	34	3,60	3,60	-18	0	0	-18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
43	2	Tel.SismoRes.	0	5	11	3,60	3,60	-18	0	0	-18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
44	2	Tel.SismoRes.	0	17	25	3,60	3,60	-18	0	0	-18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
45	2	Tel.SismoRes.	0	3	9	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
46	2	Tel.SismoRes.	0	9	15	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	2746	0	0	0	2746	0	0	0	0	30	1
47	3	Tel.SismoRes.	0	15	19	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
48	2	Tel.SismoRes.	0	19	23	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	1643	0	0	0	1643	0	0	0	0	30	1
49	2	Tel.SismoRes.	0	23	29	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	2746	0	0	0	2746	0	0	0	0	30	1
50	2	Tel.SismoRes.	0	29	35	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
51	2	Tel.SismoRes.	0	4	10	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
52	2	Tel.SismoRes.	0	10	16	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	2957	0	0	0	2957	0	0	0	0	30	1
53	3	Tel.SismoRes.	0	16	20	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
54	2	Tel.SismoRes.	0	20	24	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	1643	0	0	0	1643	0	0	0	0	30	1
55	2	Tel.SismoRes.	0	24	30	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	2955	0	0	0	2955	0	0	0	0	30	1
56	2	Tel.SismoRes.	0	30	36	3,60	3,60	18	0	0	18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
57	2	Tel.SismoRes.	0	11	17	3,60	3,60	-18	0	0	-18	0	0	1321	0	0	0	1321	0	0	0	0	30	1
58	2	Tel.SismoRes.	0	25	39	3,60	3,60	-18	0	0	-18	0	0	1472	0	0	0	1472	0	0	0	0	30	1
59	2	Tel.SismoRes.	0	39	37	3,60	3,60	-18	0	0	-18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 6.47 m																								
DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali %	Crit N.ro	
1	65	Tel.SismoRes.	0	1	2	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
2	65	Tel.SismoRes.	0	2	3	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
3	65	Tel.SismoRes.	0	3	4	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
4	65	Tel.SismoRes.	0	4	5	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
5	65	Tel.SismoRes.	0	7	8	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
6	65	Tel.SismoRes.	0	8	10	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
7	65	Tel.SismoRes.	0	1	7	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
8	65	Tel.SismoRes.	0	21	22	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
9	65	Tel.SismoRes.	0	22	24	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
10	65	Tel.SismoRes.	0	7	13	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
11	65	Tel.SismoRes.	0	24	25	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
12	65	Tel.SismoRes.	0	33	34	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
13	65	Tel.SismoRes.	0	34	35	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
14	65	Tel.SismoRes.	0	35	36	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
15	65	Tel.SismoRes.	0	36	37	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
16	65	Tel.SismoRes.	0	13	21	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
17	65	Tel.SismoRes.	0	21	27	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
18	65	Tel.SismoRes.	0	27	33	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
19	65	Tel.SismoRes.	0	2	8	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
20	65	Tel.SismoRes.	0	8	22	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
21	65	Tel.SismoRes.	0	30	31	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
22	65	Tel.SismoRes.	0	22	34	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
24	65	Tel.SismoRes.	0	4	10	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
25	65	Tel.SismoRes.	0	10	16	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
26	65	Tel.SismoRes.	0	16	24	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
28	65	Tel.SismoRes.	0	24	30	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
29	65	Tel.SismoRes.	0	30	36	6,47	6,47	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 2.19 m																								
DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
1	3	Tel.SismoRes.	0	20	41	0,00	2,19	0	-18	0	0	-18	0	0	0	1511	0	1511	0	0	0	0	60	1
2	3	Tel.SismoRes.	0	41	19	2,19	2,19	0	-18	0	0	-18	0	1227	0	0	0	1227	0	0	0	0	60	1
3	3	Tel.SismoRes.	0	15	40	2,19	2,19	0	-18	0	0	-18	0	1227	0	0	0	1227	0	0	0	0	60	1
4	3	Tel.SismoRes.	0	40	16	2,19	3,60	0	-18	0	0	-18	0	0	0	1511	0	1511	0	0	0	0	60	1

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	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Uffici	1,50	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.Scale	1,50	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	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.Uffici	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.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

**COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.**

DESCRIZIONI	31	32	33
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

**COMBINAZIONI RARE - S.L.E.**

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Uffici	1,00
Var.Scale	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

**COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.**

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Uffici	0,50
Var.Scale	0,70
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

**COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.**

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Uffici	0,30
Var.Scale	0,60
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 TABELLE DI STAMPA TRAVI**

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

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

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

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

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

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

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

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

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

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

<b>Shell N.ro</b>	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
<b>nodo N.ro</b>	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell</i>
<b>Tx</b>	: <i>Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale</i>
<b>Ty</b>	: <i>Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale</i>

<b>Tz</b>	: <i>Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale</i>
<b>Mx</b>	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale</i>
<b>My</b>	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale</i>
<b>Mz</b>	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale</i>



- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

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

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

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

- SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

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

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

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

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

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

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

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

<b>Tz</b>	: <i>Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale</i>
<b>Mx</b>	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale</i>
<b>My</b>	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale</i>
<b>Mz</b>	: <i>Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale</i>

π SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

□ **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<b>Filo Iniz./Fin.</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Cotg <math>\Theta</math></b>	: Cotangente Angolo del puntone compresso
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>SgmT</b>	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm <sup>2</sup> calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
<b>AmpC</b>	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
<b>N/Nc</b>	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
<b>Tratto</b>	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
<b>Sez B/H</b>	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
<b>Concio</b>	: Numero del concio
<b>Co Nr</b>	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
<b>GamRd</b>	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
<b>M Exd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
<b>M Eyd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
<b>N Ed</b>	: Sforzo normale ultimo di calcolo
<b>x / d</b>	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
<b>ef% ec% (*100)</b>	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
<b>Area</b>	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
<b>Co Nr</b>	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
<b>V Exd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
<b>V Eyd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
<b>T sdu</b>	: Momento torcente ultimo di calcolo
<b>V Rxd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
<b>V Ryd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
<b>T Rd</b>	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
<b>T Rld</b>	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
<b>Coe Cls</b>	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
<b>Coe Staf</b>	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
<b>Alon</b>	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento My in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
<b>Staffe</b>	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
<b>Multipl Ultimo</b>	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.



- **VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO**

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

<b>Fili N.ro</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
<b>Tratto</b>	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
<b>Cmb N.r</b>	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ( $1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$ ). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
<b>N Sd</b>	: Sforzo normale di calcolo
<b>MxSd</b>	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
<b>MySd</b>	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
<b>VxSd</b>	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
<b>VySd</b>	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
<b>T Sd</b>	: Torsione di calcolo
<b>N Rd</b>	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
<b>MxV.Rd</b>	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
<b>MyV.Rd</b>	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
<b>VxplRd</b>	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
<b>VyplRd</b>	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
<b>T Rd</b>	: Torsione resistente
<b>fy rid</b>	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
<b>Rap %</b>	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.
<b>Sez.N</b>	: Numero di archivio della sezione
<b>Ac</b>	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
<b>Qn</b>	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
<b>Asta</b>	: Numerazione dell'asta

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

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

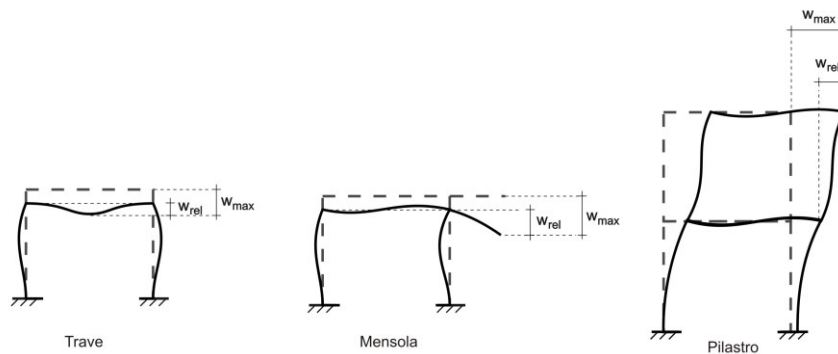
<b>l</b>	: Lunghezza della trave
<b>β*l</b>	: Lunghezza libera di inflessione
<b>clas.</b>	: Classe di verifica della trave
<b>ε</b>	: $(235/fy)^{(1/2)}$ . Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo 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).

<b>Lmd</b>	: Snellezza lambda
<b>R%pf</b>	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
<b>R%ft</b>	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
<b>Wmax</b>	: Spostamento massimo
<b>Wrel</b>	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
<b>Wlim</b>	: Spostamento limite

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

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



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

Se:

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

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

<b>N Rd → <math>\sigma_n</math></b>	: Tensione normale dovuta a sforzo normale
<b><math>M_x V.Rd \rightarrow \sigma_{M_x}</math></b>	: Tensione normale dovuta a momento $M_x$
<b><math>M_y V.Rd \rightarrow \sigma_{M_y}</math></b>	: Tensione normale dovuta a momento $M_y$
<b><math>V_{xpl} Rd \rightarrow \tau_x</math></b>	: Tensione tangenziale dovuta a taglio $T_x$
<b><math>V_{ypl} Rd \rightarrow \tau_y</math></b>	: Tensione tangenziale dovuta a taglio $T_y$
<b>T Rd → <math>\tau_{M_t}</math></b>	: Tensione tangenziale da momento torcente
<b>fy rid → Rapp. Fless</b>	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
<b>Rap % → Rapp.Taglio</b>	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
<b>clas. → KcC</b>	: Coefficiente di instabilità di colonna ( $K_{crit,c}$ ) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
<b>lmd → KcM</b>	: Coefficiente di instabilità di trave ( $K_{crit,m}$ ) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
<b>R%pf → Rx</b>	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia

**R%ft → Ry**

*dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento Y*  
: *Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente Km è applicato al termine del momento X*

Gli spostamenti Wmax e Wrel 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<sup>P</sup> gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U<sup>Q</sup> 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 nella tabella di verifica aste in cls per le quali è necessario effettuare la verifica di stabilità per elementi snelli. Le eccentricità aggiuntive sono state tenute in conto nel progetto delle armature in fase di verifica per le varie combinazioni di calcolo.

<b>Asta 3D</b>	: <i>Numero dell'asta spaziale</i>
<b>Filo Iniz</b>	: <i>Numero del filo del nodo iniziale</i>
<b>Quota Iniz</b>	: <i>Quota del nodo iniziale</i>
<b>Filo Fina.</b>	: <i>Numero del filo del nodo finale</i>
<b>Quota Iniz.</b>	: <i>Quota del nodo finale</i>
<b>Lambda Eleme.</b>	: <i>Lambda dell'elemento strutturale</i>
<b>Lambda Minimo</b>	: <i>Lambda minimo di controllo; se lambda dell'elemento strutturale supera lambda minimo di controllo si attiva la verifica di instabilità; valore calcolato come da formula 5.13N dell'eurocodice 2 (punto 5.8.3.1) o anche 4.1.33 del DM2008.</i>
<b>Sf. Nor.</b>	: <i>Sforzo normale di calcolo</i>
<b>Ecc. E X/Y</b>	: <i>Eccentricità equivalente rispetto all'asse X e Y calcolata come da formula 5.32 dell'Eurocodice 2 (punto 5.8.8.2(2)).</i>
<b>Ecc. A X/Y</b>	: <i>Eccentricità aggiuntiva dovuta alle imperfezioni rispetto all'asse X e Y calcolata come da formula 5.2 dell'Eurocodice 2 (punto 5.2(7 a)).</i>
<b>Ecc. 2 X/Y</b>	: <i>Eccentricità del secondo ordine rispetto all'asse X e Y calcolata dalle curvature della sezione; come da formula 5.33 dell'Eurocodice 2 (punto 5.8.8.2(3)).</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<b>Filo</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>Tratto</b>	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
<b>Com Cari</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
<b>Fessura</b>	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente asse vettore X
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente asse vettore Y
<b>N</b>	: Sforzo normale
<b>Frecce</b>	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
<b>Com Cari</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
<b><math>\sigma_{lim}</math></b>	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
<b><math>\sigma_{cal}</math></b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente asse vettore X
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente asse vettore Y
<b>N</b>	: Sforzo normale

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa per la verifica del diametro massimo utilizzabile:

**Nodo3D** : Numero del nodo spaziale oggetto di verifica  
**Filo** : Numero del filo del nodo spaziale  
**Quota** : Quota del nodo spaziale

**Dir Locale X**

**Trave rif.** : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula

**AlfaBl** : Valore risultante dalla formula di Norma

**Bpil** : Larghezza del pilastro nella direzione locale X

**Fimax** : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino

**Fi** : Diametro utilizzato nel disegno ferri

**Status** : *PASSANTE*:se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria  
*OK*:diametro è minore del diametro massimo ammissibile  
*PIEGA*: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

**Dir Locale Y**

**Trave rif.** : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula

**AlfaBl** : Valore risultante dalla formula di Norma

**Bpil** : Larghezza del pilastro nella direzione locale Y

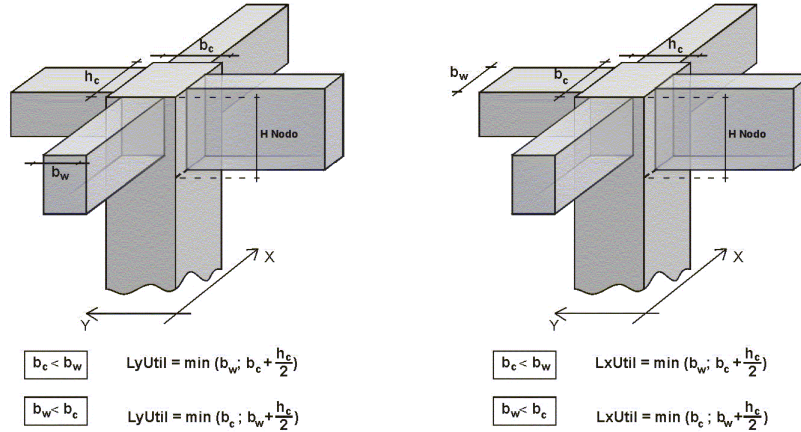
**Fimax** : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino

**Fi** : Diametro utilizzato nel disegno ferri

**Status** : *PASSANTE*:se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria  
*OK*:diametro è minore del diametro massimo ammissibile  
*PIEGA*: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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



- Filo N.ro** : Numero del filo fisso del pilastro a cui appartiene il nodo
- Quota (m)** : Quota in metri del nodo verificato
- Nodo3d N.ro** : Numerazione spaziale del nodo verificato
- Posiz. Pilastro** : Posizione del pilastro rispetto al nodo; **SUP** indica che il nodo verificato e' l'estremo inferiore di un pilastro; **INF** indica che il nodo verificato e' l'estremo superiore del pilastro
- Int.** : Flag di nodo interno (SI=Interno X ed Y ; X=Solo Dir.X; Y=Solo Dir.Y; SP=Spigolo; NO=Esterno X o Y)
- Sez.** : Numero di archivio della sezione del pilastro a cui appartiene il nodo
- Rotaz** : Rotazione di input del pilastro a cui appartiene il nodo
- HNodo** : Altezza del nodo in calcestruzzo su cui sono state effettuate le verifiche calcolata in funzione dell'intersezione tra il pilastro e le travi convergenti
- fck** : Resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo
- fy** : Resistenza caratteristica allo snervamento dell'acciaio delle armature
- LyUtil** : Larghezza utile del nodo lungo la direzione Y locale del pilastro
- AfX** : Area complessiva dei bracci in direzione X locale del pilastro
- LxUtil** : Larghezza utile del nodo lungo la direzione X locale del pilastro
- AfY** : Area complessiva dei bracci in direzione Y locale del pilastro
- Njbd (X/Y)** : Sforzo Normale associato al Taglio sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- Vjbd (X/Y)** : Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- Vjbr (X/Y)** : Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- STATUS** : Esito della verifica del nodo.  
- **NON VER**: si supera la resistenza della biella compressa; non è verificata la formula [7.4.8]

- *ELASTICO*: il nodo verifica e rimane in campo non fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.10]
- *FESSURATO*: il nodo verifica e risulta fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.11] per i nodi interni e con la formula [7.4.12] per i nodi esterni

FREQUENZE E MASSE ECCITATE															
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLV Z	Sd/g SLC	SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3	
										Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.
1	23,892	0,26298	5,0		0,199	0,150	0,150			31,03	10	159,16	49		
2	24,879	0,25255	5,0		0,199	0,150	0,150			34,75	11	159,13	49		
3	27,779	0,22619	5,0		0,199	0,150	0,150			252,93	79	0,07	0		
4	80,649	0,07791	5,0		0,139	0,179	0,179			0,00	0	0,44	0		
5	82,176	0,07646	5,0		0,138	0,180	0,180			0,04	0	0,74	0		
6	82,677	0,07600	5,0		0,138	0,180	0,180			0,32	0	0,11	0		
7	87,397	0,07189	5,0		0,135	0,181	0,181			0,00	0	0,02	0		
8	88,019	0,07138	5,0		0,134	0,181	0,181			0,02	0	0,11	0		
9	88,924	0,07066	5,0		0,134	0,181	0,181			1,35	0	0,00	0		
10	91,517	0,06866	5,0		0,133	0,182	0,182			0,00	0	0,00	0		
11	94,309	0,06662	5,0		0,131	0,182	0,182			0,37	0	0,01	0		
12	96,688	0,06498	5,0		0,130	0,183	0,183			0,00	0	0,00	0		

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE																	
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	
	2	0,00	0,04	0,27	-0,31	-0,58	0,12	0,00	1	0,00	-0,04	-0,32	0,31	-0,72	0,10	0,01	
	5	0,00	-0,30	0,64	-0,12	-1,18	-0,55	-0,01	4	0,00	0,30	-0,55	0,12	-0,84	-0,50	0,01	
	3	0,00	-0,05	0,53	-0,26	-0,76	0,05	0,00	2	0,00	0,05	-0,54	0,26	-0,80	-0,10	0,00	
	4	0,00	-0,05	0,41	-0,20	-0,68	-0,11	-0,01	3	0,00	0,05	-0,40	0,20	-0,68	-0,15	0,00	
	8	0,00	-0,04	0,18	-0,24	-0,38	-0,11	0,00	7	0,00	0,04	-0,23	0,24	-0,50	-0,12	0,01	
	9	0,00	-0,16	0,39	-0,19	-0,57	-0,21	0,00	8	0,00	0,16	-0,38	0,19	-0,56	-0,26	0,00	
	10	0,00	-0,17	0,27	-0,16	-0,46	-0,27	0,00	9	0,00	0,17	-0,28	0,16	-0,49	-0,34	0,00	
	11	0,00	-0,50	0,46	0,15	-0,84	-0,88	-0,01	10	0,00	0,50	-0,39	-0,15	-0,59	-0,86	0,01	
	14	0,00	0,09	0,10	-1,14	-0,21	0,24	0,00	13	0,00	-0,09	-0,19	1,14	-0,41	0,24	0,01	
	15	0,00	-0,07	0,93	-2,20	-1,49	-0,16	-0,01	14	0,00	0,07	-0,72	2,20	-0,88	-0,07	0,00	
	16	0,00	-0,25	0,35	0,69	-0,55	-0,41	0,00	15	0,00	0,25	-0,49	-0,69	-0,96	-0,48	0,00	
	17	0,00	-0,48	0,46	0,74	-0,84	-0,79	-0,01	16	0,00	0,48	-0,51	-0,74	-0,74	-0,90	0,01	
	20	0,00	0,76	0,20	-4,05	-0,48	1,35	-0,01	19	0,00	-0,76	-0,13	4,05	-0,27	1,38	0,01	
	22	0,00	0,32	0,27	-0,96	-0,54	0,83	0,00	21	0,00	-0,32	-0,30	0,96	-0,69	0,93	0,01	
	23	0,00	1,09	0,61	-2,41	-0,87	1,79	0,01	22	0,00	-1,09	-0,56	2,41	-0,82	1,46	0,00	
	24	0,00	0,97	0,30	-0,51	-0,51	1,80	-0,01	23	0,00	-0,97	-0,31	0,51	-0,55	1,70	0,01	
	25	0,00	1,17	0,68	1,75	-1,24	1,98	-0,01	24	0,00	-1,17	-0,63	-1,75	-0,94	2,10	-0,01	
	28	0,00	0,16	0,34	2,05	-0,73	0,45	0,00	27	0,00	-0,16	-0,41	-2,05	-0,90	0,44	0,01	
	29	0,00	0,34	0,74	5,70	-1,06	0,50	0,00	28	0,00	-0,34	-0,74	-5,70	-1,09	0,53	0,00	
	30	0,00	0,19	0,58	9,29	-1,01	0,38	0,00	29	0,00	-0,19	-0,58	-9,29	-0,96	0,31	0,00	
	34	0,00	-0,14	0,42	-0,30	-0,90	-0,34	0,00	33	0,00	0,14	-0,51	0,30	-1,14	-0,46	0,01	
	35	0,00	-0,37	0,84	-0,22	-1,20	-0,52	0,00	34	0,00	0,37	-0,84	0,22	-1,26	-0,59	0,00	
	36	0,00	-0,30	0,64	-0,19	-1,07	-0,55	-0,01	35	0,00	0,30	-0,63	0,19	-1,08	-0,56	0,01	
	37	0,00	-0,72	1,01	-0,16	-1,85	-1,36	-0,02	36	0,00	0,72	-0,87	0,16	-1,32	-1,18	0,01	
	5	0,00	0,19	0,49	-1,04	-1,07	0,47	0,01	11	0,00	-0,19	-0,51	1,04	-0,97	0,44	0,00	
	11	0,00	0,35	0,92	-3,22	-1,28	0,43	0,01	17	0,00	-0,35	-0,95	3,22	-1,30	0,56	0,01	
	17	0,00	0,16	0,56	-5,43	-1,04	-0,45	-0,01	25	0,00	-0,16	-0,60	5,43	-1,12	0,47	0,01	
	25	0,00	-2,26	-0,39	-6,52	-0,71	-2,14	0,04	39	0,00	2,26	0,38	6,52	0,35	-2,95	-0,04	
	1	0,00	-0,04	-0,28	-0,19	0,62	-0,07	0,01	7	0,00	0,04	0,25	0,19	0,49	-0,13	0,00	
	7	0,00	0,26	-0,61	0,11	0,71	0,24	0,01	13	0,00	-0,26	0,61	-0,11	0,70	0,37	0,00	
	13	0,00	-0,15	-0,29	0,11	0,54	-0,49	0,00	21	0,00	0,15	0,31	-0,11	0,54	-0,12	0,01	
	21	0,00	-1,18	-0,72	-0,10	0,70	-0,88	0,00	27	0,00	1,18	0,73	0,10	0,71	-1,42	0,01	
	27	0,00	0,36	-0,28	-0,18	0,53	1,00	0,01	33	0,00	-0,36	0,33	0,18	0,69	0,62	0,01	
	3	0,00	0,07	-0,15	0,29	0,33	0,19	0,01	9	0,00	-0,07	-0,13	-0,29	-0,26	0,19	0,00	
	9	0,00	0,37	-0,44	0,41	0,53	0,46	-0,02	15	0,00	-0,37	0,48	-0,41	0,53	0,41	0,02	
	15	0,00	0,41	-0,49	0,52	0,61	0,16	0,02	19	0,00	-0,41	0,65	-0,52	0,81	0,89	-0,01	
	19	0,00	-3,25	1,43	-0,38	-0,93	-2,04	0,00	23	0,00	3,25	-1,36	0,38	-0,75	-1,90	0,00	
	23	0,00	-1,76	-0,53	-0,37	0,55	-1,32	0,00	29	0,00	1,76	0,51	0,37	0,48	-2,10	0,01	
	29	0,00	0,55	-0,17	0,25	0,31	1,35	0,01	35	0,00	-0,55	-0,17	-0,25	0,36	1,17	0,01	
	4	0,00	0,15	0,22	-0,27	-0,49	0,43	0,01	10	0,00	-0,15	-0,16	0,27	-0,33	0,38	0,00	
	10	0,00	0,59	0,55	-0,49	-0,66	0,72	0,00	16	0,00	-0,59	-0,59	0,49	-0,65	0,66	0,00	
	16	0,00	0,61	0,66	-0,69	-0,81	0,53	-0,01	20	0,00	-0,61	-0,84	0,69	-1,05	1,06	0,02	
	20	0,00	-3,79	-1,59	-0,57	1,11	-2,57	0,02	24	0,00	3,79	1,52	0,57	0,78	-2,03	-0,02	
	24	0,00	-2,00	0,71	-0,49	-0,74	-1,53	-0,01	30	0,00	2,00	-0,70	0,49	-0,64	-2,35	0,01	
	30	0,00	0,74	0,22	-0,38	-0,39	1,78	0,01	36	0,00	-0,74	-0,24	0,38	-0,52	1,61	0,01	
	2	0,00	-0,04	-0,18	0,18	0,41	0,08	0,01	8	0,00	0,04	0,16	-0,18	0,32	-0,11	0,00	
	8	0,00	0,41	-0,42	0,32	0,48	0,41	0,01	14	0,00	-0,41	0,43	-0,32	0,50	0,55	0,00	
	14	0,00	-0,25	-0,19	0,51	0,37	-0,62	0,00	22	0,00	0,25	0,22	-0,51	0,37	-0,41	0,01	
	22	0,00	-2,05	-0,49	-0,20	0,47	-1,88	-0,01	28	0,00	2,05	0,51	0,20	0,51	-2,11	0,01	
	28	0,00	0,49	-0,19	-0,33	0,38	1,23	0,01	34	0,00	-0,49	0,24	0,33	0,47	1,01	0,01	
	30	0,00	0,41	-0,29	12,99	0,70	0,78	0,01	39	0,00	-0,41	0,27	-12,99	0,23	-0,82	-0,01	
	39	0,00	0,71	0,26	1,52	-0,33	1,75	-0,02	37	0,00	-0,71	-0,49	-1,52	-1,03	1,46	0,03	
	39	0,00	0,21	-0,69	-1,32	-0,22	0,39	-0,06	31	0,00	-0,21	0,84	1,32	1,56	-0,05	0,06	
	1	3,60	-0,89	0,77	-0,61	-1,13	-1,30	0,05	1	0,00	0,89	-0,77	0,61	-1,24	-1,45	-0,05	
	2	3,60	-1,25	0,40	-0,43	-0,42	-1,93	0,05	2	0,00	1,25	-0,40	0,43	-0,83	-1,94	-0,05	
	3	3,60	-1,27	0,29	0,26	-0,25	-1,95	0,06	3	0,00	1,27	-0,29	-0,26	-0,66	-1,98	-0,06	
	4	3,60	-1,31	-0,51	-0,48	0,58	-2,04	0,08	4	0,00	1,31	0,51	0,48	0,99	-2,04	-0,08	
	5	3,60	-1,35	-0,87	1,04	0,69	-2,01	0,13	5	0,00	1,35	0,87	-1,04	2,02	-2,16	-0,13	
	7	3,60	-0,49	1,08	-0,70	-1,67	-0,51	0,05	7	0,00	0,49	-1,08	0,70	-1,68	-1,01	-0,05	
	8	3,60	-0,69	0,60	-0,54	-0,88	-1,00	0,05	8	0,00	0,69	-0,60	0,54	-1,11	-1,31	-0,05	
	9	3,60	-0,81	0,56	0,28	-0,86	-1,27	0,06	9	0,00	0,81	-0,56	-0,28	-1,02	-1,45	-0,06	
	10	3,60	-0,74	-0,74	0,41	1,12	-1,10	0,07	10	0,00	0,74	0,74	-0,41	1,35	-1,39	-0,07	
	11	3,60	-0,75	-1,78	0,93	2,32	-0,76	0,11	11	0,00	0,75	1,78	-0,93	3,19	-1,55	-0,11	
	13	3,60	-0,36	1,09	0,46	-1,68	-0,29	0,06	13	0,00	0,36	-1,09	-0,46	-1,70	-0,84	-0,06	
	14	3,60	-0,70	0,68	0,35	-1,06	-1,01	0,06	14	0,00	0,70	-0,68	-0,35	-1,20	-1,33	-0,06	
	15	2,19	-4,09	1,02	-3,02	-2,27	-3,31	0,09	15	0,00	4,09	-1,02	3,02	-1,44	-3,60	-0,09	
	16	3,60	-1,09	-1,18	2,70	1,73	-1,60	0,07	16	0,00	1,09	1,18	-2,70	1,84	-1,69	-0,07	

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
17	3,60	-0,67	-1,82	0,57	2,38	-0,66	0,14	17	0,00	0,67	1,82	-0,57	3,25	-1,43	-0,14		
19	2,19	-0,52	-0,91	-7,17	0,18	-0,26	0,17	19	0,00	0,52	0,91	7,17	1,35	-0,62	-0,17		
20	3,60	-1,25	-0,91	1,31	1,74	-2,06	0,11	20	0,00	1,25	1,11	-1,31	1,71	-1,82	-0,11		
21	3,60	-0,67	1,10	-0,96	-1,69	-0,67	0,11	21	0,00	0,67	-1,10	0,96	-1,71	-1,40	-0,11		
22	3,60	-0,98	0,62	-0,85	-0,93	-1,41	0,09	22	0,00	0,98	-0,62	0,85	-1,15	-1,86	-0,09		
23	3,60	-1,11	-0,72	-0,60	1,17	-1,71	0,12	23	0,00	1,11	0,72	0,60	1,23	-1,99	-0,12		
24	3,60	-1,00	-0,78	0,34	1,22	-1,47	0,14	24	0,00	1,00	0,78	-0,34	1,38	-1,88	-0,14		
25	3,60	-1,09	-1,36	0,50	1,50	-1,16	0,24	25	0,00	1,09	1,36	-0,50	2,71	-2,23	-0,24		
27	3,60	-0,81	1,11	-0,45	-1,71	-0,76	0,07	27	0,00	0,81	-1,11	0,45	-1,72	-1,76	-0,07		
28	3,60	-1,41	0,70	-0,62	-1,12	-2,16	0,07	28	0,00	1,41	-0,70	0,62	-1,23	-2,57	-0,07		
29	3,60	-1,54	0,60	0,45	-0,95	-2,39	0,07	29	0,00	1,54	-0,60	-0,45	-1,06	-2,75	-0,07		
30	3,60	-1,26	-0,77	0,63	1,19	-1,78	0,09	30	0,00	1,26	0,77	-0,63	1,39	-2,45	-0,09		
31	3,60	-1,33	-0,30	0,78	-0,40	-1,52	0,10	31	0,00	1,33	0,30	-0,78	1,32	-2,93	-0,10		
33	3,60	-1,38	0,80	-0,68	-1,20	-2,02	-0,05	33	0,00	1,38	-0,80	0,68	-1,29	-2,26	0,05		
34	3,60	-1,95	0,42	-0,66	-0,45	-3,02	0,04	34	0,00	1,95	-0,42	0,66	-0,86	-3,04	-0,04		
35	3,60	-1,99	0,32	0,48	-0,30	-3,06	0,05	35	0,00	1,99	-0,32	-0,48	-0,69	-3,10	-0,05		
36	3,60	-2,06	-0,53	-0,84	0,62	-3,20	0,07	36	0,00	2,06	0,53	0,84	1,02	-3,20	-0,07		
37	3,60	-2,12	-0,84	1,49	0,57	-3,16	-0,09	37	0,00	2,12	0,84	-1,49	2,03	-3,41	0,09		
20	0,00	0,26	-0,54	10,04	0,51	0,86	0,04	41	2,19	-0,26	0,54	-10,04	1,32	-0,07	-0,04		
41	2,19	0,14	6,05	7,74	-1,32	0,07	-0,03	19	2,19	-0,14	-6,05	-7,74	-4,78	0,14	0,03		
15	2,19	0,16	-2,99	-4,91	3,50	0,07	-0,08	40	2,19	0,16	2,99	-4,91	-0,48	-0,12	0,08		
40	2,19	0,03	-0,49	-5,38	0,48	0,14	-0,01	16	3,60	-0,03	0,49	5,38	0,97	-0,05	0,01		
15	3,60	1,00	0,80	-0,46	-1,43	-0,42	0,05	15	2,19	-1,00	-0,80	0,46	0,70	1,33	-0,05		
19	3,60	-8,14	0,85	-1,12	-1,38	-2,08	0,13	19	2,19	8,14	-0,85	1,12	-0,65	-5,33	-0,13		
1	3,60	0,00	-0,51	0,00	1,60	0,00	-0,01	2	3,60	0,00	0,51	0,00	1,23	0,00	0,01		
2	3,60	0,00	-0,92	0,00	1,38	0,00	-0,02	3	3,60	0,00	0,92	0,00	1,37	0,00	0,02		
3	3,60	0,00	-0,67	0,00	1,26	0,00	-0,02	4	3,60	0,00	0,67	0,00	1,18	0,00	0,02		
4	3,60	0,00	-1,11	0,00	1,59	0,00	-0,04	5	3,60	0,00	1,11	0,00	2,31	0,00	0,04		
5	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
21	3,60	0,00	-0,32	0,00	0,94	0,00	0,00	22	3,60	0,00	0,32	0,00	0,82	0,00	0,00		
22	3,60	0,00	-0,76	0,00	1,19	0,00	0,01	23	3,60	0,00	0,76	0,00	1,08	0,00	-0,01		
23	3,60	0,00	-0,46	0,00	0,79	0,00	-0,01	24	3,60	0,00	0,46	0,00	0,86	0,00	0,01		
24	3,60	0,00	-0,78	0,00	1,26	0,00	-0,03	25	3,60	0,00	0,78	0,00	1,46	0,00	0,03		
25	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
33	3,60	0,00	-0,81	0,00	2,54	0,00	0,01	34	3,60	0,00	0,81	0,00	1,95	0,00	-0,01		
34	3,60	0,00	-1,45	0,00	2,18	0,00	-0,02	35	3,60	0,00	1,45	0,00	2,16	0,00	0,02		
35	3,60	0,00	-1,07	0,00	1,99	0,00	-0,02	36	3,60	0,00	1,07	0,00	1,86	0,00	0,02		
36	3,60	0,00	-1,76	0,00	2,51	0,00	-0,04	37	3,60	0,00	1,76	0,00	3,63	0,00	0,04		
37	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
1	3,60	0,00	-0,45	0,00	1,35	0,00	-0,01	7	3,60	0,00	0,45	0,00	1,03	0,00	0,01		
7	3,60	0,00	-0,98	0,00	1,15	0,00	-0,02	13	3,60	0,00	0,98	0,00	1,14	0,00	0,02		
13	3,60	0,00	-0,51	0,00	1,04	0,00	-0,03	21	3,60	0,00	0,51	0,00	1,04	0,00	0,03		
21	3,60	0,00	-1,13	0,00	1,12	0,00	-0,05	27	3,60	0,00	1,13	0,00	1,07	0,00	0,05		
27	3,60	0,00	-0,57	0,00	1,12	0,00	0,04	33	3,60	0,00	0,57	0,00	1,47	0,00	-0,04		
7	3,60	0,00	-0,22	0,00	0,66	0,00	0,00	8	3,60	0,00	0,22	0,00	0,58	0,00	0,00		
8	3,60	0,00	-0,51	0,00	0,81	0,00	-0,01	9	3,60	0,00	0,51	0,00	0,72	0,00	0,01		
9	3,60	0,00	-0,34	0,00	0,59	0,00	-0,01	10	3,60	0,00	0,34	0,00	0,64	0,00	0,01		
10	3,60	0,00	-0,54	0,00	0,86	0,00	-0,02	11	3,60	0,00	0,54	0,00	1,02	0,00	0,02		
11	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
13	3,60	0,00	-0,22	0,00	0,66	0,00	0,00	14	3,60	0,00	0,22	0,00	0,55	0,00	0,00		
14	3,60	0,00	-0,28	0,00	0,56	0,00	-0,01	15	3,60	0,00	0,28	0,00	0,29	0,00	0,01		
15	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,29	0,00	0,01	16	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,28	0,00	-0,01		
16	3,60	0,00	-0,45	0,00	0,67	0,00	-0,02	17	3,60	0,00	0,45	0,00	0,91	0,00	0,02		
17	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
27	3,60	0,00	-0,40	0,00	1,21	0,00	0,00	28	3,60	0,00	0,40	0,00	0,98	0,00	0,00		
28	3,60	0,00	-0,85	0,00	1,30	0,00	0,00	29	3,60	0,00	0,85	0,00	1,25	0,00	0,00		
29	3,60	0,00	-0,73	0,00	1,23	0,00	-0,01	30	3,60	0,00	0,73	0,00	1,42	0,00	0,01		
30	3,60	0,00	-0,38	0,00	1,07	0,00	0,02	39	3,60	0,00	0,38	0,00	0,41	0,00	-0,02		
31	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
39	3,60	0,00	-0,74	0,00	-0,36	0,00	-0,13	31	3,60	0,00	0,74	0,00	1,63	0,00	0,13		
19	3,60	0,00	-2,20	0,00	5,56	0,00	0,00	20	3,60	0,00	2,20	0,00	2,37	0,00	0,00		
2	3,60	0,00	-0,19	0,00	0,54	0,00	-0,01	8	3,60	0,00	0,19	0,00	0,46	0,00	0,01		
8	3,60	0,00	-0,61	0,00	0,75	0,00	-0,01	14	3,60	0,00	0,61	0,00	0,67	0,00	0,01		
14	3,60	0,00	-0,21	0,00	0,41	0,00	-0,01	22	3,60	0,00	0,21	0,00	0,45	0,00	0,01		
22	3,60	0,00	-0,76	0,00	0,79	0,00	-0,01	28	3,60	0,00	0,76	0,00	0,69	0,00	0,01		
28	3,60	0,00	-0,22	0,00	0,44	0,00	0,01	34	3,60	0,00	0,22	0,00	0,58	0,00	-0,01		
5	3,60	0,00	0,52	0,00	-1,29	0,00	-0,01	11	3,60	0,00	-0,52	0,00	-1,14	0,00	0,01		
17	3,60	0,00	0,65	0,00	-1,27	0,00	-0,02	25	3,60	0,00	-0,65	0,00	-1,39	0,00	0,02		
3	3,60	0,00	-0,16	0,00	0,48	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,16	0,00	0,38	0,00	0,00		
9	3,60	0,00	-0,40	0,00	0,53	0,00	0,02	15	3,60	0,00	0,40	0,00	0,40	0,00	-0,02		
15	3,60	0,00	-1,01	0,00	1,20	0,00	-0,12	19	3,60	0,00	1,01	0,00	1,39	0,00	0,12		
19	3,60	0,00	1,21	0,00	-0,77	0,00	0,09	23	3,60	0,00	-1,21	0,00	-0,70	0,00	-0,09		
23	3,60	0,00	-0,58	0,00	0,57	0,00	-0,01	29	3,60	0,00	0,58	0,00	0,56	0,00	0,01		
29	3,60	0,00	-0,21	0,00	0,40	0,00	0,01	35	3,60	0,00	0,21	0,00	0,53	0,00	-0,01		
4	3,60	0,00	0,19	0,00	-0,56	0,00	-0,01	10	3,60	0,00	-0,19	0,00	-0,47	0,00	0,01		
10	3,60	0,00	0,64	0,00	-0,81	0,00	0,01	16	3,60	0,00	-0,64	0,00	-0,68	0,00	-0,01		
16	3,60	0,00	1,35	0,00	-1,82	0,00	0,02	20	3,60	0,00	-1,35	0,00	-1,63	0,00	-0,02		
20	3,60	0,00	-1,07	0,00	0,62	0,00	-0,06	24	3,60	0,00	1,07	0,00	0,69	0,00	0,06		
24	3,60	0,00	0,88	0,00	-0,85	0,00	-0,03	30	3,60	0,00	-0,88	0,00	-0,87	0,00	0,03		
30	3,60	0,00	0,25	0,00	-0,52	0,00	0,02	36	3,60	0,00	-0,25	0,00	-0,63	0,00	-0,02		
11	3,60	0,00	1,16	0,00	-1,63	0,00	-0,01	17	3,60	0,00	-1,16	0,00	-1,63	0,00	0,01		
25	3,60	0,00	-0,41	0,00	-0,90	0,00	0,08	39	3,60	0,00	0,41	0,00	0,38	0,00	-0,08		
39	3,60	0,00	0,35	0,00	-0,47	0,00	-0,03	37	3,60	0,00	-0,35	0,00	-1,12	0,00	0,03		

CARATTERISTICHE MEDIATE: 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	6,47	-0,17	0,15	0,01	-0,10	-0,12	0,02	8	3,60	0,17	-0,15	-0,01	-0,32	-0,37	-0,02
	10	6,47	-0,16	-0,11	0,08	0,14	-0,06	-0,01	10	3,60	0,16	0,11	-0,08	0,17	-0,41	0,01
	13	6,47	-0,10	0,11	0,03	-0,10	-0,01	0,03	13	3,60	0,10	-0,11	-0,03	-0,22	-0,28	-0,03
	16	6,47	-0,11	-0,20	-0,06	0,16	0,01	-0,02	16	3,60	0,11	0,20	0,06	0,41	-0,31	0,02
	21	6,47	-0,06	0,11	-0,08	-0,11	-0,09	0,08	21	3,60	0,06	-0,11	0,08	-0,21	0,14	-0,08
	22	6,47	-0,26	0,15	0,01	-0,09	-0,17	-0,03	22	3,60	0,26	-0,15	-0,01	-0,34	-0,56	0,03
	24	6,47	-0,32	-0,16	-0,10	0,17	-0,24	0,05	24	3,60	0,32	0,16	0,10	0,28	-0,67	-0,05
	25	6,47	-0,10	-0,10	0,08	-0,02	-0,16	0,04	25	3,60	0,10	0,10	-0,08	0,30	-0,22	-0,04
	27	6,47	-0,14	0,12	0,06	-0,10	-0,01	0,05	27	3,60	0,14	-0,12	-0,06	-0,23	-0,40	-0,05
	30	6,47	-0,27	-0,13	-0,11	0,15	-0,13	0,06	30	3,60	0,27	0,13	0,11	0,23	-0,65	-0,06
	31	6,47	-0,08	-0,16	0,04	0,01	-0,13	-0,02	31	3,60	0,08	0,16	-0,04	0,46	0,23	0,02
	33	6,47	0,01	0,01	-0,02	-0,03	-0,06	-0,05	33	3,60	-0,01	-0,01	0,02	0,05	0,07	0,05
	34	6,47	-0,24	0,01	-0,05	-0,04	-0,17	0,02	34	3,60	0,24	-0,01	0,05	0,04	-0,51	-0,02
	35	6,47	-0,26	0,05	0,02	0,00	-0,21	0,03	35	3,60	0,26	-0,05	-0,02	-0,14	-0,53	-0,03
	36	6,47	-0,28	0,07	-0,02	0,04	-0,19	0,05	36	3,60	0,28	-0,07	0,02	-0,24	-0,61	-0,05
	37	6,47	0,04	-0,11	0,05	0,01	-0,09	-0,03	37	3,60	-0,04	0,11	-0,05	0,30	0,20	0,03
	1	6,47	0,00	-0,01	0,10	0,03	0,00	0,00	2	6,47	0,00	0,01	-0,10	0,03	0,00	0,00
	2	6,47	0,01	-0,04	0,04	0,06	0,01	0,00	3	6,47	-0,01	0,04	-0,04	0,06	0,01	0,00
	3	6,47	0,01	-0,03	-0,04	0,06	0,01	0,00	4	6,47	-0,01	0,03	0,04	0,06	0,02	0,00
	4	6,47	0,02	-0,03	-0,13	0,05	0,03	0,00	5	6,47	-0,02	0,03	0,13	0,05	0,03	0,00
	7	6,47	0,00	-0,02	0,11	0,06	-0,01	0,00	8	6,47	0,00	0,02	-0,11	0,06	-0,01	0,00
	8	6,47	0,00	-0,01	0,07	0,05	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,01	-0,07	0,05	0,00	0,00
	1	6,47	0,00	-0,01	0,10	0,02	0,01	0,00	7	6,47	0,00	0,01	-0,10	0,02	0,00	0,00
	21	6,47	0,00	-0,03	0,16	0,09	-0,01	0,00	22	6,47	0,00	0,03	-0,16	0,09	-0,01	0,00
	22	6,47	0,00	-0,02	0,08	0,07	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,02	-0,08	0,07	0,00	0,00
	7	6,47	0,02	-0,05	0,06	0,06	0,02	0,00	13	6,47	-0,02	0,05	-0,06	0,05	0,02	0,00
	24	6,47	0,01	-0,08	-0,08	0,15	0,02	0,00	25	6,47	-0,01	0,08	0,08	0,14	0,03	0,00
	33	6,47	0,00	-0,02	0,15	0,05	0,01	0,00	34	6,47	0,00	0,02	-0,15	0,05	0,00	0,00
	34	6,47	0,01	-0,07	0,07	0,10	0,01	0,00	35	6,47	-0,01	0,07	-0,07	0,10	0,01	0,00
	35	6,47	0,01	-0,05	-0,06	0,09	0,01	0,00	36	6,47	-0,01	0,05	0,06	0,09	0,01	0,00
	36	6,47	0,02	-0,05	-0,19	0,09	0,03	0,00	37	6,47	-0,02	0,05	0,19	0,08	0,04	0,00
	13	6,47	0,00	-0,02	0,02	0,03	-0,01	0,00	21	6,47	0,00	0,02	-0,02	0,03	-0,01	0,00
	21	6,47	0,06	-0,07	-0,02	0,07	0,05	0,00	27	6,47	-0,06	0,07	0,02	0,07	0,06	0,00
	27	6,47	-0,01	-0,01	-0,08	0,02	-0,03	0,00	33	6,47	0,01	0,01	0,08	0,02	-0,02	0,00
	2	6,47	0,00	-0,02	0,07	0,05	0,01	0,00	8	6,47	0,00	0,02	-0,07	0,05	0,01	0,00
	8	6,47	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,01	0,00	22	6,47	0,00	0,01	0,00	0,04	0,01	0,00
	30	6,47	0,01	-0,04	-0,16	0,13	0,02	0,00	31	6,47	-0,01	0,04	0,16	0,12	0,02	0,00
	22	6,47	0,00	-0,01	-0,07	0,04	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,01	0,07	0,04	-0,01	0,00
	4	6,47	0,00	0,01	-0,17	-0,03	0,01	0,00	10	6,47	0,00	-0,01	0,17	-0,03	0,01	0,00
	10	6,47	-0,02	0,08	-0,12	-0,10	-0,02	0,00	16	6,47	0,02	-0,08	0,12	-0,10	-0,02	0,00
	16	6,47	0,01	0,02	0,05	-0,05	0,02	0,00	24	6,47	-0,01	-0,02	-0,05	-0,04	0,01	0,00
	24	6,47	0,04	0,10	0,09	-0,10	0,04	0,00	30	6,47	-0,04	-0,10	-0,09	-0,10	0,04	0,00
	30	6,47	-0,01	0,02	0,16	-0,04	-0,03	0,00	36	6,47	0,01	-0,02	-0,16	-0,04	-0,03	0,00

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	2	0,00	0,05	-0,49	0,49	1,06	0,15	0,01	1	0,00	-0,05	0,61	-0,49	1,35	0,13	0,02
	5	0,00	0,51	-1,21	0,17	2,20	0,90	0,02	4	0,00	-0,51	1,02	-0,17	1,56	0,87	0,01
	3	0,00	-0,09	-0,98	0,35	1,41	-0,10	0,00	2	0,00	0,09	0,99	-0,35	1,48	-0,16	0,01
	4	0,00	-0,01	-0,75	0,25	1,25	-0,16	0,01	3	0,00	0,01	0,74	-0,25	1,26	0,14	0,01
	8	0,00	0,09	-0,21	0,20	0,48	0,23	0,00	7	0,00	-0,09	0,34	-0,20	0,69	0,24	0,01
	9	0,00	-0,10	-0,50	0,16	0,74	-0,15	0,00	8	0,00	0,10	0,51	-0,16	0,74	-0,14	0,00
	10	0,00	0,08	-0,37	0,28	0,61	0,07	-0,01	9	0,00	-0,08	0,37	-0,28	0,64	0,22	0,01
	11	0,00	0,73	-0,62	-0,21	1,11	1,27	0,02	10	0,00	-0,73	0,49	0,21	0,74	1,29	0,01
	14	0,00	0,09	-0,11	0,95	0,20	0,25	0,00	13	0,00	-0,09	0,13	-0,95	0,33	0,25	0,01
	15	0,00	0,07	-0,79	1,75	1,27	0,13	0,00	14	0,00	-0,07	0,60	-1,75	0,74	-0,10	0,00
	16	0,00	0,13	-0,34	-0,55	0,53	0,17	-0,01	15	0,00	-0,13	0,46	0,55	0,89	0,31	0,01
	17	0,00	0,78	-0,36	-0,60	0,68	1,33	0,02	16	0,00	-0,78	0,41	0,60	0,58	1,41	0,01
	20	0,00	-0,36	-0,08	1,24	0,18	-0,68	0,01	19	0,00	0,36	0,05	-1,24	0,10	-0,63	0,00
	22	0,00	0,07	0,07	0,17	-0,09	0,20	0,00	21	0,00	-0,07	0,09	-0,17	0,13	0,20	0,01
	23	0,00	-0,18	-0,11	0,42	0,16	-0,29	0,00	22	0,00	0,18	0,11	-0,42	0,15	-0,25	0,01
	24	0,00	-0,24	-0,03	-0,13	0,02	-0,40	0,00	23	0,00	0,24	-0,06	0,13	-0,06	-0,48	0,00
	25	0,00	0,97	-0,09	-0,92	0,18	1,65	0,02	24	0,00	-0,97	0,13	0,92	0,17	1,76	0,01
	28	0,00	0,06	-0,05	0,13	-0,05	0,17	0,00	27	0,00	-0,06	-0,08	-0,13	-0,12	0,16	0,01
	29	0,00	-0,11	0,07	0,21	-0,10	-0,13	0,00	28	0,00	0,11	-0,09	-0,21	-0,12	-0,19	0,00
	30	0,00	-0,14	0,06	0,41	-0,09	-0,21	0,00	29	0,00	0,14	-0,06	-0,41	-0,08	-0,28	0,00
	34	0,00	0,04	0,19	-0,09	-0,42	0,13	0,01	33	0,00	-0,04	-0,27	0,09	-0,56	0,11	0,02
	35	0,00	-0,08	0,40	-0,15	-0,57	-0,10	0,00	34	0,00	0,08	-0,40	0,15	-0,60	-0,13	0,01
	36	0,00	-0,05	0,31	-0,25	-0,51	-0,25	0,01	35	0,00	0,05	-0,30	0,25	-0,51	0,09	0,01
	37	0,00	0,56	0,50	0,14	-0,89	-1,00	0,02	36	0,00	-0,56	-0,41	-0,14	-0,63	1,05	0,01
	5	0,00	0,33	-0,78	1,66	1,66	0,77	-0,02	11	0,00	-0,33	0,77	-1,66	1,49	0,78	0,00
	11	0,00	-0,34	-1,44	4,94	1,99	-0,46	-0,02	17	0,00	0,34	1,45	-4,94	2,00	-0,49	0,01
	17	0,00	-0,33	-0,88	8,35	1,60	-0,70	-0,01	25	0,00	0,33	0,85	-8,35	1,64	-0,68	0,00
	25	0,00	1,02	-0,77	11,56	1,44	0,92	-0,01	39	0,00	-1,02	0,57	-11,56	0,04	1,38	0,01
	1	0,00	0,05	-0,46	-0,34	1,00	0,10	-0,02	7	0,00	-0,05	0,39	0,34	0,78	0,18	0,00
	7	0,00	-0,29	-0,98	-0,20	1,15	-0,34	-0,01	13	0,00	0,29	0,98	0,20	1,12	-0,33	0,00
	13	0,00	-0,05	-0,47	-0,09	0,86	0,13	-0,01	21	0,00	0,05	0,48	0,09	0,86	-0,09	0,00
	21	0,00	-0,11	-1,16	0,10	1,12	-0,09	0,00	27	0,00	0,11	1,16	-0,10	1,13	-0,12	0,00
	27	0,00	-0,02	-0,47	0,28	0,87	0,04	0,00	33	0,00	0,02	0,50	-0,28	1,09	-0,06	0,01
	3	0,00	0,11	-0,32	-0,59	0,72	0,28	-0,01	9	0,00	-0,11	0,28	0,59	0,56	0,31	0,00
	9	0,00	-0,26	-0,93	-0,75	1,06	-0,30	0,01	15	0,00	0,26	0,97	0,75	1,14	-0,29	-0,02
	15	0,00	-0,20	-0,83	-0,23	1,08	0,24	-0,02	19	0,00	0,20	0,86	0,23	1,03	-0,28	0,02
	19	0,00	0,95	-1,65	0,54	1,10	0,57	-0,01	23	0,00	-0,95	1,64	-0,54			



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

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
22	3,60	0,00	-1,45	0,00	0,00	1,51	0,00	-0,01	28	3,60	0,00	1,45	0,00	1,31	0,00	0,01
28	3,60	0,00	-0,43	0,00	0,00	0,84	0,00	0,00	34	3,60	0,00	0,43	0,00	1,11	0,00	0,00
5	3,60	0,00	-0,80	0,00	0,00	1,99	0,00	0,01	11	3,60	0,00	0,80	0,00	1,77	0,00	-0,01
17	3,60	0,00	-0,97	0,00	0,00	1,92	0,00	-0,01	25	3,60	0,00	0,97	0,00	2,05	0,00	0,01
3	3,60	0,00	-0,35	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,35	0,00	0,83	0,00	0,00
9	3,60	0,00	-0,85	0,00	0,00	1,11	0,00	-0,02	15	3,60	0,00	0,85	0,00	0,87	0,00	0,02
15	3,60	0,00	-1,82	0,00	0,00	2,33	0,00	0,04	19	3,60	0,00	1,82	0,00	2,31	0,00	-0,04
19	3,60	0,00	-1,74	0,00	0,00	1,00	0,00	-0,04	23	3,60	0,00	1,74	0,00	1,11	0,00	0,04
23	3,60	0,00	-1,18	0,00	0,00	1,08	0,00	-0,01	29	3,60	0,00	1,18	0,00	1,20	0,00	0,01
29	3,60	0,00	-0,45	0,00	0,00	0,88	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,45	0,00	1,16	0,00	0,00
4	3,60	0,00	-0,35	0,00	0,00	1,02	0,00	0,01	10	3,60	0,00	0,35	0,00	0,86	0,00	-0,01
10	3,60	0,00	-1,10	0,00	0,00	1,39	0,00	-0,02	16	3,60	0,00	1,10	0,00	1,18	0,00	0,02
16	3,60	0,00	-2,14	0,00	0,00	3,03	0,00	-0,01	20	3,60	0,00	2,14	0,00	2,41	0,00	0,01
20	3,60	0,00	-2,04	0,00	0,00	1,06	0,00	0,01	24	3,60	0,00	2,04	0,00	1,41	0,00	-0,01
24	3,60	0,00	-1,51	0,00	0,00	1,40	0,00	-0,01	30	3,60	0,00	1,51	0,00	1,53	0,00	0,01
30	3,60	0,00	-0,46	0,00	0,00	0,94	0,00	0,00	36	3,60	0,00	0,46	0,00	1,15	0,00	0,00
11	3,60	0,00	-1,80	0,00	0,00	2,54	0,00	-0,02	17	3,60	0,00	1,80	0,00	2,54	0,00	0,02
25	3,60	0,00	-0,78	0,00	0,00	1,80	0,00	-0,01	39	3,60	0,00	0,78	0,00	0,07	0,00	0,01
39	3,60	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,36	0,00	-0,01	37	3,60	0,00	0,41	0,00	1,50	0,00	0,01
1	6,47	-0,03	-0,05	-0,01	-0,04	0,06	-0,05	-0,05	1	3,60	0,03	0,05	0,01	0,18	-0,13	0,05
2	6,47	0,25	0,06	0,04	-0,10	0,18	0,03	2	3,60	-0,25	-0,06	-0,04	-0,01	0,17	0,54	-0,03
3	6,47	0,28	0,10	-0,02	0,00	0,23	0,04	3	3,60	-0,28	-0,10	0,02	-0,29	0,56	-0,04	-0,04
4	6,47	0,30	-0,14	-0,03	-0,06	0,21	0,08	4	3,60	-0,30	0,14	0,03	0,47	0,66	-0,08	-0,08
5	6,47	-0,08	0,14	-0,05	0,01	0,10	-0,05	5	3,60	0,08	-0,14	0,05	-0,41	-0,32	0,05	-0,05
7	6,47	-0,05	0,16	-0,05	-0,13	0,08	0,02	7	3,60	0,05	-0,16	0,05	-0,32	-0,18	-0,02	-0,02
8	6,47	0,18	0,29	0,01	-0,19	0,14	-0,02	8	3,60	-0,18	-0,29	-0,01	-0,63	0,39	0,02	0,02
10	6,47	0,17	0,17	-0,11	-0,24	0,06	0,02	10	3,60	-0,17	-0,17	0,11	-0,24	0,42	-0,02	-0,02
13	6,47	0,07	0,16	0,04	-0,15	-0,01	0,02	13	3,60	-0,07	-0,16	-0,04	-0,32	0,21	-0,02	-0,02
16	6,47	0,09	0,32	0,09	-0,28	-0,02	0,03	16	3,60	-0,09	-0,32	-0,09	-0,64	0,25	-0,03	-0,03
21	6,47	0,01	0,17	-0,07	-0,16	0,02	0,03	21	3,60	-0,01	-0,17	0,07	-0,33	-0,02	-0,03	-0,03
22	6,47	0,04	0,29	0,00	-0,16	0,02	-0,03	22	3,60	-0,04	-0,29	0,00	-0,67	0,08	0,03	0,03
24	6,47	0,04	0,32	-0,16	-0,31	0,03	0,04	24	3,60	-0,04	-0,32	0,16	-0,60	0,07	-0,04	-0,04
25	6,47	-0,01	0,13	-0,01	0,00	0,03	-0,04	25	3,60	0,01	-0,13	0,01	-0,38	-0,03	0,04	0,04
27	6,47	-0,01	0,17	0,07	-0,15	-0,01	0,03	27	3,60	0,01	-0,17	-0,07	-0,35	0,04	-0,03	-0,03
30	6,47	-0,03	0,24	0,16	-0,29	-0,02	0,03	30	3,60	0,03	-0,24	-0,16	-0,40	-0,09	-0,03	-0,03
31	6,47	0,03	0,24	0,01	0,00	-0,02	0,03	31	3,60	-0,03	-0,24	-0,01	-0,68	0,09	-0,03	-0,03
33	6,47	0,01	-0,03	0,02	-0,04	-0,03	-0,03	33	3,60	-0,01	0,03	-0,02	0,12	0,05	0,03	0,03
34	6,47	-0,10	0,05	0,02	-0,08	-0,07	0,03	34	3,60	0,10	-0,05	-0,02	0,16	-0,21	-0,03	-0,03
35	6,47	-0,11	0,11	0,01	0,00	-0,09	0,03	35	3,60	0,11	-0,11	-0,01	-0,30	-0,22	-0,03	-0,03
36	6,47	-0,12	-0,13	0,04	-0,07	-0,09	0,07	36	3,60	0,12	0,13	-0,04	0,43	-0,25	-0,07	-0,07
37	6,47	0,03	0,15	0,02	0,00	-0,05	-0,06	37	3,60	-0,03	-0,15	-0,02	-0,42	0,14	0,06	0,06
1	6,47	0,00	0,02	-0,17	-0,05	-0,01	0,00	2	6,47	0,00	-0,02	0,17	-0,06	-0,01	0,00	0,00
2	6,47	-0,01	0,07	-0,07	-0,11	-0,02	0,00	3	6,47	0,01	-0,07	0,07	-0,11	-0,02	0,00	0,00
3	6,47	0,02	0,06	0,08	-0,10	0,03	0,00	4	6,47	-0,02	-0,06	-0,08	-0,10	0,03	0,00	0,00
4	6,47	-0,02	0,05	0,23	-0,10	-0,04	0,00	5	6,47	0,02	-0,05	-0,23	-0,09	0,04	0,00	0,00
7	6,47	0,00	0,03	-0,13	-0,07	-0,01	0,00	8	6,47	0,00	-0,03	0,13	-0,07	-0,01	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,02	-0,08	-0,06	0,01	0,00	10	6,47	0,00	-0,02	0,08	-0,06	0,01	0,00	0,00
1	6,47	0,00	-0,01	0,15	0,03	0,00	0,00	7	6,47	0,00	0,01	-0,15	0,04	0,00	0,00	0,00
21	6,47	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	22	6,47	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	24	6,47	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
7	6,47	-0,01	-0,07	0,10	0,08	-0,01	0,00	13	6,47	0,01	0,07	-0,10	0,08	-0,01	0,00	0,00
24	6,47	-0,02	0,01	0,02	-0,03	-0,04	0,00	25	6,47	0,02	-0,01	-0,02	-0,03	-0,04	0,00	0,00
33	6,47	0,00	-0,01	0,06	0,02	-0,01	0,00	34	6,47	0,00	0,01	-0,06	0,02	-0,01	0,00	0,00
34	6,47	-0,01	-0,03	0,02	0,04	-0,02	0,00	35	6,47	0,01	0,03	-0,02	0,04	-0,02	0,00	0,00
35	6,47	0,02	-0,02	-0,03	0,04	0,03	0,00	36	6,47	-0,02	0,02	0,03	0,04	0,03	0,00	0,00
36	6,47	-0,03	-0,02	-0,09	0,04	-0,05	0,00	37	6,47	0,03	0,02	0,09	0,04	-0,05	0,00	0,00
13	6,47	0,01	-0,03	0,03	0,05	0,01	0,00	21	6,47	-0,01	0,03	-0,03	0,05	0,01	0,00	0,00
21	6,47	0,01	-0,09	-0,04	0,09	0,01	0,00	27	6,47	-0,01	0,09	0,04	0,09	0,01	0,00	0,00
27	6,47	0,00	-0,02	-0,13	0,04	0,00	0,00	33	6,47	0,00	0,02	0,13	0,04	0,01	0,00	0,00
2	6,47	0,00	-0,04	0,13	0,09	-0,01	0,00	8	6,47	0,00	0,04	-0,13	0,10	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	-0,02	-0,01	0,08	0,01	0,00	22	6,47	0,00	0,02	0,01	0,08	0,01	0,00	0,00
30	6,47	0,01	-0,01	-0,03	0,02	0,03	0,00	31	6,47	-0,01	0,01	0,03	0,01	0,03	0,00	0,00
22	6,47	0,00	-0,02	-0,13	0,08	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,02	0,13	0,07	0,00	0,00	0,00
4	6,47	0,00	-0,02	0,29	0,06	-0,01	0,00	10	6,47	0,00	0,02	-0,29	0,06	-0,01	0,00	0,00
10	6,47	0,03	-0,13	0,24	0,15	0,03	0,00	16	6,47	-0,03	0,13	-0,24	0,16	0,03	0,00	0,00
16	6,47	0,00	-0,04	-0,03	0,09	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,04	0,03	0,08	0,00	0,00	0,00
24	6,47	0,01	-0,19	-0,16	0,19	0,01	0,00	30	6,47	-0,01	0,19	0,16	0,18	0,01	0,00	0,00
30	6,47	0,00	-0,03	-0,28	0,07	-0,01	0,00	36	6,47	0,00	0,03	0,28	0,07	0,01	0,00	0,00

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
2	0,00	0,01	0,73	-0,66	-0,66	-0,66	0,02	0,00	1	0,00	-0,01	0,73	0,66	0,58	0,03	0,00
5	0,00	0,06	0,48	0,20	-0,17	0,11	0,00	4	0,00	-0,06	0,55	-0,20	0,27	0,09	0,00	0,00
3	0,00	0,03	0,64	-0,10	-0,46	0,05	0,00	2	0,00	-0,03	0,29	0,10	-0,02	0,05	0,00	0,00
4	0,00	0,01	0,68	-0,03	-0,53	0,01	0,00	3	0,00	-0,01	0,51	0,03	0,24	0,02	0,00	0,00
8	0,00	-0,01	0,50	-0,57	-0,48	-0,02	0,00	7	0,00	0,01	0,53	0,57	0,49	-0,02	0,00	0,00
9	0,00	-0,01	0,51	0,23	-0,39	-0,02	0,00	8	0,00	0,01	0,11	-0,23	-0,16	-0,02	0,00	0,00
10	0,00	-0,01	0,49	0,45	-0,43	-0,03	0,00	9	0,00	0,01	0,36	-0,45	0,19	-0,02	0,00	0,00
11	0,00	0,03	0,15	0,86	0,24	0,05	0,00	10	0,00	-0,03	0,44	-0,86	0,22	0,05	0,00	0,00
14	0,00	-0,02	0,56	-0,85	-0,51	-0,05	0,00	13	0,00	0,02	0,60	0,85	0,57	-0,06	0,00	0,00
15	0,00	-0,07	0,61	-0,24	-0,											

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
28	0,00	0,00	0,56	-0,90	-0,51	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,62	0,90	0,63	0,00	0,00	
29	0,00	0,00	0,52	-0,21	-0,38	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,18	0,21	-0,10	0,01	0,00	
30	0,00	-0,01	0,37	-0,26	-0,21	-0,03	0,00	0,00	29	0,00	0,01	0,46	0,26	0,32	-0,02	0,00	
34	0,00	0,00	0,73	-0,61	-0,63	-0,01	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,76	0,61	0,63	-0,01	0,00	
35	0,00	0,00	0,60	-0,10	-0,40	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,37	0,10	0,08	0,00	0,00	
36	0,00	0,00	0,66	-0,04	-0,48	-0,01	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,56	0,04	0,30	-0,01	0,00	
37	0,00	0,02	0,42	0,17	-0,07	0,03	0,01	0,36	0,00	-0,02	0,61	-0,17	0,36	0,03	-0,01	0,00	
5	0,00	-0,06	0,42	-0,16	-0,26	-0,12	0,00	11	0,00	0,06	0,43	0,16	0,29	-0,14	-0,01	0,00	
11	0,00	0,04	0,26	-0,23	-0,14	0,08	0,00	17	0,00	-0,04	0,38	0,23	0,30	0,05	0,00	0,00	
17	0,00	0,01	0,42	-0,14	-0,28	0,01	-0,01	25	0,00	-0,01	0,28	0,14	0,06	0,01	0,00	0,00	
25	0,00	-0,02	0,38	-0,69	-0,40	-0,04	0,00	39	0,00	0,02	0,04	0,69	0,03	-0,01	-0,01	0,00	
1	0,00	-0,02	0,70	-0,32	-0,52	-0,05	0,00	7	0,00	0,02	0,66	0,32	0,48	-0,07	0,00	0,00	
7	0,00	0,06	0,38	-0,18	-0,23	0,09	0,00	13	0,00	-0,06	0,40	0,18	0,25	0,05	0,00	0,00	
13	0,00	0,02	0,64	-0,19	-0,40	0,03	0,00	21	0,00	-0,02	0,63	0,19	0,37	0,05	0,00	0,00	
21	0,00	-0,02	0,38	-0,13	-0,25	-0,04	0,00	27	0,00	0,02	0,30	0,13	0,18	-0,01	-0,01	0,00	
27	0,00	0,01	0,67	-0,24	-0,44	0,02	-0,01	33	0,00	-0,01	0,66	0,24	0,38	0,02	0,00	0,00	
3	0,00	-0,03	0,51	-0,32	-0,39	-0,08	0,00	9	0,00	0,03	0,50	0,32	0,38	-0,09	0,00	0,00	
9	0,00	0,08	0,33	-0,24	-0,19	0,11	0,00	15	0,00	-0,08	0,26	0,24	0,10	0,06	0,00	0,00	
15	0,00	0,17	0,20	-0,09	0,04	0,19	0,00	19	0,00	-0,17	0,51	0,09	0,33	0,24	0,00	0,00	
19	0,00	-0,29	0,42	-0,06	-0,26	-0,20	0,00	23	0,00	0,29	-0,05	0,06	-0,02	-0,15	0,00	0,00	
23	0,00	0,04	0,27	-0,20	-0,11	0,05	0,00	29	0,00	-0,04	0,27	0,20	0,11	0,02	0,00	0,00	
29	0,00	0,00	0,50	-0,25	-0,31	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,50	0,25	0,32	0,00	0,00	0,00	
4	0,00	-0,04	0,48	-0,32	-0,35	-0,10	0,00	10	0,00	0,04	0,47	0,32	0,36	-0,11	0,00	0,00	
10	0,00	0,02	0,35	-0,20	-0,25	0,06	0,00	16	0,00	-0,02	0,16	0,20	0,03	0,00	0,00	0,00	
16	0,00	0,21	0,14	-0,12	0,09	0,23	0,02	20	0,00	-0,21	0,46	0,12	0,29	0,32	-0,02	0,00	
20	0,00	-0,54	0,13	0,00	-0,10	-0,37	-0,03	24	0,00	0,54	0,19	0,00	0,14	-0,29	0,03	0,00	
24	0,00	0,09	0,37	-0,10	-0,24	0,13	0,00	30	0,00	-0,09	0,09	0,10	-0,01	0,04	0,00	0,00	
30	0,00	-0,01	0,38	-0,19	-0,18	-0,03	0,00	36	0,00	0,01	0,48	0,19	0,33	-0,02	0,00	0,00	
2	0,00	-0,03	0,44	-0,29	-0,34	-0,08	0,00	8	0,00	0,03	0,39	0,29	0,26	-0,09	0,00	0,00	
8	0,00	0,09	0,17	-0,25	-0,09	0,11	0,00	14	0,00	-0,09	0,34	0,25	0,28	0,10	0,00	0,00	
14	0,00	0,03	0,43	-0,11	-0,27	0,05	0,00	22	0,00	-0,03	0,39	0,11	0,21	0,06	0,00	0,00	
22	0,00	-0,03	0,19	-0,15	-0,12	-0,04	0,00	28	0,00	0,03	0,26	0,15	0,20	-0,02	0,00	0,00	
28	0,00	0,00	0,45	-0,17	-0,31	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,41	0,17	0,24	0,00	0,00	0,00	
30	0,00	0,01	0,50	-0,53	-0,39	0,02	0,00	39	0,00	-0,01	0,14	0,53	-0,24	0,03	0,00	0,00	
39	0,00	-0,01	0,23	-0,76	0,02	-0,03	-0,01	37	0,00	0,01	0,56	0,76	0,58	-0,03	0,00	0,00	
39	0,00	0,05	-0,40	-1,04	0,20	0,07	-0,01	31	0,00	-0,05	0,86	1,04	0,93	0,01	0,01	0,00	
1	3,60	0,61	-0,34	6,15	0,59	1,28	0,00	1	0,00	-0,61	0,34	-7,10	0,46	0,61	0,00	0,00	
2	3,60	-0,62	-0,27	8,78	0,50	-1,11	0,00	2	0,00	0,62	0,27	-9,73	0,34	-0,82	0,00	0,00	
3	3,60	-0,13	-0,34	6,42	0,65	-0,14	0,00	3	0,00	0,13	0,34	-7,37	0,41	-0,26	0,00	0,00	
4	3,60	-0,30	-0,26	6,70	0,49	-0,52	0,00	4	0,00	0,30	0,26	-7,65	0,32	-0,42	0,00	0,00	
5	3,60	0,11	-0,23	8,56	0,46	0,50	0,00	5	0,00	-0,11	0,23	-9,80	0,24	-0,15	0,00	0,00	
7	3,60	0,73	0,11	7,79	-0,17	1,59	0,00	7	0,00	-0,73	-0,11	-8,74	-0,16	0,66	0,00	0,00	
8	3,60	-0,61	0,03	9,51	-0,02	-1,23	0,00	8	0,00	0,61	-0,03	-10,54	-0,08	-0,83	0,00	0,00	
9	3,60	-0,05	0,09	6,64	-0,15	0,04	0,00	9	0,00	0,05	-0,09	-7,66	-0,14	-0,20	0,00	0,00	
10	3,60	-0,28	0,07	7,68	-0,10	-0,52	0,00	10	0,00	0,28	-0,07	-8,71	-0,12	-0,41	0,00	0,00	
11	3,60	1,03	0,00	8,72	0,11	2,53	-0,01	11	0,00	-1,03	0,00	-9,96	-0,12	0,66	0,01	0,00	
13	3,60	0,85	-0,05	6,56	0,07	1,83	-0,01	13	0,00	-0,85	0,05	-7,51	0,10	0,81	0,01	0,00	
14	3,60	-0,64	0,08	7,46	-0,21	-1,29	0,00	14	0,00	0,64	-0,08	-8,49	-0,08	-0,84	0,00	0,00	
15	2,19	-0,52	0,14	6,28	-0,08	-0,27	-0,01	15	0,00	0,52	-0,14	-6,80	-0,16	-0,61	0,01	0,00	
16	3,60	-0,35	0,14	8,45	-0,26	-0,59	-0,01	16	0,00	0,35	-0,14	-9,37	-0,17	-0,45	0,01	0,00	
17	3,60	0,99	0,12	8,15	-0,23	2,41	-0,01	17	0,00	-0,99	-0,12	-9,39	-0,14	0,66	0,01	0,00	
19	2,19	0,94	0,05	3,35	-0,01	0,92	0,00	19	0,00	-0,94	-0,05	-3,87	-0,07	0,67	0,00	0,00	
20	3,60	-0,44	0,11	2,52	-0,18	-0,62	0,00	20	0,00	0,44	-0,11	-3,47	-0,16	-0,73	0,00	0,00	
21	3,60	0,73	0,02	6,36	-0,03	1,53	0,00	21	0,00	-0,73	-0,02	-7,31	-0,04	0,72	0,00	0,00	
22	3,60	-0,43	-0,01	8,05	0,05	-0,84	0,00	22	0,00	0,43	0,01	-9,08	-0,01	-0,59	0,00	0,00	
23	3,60	-0,19	-0,10	3,86	0,21	-0,34	0,00	23	0,00	0,19	0,10	-4,89	0,14	-0,30	0,00	0,00	
24	3,60	0,06	-0,09	5,29	0,20	0,19	0,00	24	0,00	-0,06	0,09	-6,32	0,11	0,01	0,00	0,00	
25	3,60	0,68	-0,60	10,45	1,34	1,62	-0,01	25	0,00	-0,68	0,60	-11,69	0,53	0,48	0,01	0,00	
27	3,60	0,96	-0,13	6,80	0,20	2,02	0,00	27	0,00	-0,96	0,13	-7,75	0,20	0,95	0,00	0,00	
28	3,60	-0,65	-0,02	7,54	0,01	-1,36	0,00	28	0,00	0,65	0,02	-8,57	0,05	-0,81	0,00	0,00	
29	3,60	0,02	-0,06	5,50	0,10	0,12	0,00	29	0,00	-0,02	0,06	-6,53	0,10	-0,06	0,00	0,00	
30	3,60	0,17	-0,05	8,55	0,08	0,43	0,00	30	0,00	-0,17	0,05	-9,57	0,08	0,14	0,00	0,00	
31	3,60	-1,04	-0,06	5,21	0,22	-2,23	-0,01	31	0,00	1,04	0,06	-6,55	-0,01	-1,26	0,01	0,00	
33	3,60	0,63	0,22	5,62	-0,37	1,27	0,00	33	0,00	-0,63	-0,22	-6,57	-0,30	0,67	0,00	0,00	
34	3,60	-0,49	0,18	8,08	-0,32	-0,90	0,00	34	0,00	0,49	-0,18	-9,03	-0,23	-0,63	0,00	0,00	
35	3,60	-0,03	0,26	5,87	-0,47	0,00	0,00	35	0,00	0,03	-0,26	-6,82	-0,33	-0,11	0,00	0,00	
36	3,60	-0,18	0,24	6,29	-0,41	-0,32	0,00	36	0,00	0,18	-0,24	-7,24	-0,32	-0,24	0,00	0,00	
37	3,60	0,20	0,75	8,68	-1,50	0,61	-0,01	37	0,00	-0,20	-0,75	-9,92	-0,84	0,01	0,01	0,00	
20	0,00	0,01	1,91	3,91	-0,91	0,05	0,00	41	2,19	-0,01	1,34	-1,18	-0,07	0,00	0,00	0,00	
41	2,19	0,01	-0,26	1,76	0,07	0,00	0,00	19	2,19	-0,01	1,13	-1,76	0,63	0,01	0,00	0,00	
15	2,19	-0,01	1,14	-1,76	-0,31	-0,01	-0,01	40	2,19	0,01	-0,28	1,76	-0,41	0,00	0,01	0,00	
40	2,19	-0,01	1,08	-1,42	0,41	0,01	-0,01	16	3,60	0,01	2,17	3,18	1,19	-0,04	0,01	0,00	
15	3,60	1,24	0,13	4,64	-0,27	0,11	0,00	15	2,19	-1,24	-0,13	-4,92	0,15	1,02	0,00	0,00	
19	3,60	-0,82	0,06	1,72	-0,10	-0,16	-0,01	19	2,19	0,82	-0,06	-2,00	0,04	-0,58	0,01	0,00	
1	3,60	0,00	3,58	0,00	-1,83	0,00	0,00	2	3,60	0,00	4,30	0,00	3,80	0,00	0,00	0,00	
2	3,60	0,00	2,35	0,00	-2,00	0,00	0,01	3	3,60	0,00	1,92	0,00	1,37	0,00	-0,01	0,00	
3	3,60	0,00	2,41	0,00	-1,03	0,00	0,00	4	3,60	0,00	2,75	0,00	1,64	0,00	0,00	0,00	
4	3,60	0,00	1,80	0,00	-0,81	0,00	0,00	5	3,60	0,00	3,05	0,00	3,00	0,00	0,00	0,00	
5	3,60	0,00	3,30														

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
1	3,60	0,00	1,40	0,00	-0,85	0,00	-0,01	7	3,60	0,00	1,59	0,00	1,35	0,00	0,01	0,01
7	3,60	0,00	1,81	0,00	-0,93	0,00	-0,01	13	3,60	0,00	1,58	0,00	0,65	0,00	0,00	0,01
13	3,60	0,00	1,18	0,00	-0,83	0,00	0,01	21	3,60	0,00	1,12	0,00	0,71	0,00	0,00	-0,01
21	3,60	0,00	1,41	0,00	-0,60	0,00	-0,02	27	3,60	0,00	1,43	0,00	0,62	0,00	0,00	0,02
27	3,60	0,00	1,38	0,00	-1,01	0,00	0,02	33	3,60	0,00	1,17	0,00	0,54	0,00	0,00	-0,02
7	3,60	0,00	3,22	0,00	-2,56	0,00	0,00	8	3,60	0,00	3,41	0,00	3,09	0,00	0,00	0,00
8	3,60	0,00	1,82	0,00	-1,14	0,00	0,00	9	3,60	0,00	1,77	0,00	1,07	0,00	0,00	0,00
9	3,60	0,00	2,08	0,00	-1,06	0,00	0,00	10	3,60	0,00	2,26	0,00	1,39	0,00	0,00	0,00
10	3,60	0,00	1,45	0,00	-0,57	0,00	0,01	11	3,60	0,00	2,37	0,00	2,18	0,00	0,00	-0,01
11	3,60	0,00	4,10	0,00	-4,87	0,00	0,00	12	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	3,60	0,00	2,67	0,00	-2,01	0,00	0,00	14	3,60	0,00	2,87	0,00	2,58	0,00	0,00	0,00
14	3,60	0,00	1,79	0,00	-1,31	0,00	0,00	15	3,60	0,00	1,21	0,00	0,45	0,00	0,00	0,00
15	3,60	0,00	1,18	0,00	-1,15	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,40	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,00
16	3,60	0,00	1,33	0,00	-0,53	0,00	0,00	17	3,60	0,00	2,18	0,00	2,03	0,00	0,00	0,00
17	3,60	0,00	3,84	0,00	-4,56	0,00	0,00	18	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,60	0,00	2,88	0,00	-2,21	0,00	0,00	28	3,60	0,00	3,05	0,00	2,69	0,00	0,00	0,00
28	3,60	0,00	1,81	0,00	-1,36	0,00	0,00	29	3,60	0,00	1,40	0,00	0,73	0,00	0,00	0,00
29	3,60	0,00	1,72	0,00	-0,82	0,00	0,00	30	3,60	0,00	2,16	0,00	1,60	0,00	0,00	0,00
30	3,60	0,00	3,03	0,00	-2,77	0,00	0,03	39	3,60	0,00	1,15	0,00	-0,90	0,00	0,00	-0,03
31	3,60	0,00	0,17	0,00	-0,01	0,00	0,00	32	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,60	0,00	-0,85	0,00	1,11	0,00	-0,06	31	3,60	0,00	3,33	0,00	2,75	0,00	0,00	0,06
19	3,60	0,00	0,44	0,00	0,59	0,00	0,00	20	3,60	0,00	1,14	0,00	0,67	0,00	0,00	0,00
2	3,60	0,00	0,96	0,00	-0,75	0,00	0,00	8	3,60	0,00	1,04	0,00	0,96	0,00	0,00	0,00
8	3,60	0,00	1,98	0,00	-0,74	0,00	0,00	14	3,60	0,00	1,92	0,00	0,67	0,00	0,00	0,00
14	3,60	0,00	0,81	0,00	-0,64	0,00	-0,01	22	3,60	0,00	0,74	0,00	0,49	0,00	0,00	0,01
22	3,60	0,00	1,56	0,00	-0,43	0,00	0,02	28	3,60	0,00	1,70	0,00	0,57	0,00	0,00	-0,02
28	3,60	0,00	0,90	0,00	-0,72	0,00	-0,01	34	3,60	0,00	0,81	0,00	0,53	0,00	0,00	0,01
5	3,60	0,00	0,81	0,00	-0,50	0,00	-0,02	11	3,60	0,00	0,96	0,00	0,86	0,00	0,00	0,02
17	3,60	0,00	0,64	0,00	-0,35	0,00	0,01	25	3,60	0,00	0,91	0,00	0,91	0,00	0,00	-0,01
3	3,60	0,00	0,95	0,00	-0,71	0,00	0,00	9	3,60	0,00	1,05	0,00	0,96	0,00	0,00	0,00
9	3,60	0,00	1,66	0,00	-0,68	0,00	0,02	15	3,60	0,00	1,53	0,00	0,52	0,00	0,00	-0,02
15	3,60	0,00	0,56	0,00	-0,36	0,00	-0,03	19	3,60	0,00	0,55	0,00	0,35	0,00	0,00	0,03
19	3,60	0,00	0,58	0,00	-0,22	0,00	0,03	23	3,60	0,00	0,54	0,00	0,20	0,00	0,00	-0,03
23	3,60	0,00	1,25	0,00	-0,32	0,00	-0,01	29	3,60	0,00	1,41	0,00	0,48	0,00	0,00	0,01
29	3,60	0,00	0,89	0,00	-0,69	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,81	0,00	0,51	0,00	0,00	0,00
4	3,60	0,00	0,96	0,00	-0,75	0,00	0,00	10	3,60	0,00	1,04	0,00	0,95	0,00	0,00	0,00
10	3,60	0,00	1,80	0,00	-0,75	0,00	0,00	16	3,60	0,00	1,59	0,00	0,51	0,00	0,00	0,00
16	3,60	0,00	0,44	0,00	-0,16	0,00	0,00	20	3,60	0,00	0,67	0,00	0,45	0,00	0,00	0,00
20	3,60	0,00	0,55	0,00	-0,23	0,00	-0,03	24	3,60	0,00	0,56	0,00	0,24	0,00	0,00	0,03
24	3,60	0,00	1,41	0,00	-0,42	0,00	-0,01	30	3,60	0,00	1,42	0,00	0,43	0,00	0,00	0,01
30	3,60	0,00	0,86	0,00	-0,63	0,00	0,01	36	3,60	0,00	0,85	0,00	0,59	0,00	0,00	-0,01
11	3,60	0,00	1,10	0,00	-0,39	0,00	0,00	17	3,60	0,00	1,29	0,00	0,66	0,00	0,00	0,00
25	3,60	0,00	2,59	0,00	-2,39	0,00	0,11	39	3,60	0,00	-0,55	0,00	-1,13	0,00	0,00	-0,11
39	3,60	0,00	0,25	0,00	1,00	0,00	-0,05	37	3,60	0,00	1,44	0,00	1,70	0,00	0,00	0,05
1	6,47	0,33	-0,14	0,13	0,06	0,06	0,03	1	3,60	-0,33	0,14	-1,01	0,34	0,88	-0,03	-0,03
2	6,47	-0,29	-0,12	0,14	0,06	-0,11	-0,03	2	3,60	0,29	0,12	-1,02	0,29	-0,72	0,03	0,03
3	6,47	-0,04	-0,01	0,10	-0,02	-0,06	0,00	3	3,60	0,04	0,01	-0,98	0,05	-0,05	0,00	0,00
4	6,47	-0,14	-0,12	0,15	0,06	-0,06	-0,03	4	3,60	0,14	0,12	-1,03	0,30	-0,33	0,03	0,03
5	6,47	0,14	0,00	0,05	-0,01	-0,05	0,02	5	3,60	-0,14	0,00	-1,20	0,02	0,45	-0,02	-0,02
7	6,47	0,43	0,08	0,14	-0,06	0,06	0,00	7	3,60	-0,43	-0,08	-1,02	-0,15	1,17	0,00	0,00
8	6,47	-0,29	-0,01	0,30	0,06	0,02	0,04	8	3,60	0,29	0,01	-1,18	-0,03	-0,84	-0,04	-0,04
10	6,47	-0,18	0,04	0,18	-0,05	-0,15	0,02	10	3,60	0,18	-0,04	-1,06	-0,08	-0,35	-0,02	-0,02
13	6,47	0,06	-0,01	0,10	0,01	-0,02	0,04	13	3,60	-0,06	0,01	-0,98	0,01	0,20	-0,04	-0,04
16	6,47	-0,03	0,05	0,08	0,00	-0,01	0,00	16	3,60	0,03	-0,05	-0,96	-0,16	-0,06	0,00	0,00
21	6,47	0,25	0,02	0,12	-0,04	0,03	0,08	21	3,60	-0,25	-0,02	-1,00	-0,02	0,70	-0,08	-0,08
22	6,47	-0,33	0,00	0,33	-0,03	-0,01	-0,05	22	3,60	0,33	0,00	-1,20	0,03	-0,94	0,05	0,05
24	6,47	-0,14	-0,03	0,23	-0,02	-0,17	-0,06	24	3,60	0,14	0,03	-1,11	0,11	-0,22	0,06	0,06
25	6,47	0,19	-0,01	0,06	-0,01	-0,07	0,02	25	3,60	-0,19	0,01	-1,21	0,03	0,62	-0,02	-0,02
27	6,47	0,06	-0,05	0,08	0,04	-0,01	0,03	27	3,60	-0,06	0,05	-0,96	0,11	0,18	-0,03	-0,03
30	6,47	0,32	-0,04	0,12	0,07	0,09	-0,09	30	3,60	-0,32	0,04	-1,00	0,04	0,83	0,09	0,09
31	6,47	-0,36	0,00	0,07	0,01	-0,07	0,07	31	3,60	0,36	0,00	-1,21	-0,01	-0,96	-0,07	-0,07
33	6,47	0,29	0,11	0,12	-0,04	0,06	-0,05	33	3,60	-0,29	-0,11	-1,00	-0,26	0,78	0,05	0,05
34	6,47	-0,26	0,13	0,16	-0,10	-0,10	0,03	34	3,60	0,26	-0,13	-1,04	-0,27	-0,66	-0,03	-0,03
35	6,47	-0,04	0,01	0,10	0,02	-0,05	0,00	35	3,60	0,04	-0,01	-0,98	-0,05	-0,05	0,00	0,00
36	6,47	-0,11	0,10	0,15	-0,05	-0,05	0,04	36	3,60	0,11	-0,10	-1,03	-0,23	-0,27	-0,04	-0,04
37	6,47	0,12	0,01	0,05	0,01	-0,05	-0,01	37	3,60	-0,12	-0,01	-1,20	-0,03	0,39	0,01	0,01
1	6,47	0,00	0,06	0,33	-0,06	0,00	0,00	2	6,47	0,00	0,07	-0,33	0,08	0,00	0,00	0,00
2	6,47	0,00	0,00	0,04	0,03	-0,01	0,00	3	6,47	0,00	0,07	-0,04	0,06	-0,01	0,00	0,00
3	6,47	0,01	0,03	0,00	-0,01	0,01	0,00	4	6,47	-0,01	0,06	0,00	0,05	0,01	0,00	0,00
4	6,47	0,00	0,03	-0,14	0,00	0,00	0,00	5	6,47	0,00	0,05	0,14	0,04	0,00	0,00	0,00
7	6,47	0,00	0,06	0,48	-0,06	0,00	0,00	8	6,47	0,00	0,07	-0,48	0,08	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,08	0,19	-0,07	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,09	-0,19	0,12	0,00	0,00	0,00
1	6,47	0,00	0,07	0,14	-0,06	0,00	0,00	7	6,47	0,00	0,06	-0,14	0,06	0,00	0,00	0,00
21	6,47	0,00	0,06	0,32	-0,03	-0,01	0,00	22	6,47	0,00	0,08	-0,32	0,10	0,00	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,08	-0,01	-0,06	0,01	0,00	24	6,47	0,00	0,10	0,01	0,13	0,01	0,01	0,00
7	6,47	0,05	0,01	0,07	0,01	0,06	0,00	13	6,47	-0,05	0,05	-0,07	0,03	0,06	0,00	0,00
24	6,47	-0,01	0,02	-0,19	0,01	-0,01	0,00	25	6,47	0,01	0,06	0,19	0,06	-0,01	0,00	0,00
33	6,47	0,00	0,07	0,30	-0,06	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,07	-0,30	0,08	0,00	0,00	0,00
34	6,47	0,00	0,01	0,04	0,											

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
10	6,47	-0,02	0,02	0,09	0,00	-0,02	0,00	0,00	16	6,47	0,02	0,04	-0,09	0,02	-0,02	0,00
16	6,47	0,01	0,05	0,03	-0,02	0,01	0,00	0,00	24	6,47	-0,01	0,06	-0,03	0,04	0,02	0,00
24	6,47	-0,03	0,05	0,07	-0,04	-0,03	0,00	0,00	30	6,47	0,03	-0,01	-0,07	-0,02	-0,03	0,00
30	6,47	0,00	0,05	0,11	-0,03	0,01	0,00	0,00	36	6,47	0,00	0,06	-0,11	0,05	0,01	0,00

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: 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)
2	0,00	0,00	-0,03	-0,09	0,01	0,01	0,01	0,00	1	0,00	0,00	-0,01	0,09	0,02	0,01	0,00
5	0,00	0,01	-0,02	0,04	0,00	0,02	0,00	0,00	4	0,00	-0,01	-0,04	-0,04	-0,04	0,02	0,00
3	0,00	0,01	0,02	-0,01	-0,03	0,01	0,00	0,00	2	0,00	-0,01	-0,07	0,01	-0,09	0,01	0,00
4	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00
8	0,00	0,00	-0,04	-0,09	0,02	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	-0,01	0,09	0,03	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,01	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,08	-0,05	-0,10	-0,01	0,00
10	0,00	0,00	-0,02	0,10	-0,02	-0,01	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,04	-0,10	-0,02	0,00	0,00
11	0,00	0,01	-0,07	0,18	0,09	0,01	0,00	0,00	10	0,00	-0,01	-0,02	-0,18	-0,02	0,01	0,00
14	0,00	0,00	-0,03	-0,14	0,02	-0,01	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,14	0,04	-0,01	0,00
15	0,00	-0,02	0,03	-0,04	-0,06	-0,03	0,00	0,00	14	0,00	0,02	-0,09	0,04	-0,11	-0,02	0,00
16	0,00	-0,02	-0,01	0,11	-0,02	-0,03	0,00	0,00	15	0,00	0,02	-0,05	-0,11	-0,05	-0,03	0,00
17	0,00	-0,01	-0,07	0,21	0,09	-0,01	0,00	0,00	16	0,00	0,01	-0,02	-0,21	-0,01	-0,01	0,00
20	0,00	0,00	-0,06	-0,20	0,08	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,02	0,20	0,04	0,00	0,00
22	0,00	0,00	-0,04	-0,12	0,03	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,12	0,03	0,00	0,00
23	0,00	0,00	0,02	-0,08	-0,05	0,01	0,00	0,00	22	0,00	0,00	-0,07	0,08	-0,08	0,00	0,00
24	0,00	0,01	-0,02	0,05	0,01	0,02	0,00	0,00	23	0,00	-0,01	-0,02	-0,05	-0,02	0,02	0,00
25	0,00	0,01	-0,07	0,15	0,08	0,01	0,00	0,00	24	0,00	-0,01	0,00	-0,15	0,02	0,03	0,00
28	0,00	0,00	-0,03	-0,15	0,02	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,01	0,15	0,05	0,00	0,00
29	0,00	0,00	0,01	-0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-0,07	0,04	-0,09	0,00	0,00
30	0,00	0,00	-0,05	-0,04	0,04	-0,01	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,01	0,04	0,01	0,00	0,00
34	0,00	0,00	-0,03	-0,08	0,02	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,08	0,02	0,00	0,00
35	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,05	0,01	-0,06	0,00	0,00
36	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
37	0,00	0,00	-0,03	0,03	0,02	0,01	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,02	-0,03	-0,02	0,01	0,00
5	0,00	-0,01	-0,04	0,04	0,03	-0,03	0,00	0,00	11	0,00	0,01	-0,06	-0,04	-0,05	-0,03	0,00
11	0,00	0,01	-0,04	-0,03	0,02	0,02	0,00	0,00	17	0,00	-0,01	-0,02	0,03	0,02	0,01	0,00
17	0,00	0,00	-0,04	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	-0,07	-0,03	-0,08	0,00	0,00
25	0,00	-0,01	-0,05	-0,08	0,04	-0,01	0,00	0,00	39	0,00	0,01	0,03	0,08	0,04	0,00	0,00
1	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	7	0,00	0,01	-0,04	0,00	-0,04	-0,02	0,00
7	0,00	0,01	-0,02	-0,02	0,01	0,02	0,00	0,00	13	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,01	0,00
13	0,00	0,00	-0,03	0,01	0,02	0,01	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,03	-0,01	-0,02	0,01	0,00
21	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	27	0,00	0,01	-0,02	0,01	-0,02	0,00	0,00
27	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
3	0,00	-0,01	-0,03	0,01	0,02	-0,02	0,00	0,00	9	0,00	0,01	-0,04	-0,01	-0,04	-0,02	0,00
9	0,00	0,02	-0,03	-0,03	0,01	0,03	0,00	0,00	15	0,00	-0,02	-0,01	0,03	0,00	0,01	0,00
15	0,00	0,04	-0,05	0,02	0,05	0,04	0,00	0,00	19	0,00	-0,04	0,03	-0,02	0,05	0,05	0,00
19	0,00	-0,06	0,08	0,01	-0,05	-0,04	0,00	0,00	23	0,00	0,06	-0,09	-0,01	-0,04	-0,03	0,00
23	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	29	0,00	-0,01	-0,02	0,02	-0,01	0,00	0,00
29	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,02	-0,01	-0,01	0,00	0,00
4	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,02	-0,02	0,00	0,00	10	0,00	0,01	-0,04	0,00	-0,04	-0,02	0,00
10	0,00	0,01	-0,03	-0,02	0,02	0,01	0,00	0,00	16	0,00	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00
16	0,00	0,04	-0,05	0,01	0,04	0,05	0,00	0,00	20	0,00	-0,04	0,01	-0,01	0,03	0,07	0,00
20	0,00	-0,10	0,00	0,02	-0,01	-0,07	0,00	0,00	24	0,00	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	-0,06	0,00
24	0,00	0,01	0,01	0,00	-0,02	0,02	0,00	0,00	30	0,00	-0,01	-0,04	0,00	-0,03	0,01	0,00
30	0,00	0,00	-0,05	0,01	0,05	-0,01	0,00	0,00	36	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	-0,01	0,00
2	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,02	-0,02	0,00	0,00	8	0,00	0,01	-0,06	0,00	-0,06	-0,02	0,00
8	0,00	0,02	-0,04	-0,05	0,02	0,02	0,00	0,00	14	0,00	-0,02	-0,01	0,05	0,01	0,02	0,00
14	0,00	0,01	-0,04	0,02	0,04	0,01	0,00	0,00	22	0,00	-0,01	-0,04	-0,02	-0,02	0,01	0,00
22	0,00	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	0,00	0,00	28	0,00	0,01	-0,03	0,02	-0,01	0,00	0,00
28	0,00	0,00	-0,05	0,02	0,04	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,03	-0,02	-0,01	0,00	0,00
30	0,00	0,00	-0,04	-0,08	0,04	0,01	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	0,01	0,00
39	0,00	0,00	0,01	-0,06	-0,03	-0,01	0,00	0,00	37	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	-0,01	0,00
39	0,00	0,01	-0,03	-0,15	-0,02	0,01	0,00	0,00	31	0,00	-0,01	0,03	0,15	0,07	0,00	0,00
1	3,60	0,08	0,00	0,68	0,00	0,20	0,00	0,00	1	0,00	-0,08	0,00	-0,68	0,00	0,06	0,00
2	3,60	-0,10	0,00	1,20	0,00	-0,18	0,00	0,00	2	0,00	0,10	0,00	-1,20	-0,01	-0,12	0,00
3	3,60	-0,03	0,01	0,81	-0,02	-0,03	0,00	0,00	3	0,00	0,03	-0,01	-0,81	-0,02	-0,06	0,00
4	3,60	-0,06	0,01	0,85	-0,02	-0,10	0,00	0,00	4	0,00	0,06	-0,01	-0,85	-0,02	-0,08	0,00
5	3,60	0,02	0,03	1,10	-0,04	0,08	0,00	0,00	5	0,00	-0,02	-0,03	-1,10	-0,05	-0,01	0,00
7	3,60	0,12	-0,02	1,01	0,04	0,29	0,00	0,00	7	0,00	-0,12	0,02	-1,01	0,03	0,09	0,00
8	3,60	-0,10	-0,05	1,57	0,11	-0,21	0,00	0,00	8	0,00	0,10	0,05	-1,57	0,05	-0,13	0,00
9	3,60	-0,02	-0,04	1,17	0,09	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,02	0,04	-1,17	0,04	-0,05	0,00
10	3,60	-0,05	-0,02	1,23	0,06	-0,09	0,00	0,00	10	0,00	0,05	0,02	-1,23	0,02	-0,08	0,00
11	3,60	0,22	-0,05	1,59	0,13	0,50	0,00	0,00	11	0,00	-0,22	0,05	-1,59	0,03	0,16	0,00
13	3,60	0,14	0,01	0,90	-0,03	0,32	0,00	0,00	13	0,00	-0,14	-0,01	-0,90	-0,01	0,11	0,00
14	3,60	-0,10	0,05	1,40	-0,12	-0,21	0,00	0,00	14	0,00	0,10	-0,05	-1,40	-0,06	-0,13	0,00
15	2,19	-0,13	0,05	0,94	-0,02	-0,08	0,00	0,00	15	0,00	0,13	-0,05	-0,94	-0,05	-0,14	0,00
16	3,60	-0,05	0,04	1,14	-0,08	-0,08	0,00	0,00	16	0,00	0,05	-0,04	-1,14	-0,05	-0,07	0,00
17	3,60	0,21	0,06	1,45	-0,12	0,48	0,00	0,00	17	0,00	-0,21	-0,06	-1,45	-0,08	0,17	0,00
19	2,19	0,10	-0,01	0,23	0,01	0,11	0,00	0,00	19	0,00	-0,10	0,01	-0,23	0,01	0,06	0,00
20	3,60	-0,05	0,01	0,19	-0,01	-0,06	0,00	0,00	20	0,00	0,05	-0,01	-0,19	-0,01	-0,08	0,00
21	3,60	0,12	-0,02	0,82	0,03	0,26	0,00	0,00	21	0,00	-0,12	0,02	-0,82	0,02	0,10	0,00
22	3,60	-0,06	-0,03	1,30	0,08	-0,12	0,00	0,00	22	0,00	0,06	0,03	-1,30	0,04	-0,08	0,00
23	3,60	-0,06	-0,02	0,75	0,05	-0,11	0,00	0,00								

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: 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)	
34	3,60	-0,07	-0,01	1,05	0,03	-0,13	0,00	0,00	34	0,00	0,07	0,01	-1,05	0,02	-0,08	0,00	
35	3,60	-0,01	-0,01	0,70	0,01	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,01	0,01	-0,70	0,00	-0,02	0,00	
36	3,60	-0,03	0,00	0,78	0,00	-0,05	0,00	0,00	36	0,00	0,03	0,00	-0,78	0,00	-0,04	0,00	
37	3,60	0,04	0,06	1,07	-0,12	0,10	0,00	0,00	37	0,00	-0,04	-0,06	-1,07	-0,05	0,03	0,00	
20	0,00	0,00	0,23	0,60	-0,12	0,00	0,00	0,00	41	2,19	0,00	0,16	-0,27	0,00	0,00	0,00	
41	2,19	0,00	0,05	0,31	0,00	0,00	0,00	0,00	19	2,19	0,00	0,11	-0,31	0,03	0,00	0,00	
15	2,19	0,00	0,14	-0,24	0,03	0,00	0,00	0,00	40	2,19	0,00	0,02	0,24	-0,09	0,00	0,00	
40	2,19	0,00	0,09	-0,22	0,09	0,00	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,30	0,43	0,22	-0,01	0,00	
15	3,60	0,10	0,04	0,74	-0,10	-0,05	0,00	0,00	15	2,19	-0,10	-0,04	-0,74	0,06	0,14	0,00	
19	3,60	-0,21	-0,01	0,06	0,01	-0,08	0,00	0,00	19	2,19	0,21	0,01	-0,06	0,00	-0,12	0,00	
1	3,60	0,00	0,60	0,00	-0,30	0,00	0,00	0,00	2	3,60	0,00	0,73	0,00	0,65	0,00	0,00	
2	3,60	0,00	0,40	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00	3	3,60	0,00	0,32	0,00	0,23	0,00	0,00	
3	3,60	0,00	0,41	0,00	-0,17	0,00	0,00	0,00	4	3,60	0,00	0,47	0,00	0,28	0,00	0,00	
4	3,60	0,00	0,31	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00	5	3,60	0,00	0,50	0,00	0,48	0,00	0,00	
5	3,60	0,00	0,52	0,00	-0,62	0,00	0,00	0,00	6	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
21	3,60	0,00	0,47	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00	22	3,60	0,00	0,51	0,00	0,47	0,00	0,00	
22	3,60	0,00	0,30	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,00	23	3,60	0,00	0,23	0,00	0,08	0,00	0,00	
23	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	24	3,60	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	
24	3,60	0,00	0,24	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	25	3,60	0,00	0,39	0,00	0,33	0,00	0,00	
25	3,60	0,00	0,62	0,00	-0,74	0,00	0,00	0,00	26	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	3,60	0,00	0,53	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00	34	3,60	0,00	0,63	0,00	0,55	0,00	0,00	
34	3,60	0,00	0,36	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,27	0,00	0,18	0,00	0,00	
35	3,60	0,00	0,36	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	36	3,60	0,00	0,40	0,00	0,24	0,00	0,00	
36	3,60	0,00	0,30	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	37	3,60	0,00	0,44	0,00	0,39	0,00	0,00	
37	3,60	0,00	0,47	0,00	-0,55	0,00	0,00	0,00	38	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
1	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	7	3,60	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	
7	3,60	0,00	0,28	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	13	3,60	0,00	0,30	0,00	0,07	0,00	0,00	
13	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	21	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
21	3,60	0,00	0,25	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	27	3,60	0,00	0,23	0,00	0,02	0,00	0,00	
27	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	33	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
7	3,60	0,00	0,61	0,00	-0,48	0,00	0,00	0,00	8	3,60	0,00	0,65	0,00	0,59	0,00	0,00	
8	3,60	0,00	0,35	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,33	0,00	0,19	0,00	0,00	
9	3,60	0,00	0,39	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	10	3,60	0,00	0,43	0,00	0,27	0,00	0,00	
10	3,60	0,00	0,31	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	11	3,60	0,00	0,47	0,00	0,42	0,00	0,00	
11	3,60	0,00	0,79	0,00	-0,94	0,00	0,00	0,00	12	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	3,60	0,00	0,47	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00	14	3,60	0,00	0,51	0,00	0,46	0,00	0,00	
14	3,60	0,00	0,32	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,00	15	3,60	0,00	0,21	0,00	0,07	0,00	0,00	
15	3,60	0,00	0,05	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	16	3,60	0,00	-0,05	0,00	-0,07	0,00	0,00	
16	3,60	0,00	0,23	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	17	3,60	0,00	0,40	0,00	0,37	0,00	0,00	
17	3,60	0,00	0,73	0,00	-0,87	0,00	0,00	0,00	18	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
27	3,60	0,00	0,53	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,00	28	3,60	0,00	0,56	0,00	0,49	0,00	0,00	
28	3,60	0,00	0,33	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	29	3,60	0,00	0,25	0,00	0,13	0,00	0,00	
29	3,60	0,00	0,32	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	30	3,60	0,00	0,39	0,00	0,28	0,00	0,00	
30	3,60	0,00	0,53	0,00	-0,47	0,00	0,00	0,00	39	3,60	0,00	0,24	0,00	-0,10	0,00	0,00	
31	3,60	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
39	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	31	3,60	0,00	0,58	0,00	0,43	0,00	0,00	
19	3,60	0,00	-0,06	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	20	3,60	0,00	0,06	0,00	0,07	0,00	0,00	
2	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	8	3,60	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	
8	3,60	0,00	0,42	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	14	3,60	0,00	0,43	0,00	0,12	0,00	0,00	
14	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	22	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
22	3,60	0,00	0,36	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	28	3,60	0,00	0,35	0,00	0,07	0,00	0,00	
28	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	34	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	
5	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	11	3,60	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	
17	3,60	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	25	3,60	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	0,00	
3	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	
9	3,60	0,00	0,30	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	15	3,60	0,00	0,38	0,00	0,14	0,00	0,00	
15	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	19	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,05	0,00	0,00	
19	3,60	0,00	0,11	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,01	23	3,60	0,00	0,12	0,00	0,04	0,00	-0,01	
23	3,60	0,00	0,30	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	29	3,60	0,00	0,27	0,00	0,05	0,00	0,00	
29	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
4	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	10	3,60	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	
10	3,60	0,00	0,34	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,39	0,00	0,14	0,00	0,00	
16	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	20	3,60	0,00	0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	
20	3,60	0,00	0,09	0,00	-0,02	0,00	-0,01	-0,01	24	3,60	0,00	0,13	0,00	0,05	0,00	0,01	
24	3,60	0,00	0,32	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	30	3,60	0,00	0,28	0,00	0,06	0,00	0,00	
30	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,60	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	
11	3,60	0,00	0,17	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	17	3,60	0,00	0,23	0,00	0,12	0,00	0,00	
25	3,60	0,00	0,45	0,00	-0,37	0,00	0,02	0,02	39	3,60	0,00	-0,10	0,00	-0,25	0,00	-0,02	
39	3,60	0,00	-0,08	0,00	0,21	0,00	-0,01	-0,01	37	3,60	0,00	0,08	0,00	0,16	0,00	0,01	
1	6,47	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	1	3,60	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,15	-0,01	
2	6,47	-0,05	0,01	-0,01	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	2	3,60	0,05	-0,01	0,01	-0,03	-0,12	0,01	
3	6,47	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	3	3,60	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	
4	6,47	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	4	3,60	0,02	0,00	0,00	-0,01	-0,06	0,00	
5	6,47	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	3,60	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	
7	6,47	0,07	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	3,60	-0,07	0,01	0,00	0,02	0,21	0,00	
8	6,47	-0,06	-0,02	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,01	8	3,60	0,06	0,02	0,00	0,05	-0,16	-0,01	
10	6,47	-0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,60	0,02	0,02	0,00	0,05	-0,06	0,00	
13	6,47	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	13	3,60	-0,01	-0,01	0,00	-0,02	0,03	-0,01	
16	6,47	0,00	0,02	0,00</													

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: 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	6,47	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	36	3,60	0,02	0,00	0,00	0,01	-0,04	0,00
37	6,47	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,60	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00
1	6,47	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	2	6,47	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
2	6,47	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	3	6,47	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
3	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	6,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	5	6,47	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
7	6,47	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	8	6,47	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
1	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	6,47	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	22	6,47	0,00	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00
7	6,47	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	13	6,47	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
24	6,47	0,00	0,00	-0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	25	6,47	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00
33	6,47	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
34	6,47	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	35	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00
35	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	6,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	37	6,47	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
13	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	6,47	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	27	6,47	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
27	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	8	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	6,47	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	31	6,47	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
4	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	6,47	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	16	6,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
16	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	6,47	-0,01	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	30	6,47	0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00
30	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT. Var.Uffici: 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)
2	0,00	0,01	-0,13	-0,47	0,05	0,03	0,00	0,00	1	0,00	-0,01	-0,04	0,47	0,08	0,04	0,00
5	0,00	0,06	-0,09	0,22	0,01	0,12	0,00	4	0,00	-0,06	-0,19	-0,22	-0,19	0,10	0,00	0,00
3	0,00	0,03	0,08	-0,05	-0,16	0,05	0,00	2	0,00	-0,03	-0,34	0,05	-0,44	0,05	0,00	0,00
4	0,00	0,01	-0,05	0,02	-0,06	0,01	0,00	3	0,00	-0,01	-0,15	-0,02	-0,11	0,03	0,00	0,00
8	0,00	-0,01	-0,18	-0,45	0,09	-0,02	0,00	7	0,00	0,01	-0,05	0,45	0,14	-0,01	0,00	0,00
9	0,00	-0,02	0,04	0,25	-0,13	-0,02	0,00	8	0,00	0,02	-0,39	-0,25	-0,49	-0,03	0,00	0,00
10	0,00	-0,01	-0,07	0,51	-0,09	-0,03	0,00	9	0,00	0,01	-0,19	-0,51	-0,12	-0,02	0,00	0,00
11	0,00	0,03	-0,35	0,90	0,45	0,05	0,00	10	0,00	-0,03	-0,12	-0,90	-0,09	0,05	0,00	0,00
14	0,00	-0,02	-0,18	-0,71	0,13	-0,05	0,00	13	0,00	0,02	-0,01	0,71	0,19	-0,06	0,00	0,00
15	0,00	-0,08	0,24	-0,22	-0,42	-0,13	0,00	14	0,00	0,08	-0,48	0,22	-0,59	-0,10	0,00	0,00
16	0,00	-0,08	-0,01	0,72	-0,11	-0,15	0,00	15	0,00	0,08	-0,18	-0,72	-0,20	-0,14	0,00	0,00
17	0,00	-0,03	-0,37	1,05	0,50	-0,04	0,00	16	0,00	0,03	-0,02	-1,05	0,03	-0,06	0,00	0,00
20	0,00	0,01	-0,01	-0,43	-0,04	0,03	0,00	19	0,00	-0,01	-0,05	0,43	-0,05	0,02	0,00	0,00
22	0,00	-0,01	-0,19	-0,60	0,16	-0,02	0,00	21	0,00	0,01	-0,01	0,60	0,17	-0,02	0,00	0,00
23	0,00	0,02	0,12	-0,35	-0,24	0,05	0,00	22	0,00	-0,02	-0,36	0,35	-0,42	0,01	0,00	0,00
24	0,00	0,04	-0,08	0,30	0,02	0,08	0,00	23	0,00	-0,04	-0,11	-0,30	-0,08	0,08	0,00	0,00
25	0,00	0,04	-0,34	0,70	0,39	0,05	-0,01	24	0,00	-0,04	-0,01	-0,70	0,09	0,10	0,01	0,00
28	0,00	0,00	-0,16	-0,76	0,10	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,03	0,76	0,26	0,00	0,00	0,00
29	0,00	0,00	0,05	-0,19	-0,13	-0,01	0,00	28	0,00	0,00	-0,36	0,19	-0,46	0,00	0,00	0,00
30	0,00	-0,02	-0,23	-0,23	0,21	-0,03	0,00	29	0,00	0,02	-0,08	0,23	0,03	-0,02	0,00	0,00
34	0,00	0,00	-0,13	-0,41	0,08	-0,01	0,00	33	0,00	0,00	-0,01	0,41	0,12	-0,01	0,00	0,00
35	0,00	0,00	0,03	-0,05	-0,09	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,26	0,05	-0,32	0,00	0,00	0,00
36	0,00	-0,01	-0,08	0,00	0,00	-0,01	0,00	35	0,00	0,01	-0,10	0,00	-0,04	-0,01	0,00	0,00
37	0,00	0,02	-0,14	0,17	0,11	0,04	0,01	36	0,00	-0,02	-0,12	-0,17	-0,10	0,04	0,00	0,00
5	0,00	-0,06	-0,20	0,20	0,14	-0,13	0,00	11	0,00	0,06	-0,29	-0,20	-0,27	-0,15	-0,01	0,00
11	0,00	0,05	-0,22	-0,14	0,11	0,08	0,00	17	0,00	-0,05	-0,08	0,14	0,09	0,05	0,00	0,00
17	0,00	0,00	-0,21	0,14	0,16	0,01	0,00	25	0,00	0,00	-0,34	-0,14	-0,38	0,01	0,00	0,00
25	0,00	-0,01	-0,27	-0,38	0,21	-0,04	0,00	39	0,00	0,01	0,14	0,38	0,20	0,00	0,00	0,00
1	0,00	-0,03	-0,10	0,02	0,04	-0,06	0,00	7	0,00	0,03	-0,19	-0,02	-0,18	-0,08	-0,01	0,00
7	0,00	0,07	-0,11	-0,08	0,06	0,10	0,00	13	0,00	-0,07	-0,07	0,08	-0,01	0,06	0,00	0,00
13	0,00	0,01	-0,14	0,03	0,09	0,02	0,00	21	0,00	-0,01	-0,13	-0,03	-0,08	0,04	0,00	0,00
21	0,00	-0,02	-0,02	-0,03	-0,02	-0,03	0,00	27	0,00	0,02	-0,12	0,03	-0,08	-0,01	-0,01	0,00
27	0,00	0,01	-0,14	0,02	0,12	0,02	-0,01	33	0,00	-0,01	-0,09	-0,02	-0,05	0,02	0,00	0,00
3	0,00	-0,03	-0,13	0,07	0,08	-0,08	0,00	9	0,00	0,03	-0,23	-0,07	-0,24	-0,09	0,00	0,00
9	0,00	0,09	-0,19	-0,11	0,15	0,13	0,00	15	0,00	-0,09	0,03	0,11	0,09	0,07	0,00	0,00
15	0,00	0,16	-0,24	0,15	0,22	0,17	0,00	19	0,00	-0,16	0,19	-0,15	0,30	0,23	0,00	0,00
19	0,00	-0,31	0,57	0,07	-0,38	-0,21	0,00	23	0,00	0,31	-0,60	-0,07	-0,32	-0,16	0,00	0,00
23	0,00	0,05	-0,08	-0,11	0,09	0,07	0,00	29	0,00	-0,05	-0,06	0,11	-0,06	0,02	0,00	0,00
29	0,00	0,00	-0,18	0,03	0,18	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,10	-0,03	-0,03	0,00	0,00	0,00
4	0,00	-0,04	-0,14	-0,01	0,09	-0,11	0,00	10	0,00	0,04	-0,22	0,01	-0,22	-0,12	0,00	0,00
10	0,00	0,03	-0,20	-0,07	0,16	0,07	0,00	16	0,00	-0,03	0,02	0,07	0,08	0,01	0,00	0,00
16	0,00	0,19	-0,23	0,10	0,20	0,20	0,00	20	0,00	-0,19	0,11	-0,10	0,21	0,28	0,00	0,00
20	0,00	-0,44	0,26	0,10	-0,21	-0,29	0,00	24	0,00	0,44	-0,32	-0,10	-0,14	-0,24	0,00	0,00
24	0,00	0,07	0,02	-0,02	-0,03	0,11	0,00	30	0,00	-0,07	-0,18	0,02	-0,15	0,03	0,00	0,00
30	0,00	-0,01	-0,24	0,04	0,25	-0,03	0,00	36	0,00	0,01	-0,09	-0,04	0,01	-0,02	0,00	0,00
2	0,00	-0,03	-0,17	0,00	0,08	-0,08	0,00	8	0,00	0,03	-0,29	0,00	-0,29	-0,10	0,00	0,00
8	0,00	0,10	-0,20	-0,23	0,10	0,12	0,00	14	0,00	-0,10	-0,05	0,23	0,07	0,11	0,00	0,00
14	0,00															

CARATT. Var.Uffici: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
4	3,60	-0,28	0,06	4,25	-0,08	-0,48	0,00	4	0,00	0,28	-0,06	-4,25	-0,10	-0,40	0,00	0,00	
5	3,60	0,12	0,14	5,53	-0,21	0,40	0,00	5	0,00	-0,12	-0,14	-5,53	-0,23	-0,03	0,00	0,00	
7	3,60	0,62	-0,12	5,04	0,22	1,45	0,00	7	0,00	-0,62	0,12	-5,04	0,15	0,46	0,00	0,00	
8	3,60	-0,51	-0,24	7,87	0,55	-1,05	0,00	8	0,00	0,51	0,24	-7,87	0,27	-0,66	0,00	0,00	
9	3,60	-0,08	-0,17	5,79	0,40	-0,02	0,00	9	0,00	0,08	0,17	-5,79	0,16	-0,24	0,00	0,00	
10	3,60	-0,25	-0,11	6,08	0,26	-0,47	0,00	10	0,00	0,25	0,11	-6,08	0,09	-0,38	0,00	0,00	
11	3,60	1,08	-0,26	7,94	0,63	2,52	-0,01	11	0,00	-1,08	0,26	-7,94	0,17	0,82	0,01	0,00	
13	3,60	0,69	0,07	4,48	-0,15	1,58	-0,01	13	0,00	-0,69	-0,07	-4,48	-0,07	0,56	0,01	0,00	
14	3,60	-0,53	0,28	6,95	-0,61	-1,11	-0,01	14	0,00	0,53	-0,28	-6,95	-0,31	-0,68	0,01	0,00	
15	2,19	-0,85	0,27	2,93	-0,15	-0,64	-0,01	15	0,00	0,85	-0,27	-2,93	-0,31	-0,79	0,01	0,00	
16	3,60	-0,13	0,24	4,12	-0,42	-0,18	-0,01	16	0,00	0,13	-0,24	-4,12	-0,30	-0,22	0,01	0,00	
17	3,60	1,05	0,31	7,29	-0,58	2,41	-0,01	17	0,00	-1,05	-0,31	-7,29	-0,39	0,85	0,01	0,00	
19	2,19	-0,06	-0,05	-0,21	0,02	-0,03	0,00	19	0,00	0,06	0,05	0,21	0,07	-0,07	0,00	0,00	
20	3,60	-0,14	0,01	0,98	0,00	-0,23	0,00	20	0,00	0,14	-0,01	-0,98	-0,02	-0,20	0,00	0,00	
21	3,60	0,58	-0,09	4,10	0,16	1,32	0,00	21	0,00	-0,58	0,09	-4,10	0,12	0,48	0,00	0,00	
22	3,60	-0,30	-0,17	6,48	0,38	-0,61	0,00	22	0,00	0,30	0,17	-6,48	0,19	-0,39	0,00	0,00	
23	3,60	-0,29	-0,15	3,64	0,30	-0,56	0,00	23	0,00	0,29	0,15	-3,64	0,20	-0,41	0,00	0,00	
24	3,60	0,11	-0,10	4,02	0,21	0,29	0,00	24	0,00	-0,11	0,10	-4,02	0,12	0,06	0,00	0,00	
25	3,60	0,69	-0,57	8,07	1,33	1,56	-0,01	25	0,00	-0,69	0,57	-8,07	0,43	0,58	0,01	0,00	
27	3,60	0,80	0,03	4,36	-0,07	1,79	0,00	27	0,00	-0,80	-0,03	-4,36	-0,03	0,70	0,00	0,00	
28	3,60	-0,53	0,18	6,91	-0,39	-1,15	0,00	28	0,00	0,53	-0,18	-6,91	-0,20	-0,62	0,00	0,00	
29	3,60	-0,01	0,13	4,83	-0,28	0,07	0,00	29	0,00	0,01	-0,13	-4,83	-0,16	-0,09	0,00	0,00	
30	3,60	0,09	0,11	6,59	-0,22	0,26	0,00	30	0,00	-0,09	-0,11	-6,59	-0,14	0,02	0,00	0,00	
31	3,60	-0,78	-0,05	3,66	0,20	-1,81	-0,01	31	0,00	0,78	0,05	-3,66	-0,04	-0,80	0,01	0,00	
33	3,60	0,42	-0,04	3,00	0,06	0,96	0,00	33	0,00	-0,42	0,04	-3,00	0,06	0,35	0,00	0,00	
34	3,60	-0,35	-0,07	5,27	0,14	-0,67	0,00	34	0,00	0,35	0,07	-5,27	0,09	-0,40	0,00	0,00	
35	3,60	-0,04	-0,03	3,51	0,06	-0,01	0,00	35	0,00	0,04	0,03	-3,51	0,02	-0,11	0,00	0,00	
36	3,60	-0,14	0,01	3,88	-0,01	-0,25	0,00	36	0,00	0,14	-0,01	-3,88	-0,02	-0,19	0,00	0,00	
37	3,60	0,20	0,28	5,33	-0,61	0,49	-0,01	37	0,00	-0,20	-0,28	-5,33	-0,26	0,14	0,01	0,00	
20	0,00	0,00	-0,06	1,18	0,04	0,00	0,00	41	2,19	0,00	0,06	-1,18	0,15	0,00	0,00	0,00	
41	2,19	0,00	0,71	0,94	-0,15	0,00	0,00	19	2,19	0,00	-0,71	-0,94	-0,57	0,00	0,00	0,00	
15	2,19	-0,01	-0,58	-0,59	0,80	0,00	-0,02	40	2,19	0,01	0,58	0,59	-0,21	-0,01	0,02	0,00	
40	2,19	-0,01	-0,23	-0,80	0,21	0,02	-0,01	16	3,60	0,01	0,23	0,80	0,46	-0,05	0,01	0,00	
15	3,60	-0,25	0,26	3,51	-0,50	-0,40	-0,01	15	2,19	0,25	-0,26	-3,51	0,26	0,17	0,01	0,00	
19	3,60	-0,99	-0,05	0,51	0,09	-0,26	-0,01	19	2,19	0,99	0,05	-0,51	-0,05	-0,64	0,01	0,00	
1	3,60	0,00	3,01	0,00	0,00	-1,48	0,00	2	3,60	0,00	3,65	0,00	3,25	0,00	0,00	0,00	
2	3,60	0,00	2,00	0,00	0,00	-1,71	0,00	3	3,60	0,00	1,61	0,00	1,13	0,00	0,00	0,00	
3	3,60	0,00	2,02	0,00	0,00	-0,84	0,00	4	3,60	0,00	2,34	0,00	1,41	0,00	0,00	0,00	
4	3,60	0,00	1,53	0,00	0,00	-0,72	0,00	5	3,60	0,00	2,50	0,00	2,43	0,00	0,00	0,00	
5	3,60	0,00	2,62	0,00	0,00	-3,12	0,00	6	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
21	3,60	0,00	2,37	0,00	0,00	-1,84	0,00	22	3,60	0,00	2,56	0,00	2,37	0,00	0,00	0,00	
22	3,60	0,00	1,51	0,00	0,00	-0,95	0,00	23	3,60	0,00	1,15	0,00	0,41	0,00	0,00	0,00	
23	3,60	0,00	-0,04	0,00	0,00	-0,03	0,00	24	3,60	0,00	0,04	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	
24	3,60	0,00	1,19	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,01	25	3,60	0,00	1,93	0,00	1,63	0,00	-0,01	0,00
25	3,60	0,00	3,12	0,00	0,00	-3,71	0,00	0,00	26	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,60	0,00	2,65	0,00	0,00	-1,38	0,00	0,00	34	3,60	0,00	3,15	0,00	2,75	0,00	0,00	0,00
34	3,60	0,00	1,80	0,00	0,00	-1,58	0,00	0,00	35	3,60	0,00	1,34	0,00	0,89	0,00	0,00	0,00
35	3,60	0,00	1,80	0,00	0,00	-0,81	0,00	0,00	36	3,60	0,00	2,00	0,00	1,18	0,00	0,00	0,00
36	3,60	0,00	1,50	0,00	0,00	-0,78	0,00	-0,01	37	3,60	0,00	2,18	0,00	1,98	0,00	0,01	0,00
37	3,60	0,00	2,33	0,00	0,00	-2,76	0,00	0,00	38	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	7	3,60	0,00	0,02	0,00	0,14	0,00	0,01	0,00
7	3,60	0,00	1,38	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	13	3,60	0,00	1,52	0,00	0,35	0,00	0,00	0,00
13	3,60	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,01	21	3,60	0,00	-0,04	0,00	0,06	0,00	-0,01	0,00
21	3,60	0,00	1,27	0,00	0,00	-0,23	0,00	-0,02	27	3,60	0,00	1,15	0,00	0,12	0,00	0,02	0,00
27	3,60	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,02	33	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00
7	3,60	0,00	3,04	0,00	0,00	-2,41	0,00	0,00	8	3,60	0,00	3,23	0,00	2,94	0,00	0,00	0,00
8	3,60	0,00	1,74	0,00	0,00	-1,09	0,00	0,00	9	3,60	0,00	1,66	0,00	0,97	0,00	0,00	0,00
9	3,60	0,00	1,97	0,00	0,00	-1,01	0,00	0,00	10	3,60	0,00	2,14	0,00	1,33	0,00	0,00	0,00
10	3,60	0,00	1,56	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,01	11	3,60	0,00	2,36	0,00	2,10	0,00	-0,01	0,00
11	3,60	0,00	3,96	0,00	0,00	-4,70	0,00	0,00	12	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	3,60	0,00	2,37	0,00	0,00	-1,79	0,00	-0,01	14	3,60	0,00	2,55	0,00	2,29	0,00	0,01	0,00
14	3,60	0,00	1,56	0,00	0,00	-1,11	0,00	0,01	15	3,60	0,00	1,11	0,00	0,45	0,00	-0,01	0,00
15	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,01	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00
16	3,60	0,00	1,13	0,00	0,00	-0,35	0,00	0,00	17	3,60	0,00	2,00	0,00	1,87	0,00	0,00	0,00
17	3,60	0,00	3,65	0,00	0,00	-4,33	0,00	0,00	18	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,60	0,00	2,63	0,00	0,00	-2,03	0,00	0,00	28	3,60	0,00	2,78	0,00	2,46	0,00	0,00	0,00
28	3,60	0,00	1,66	0,00	0,00	-1,23	0,00	0,00	29	3,60	0,00	1,27	0,00	0,65	0,00	0,00	0,00
29	3,60	0,00	1,60	0,00	0,00	-0,78	0,00	0,00	30	3,60	0,00	1,95	0,00	1,41	0,00	0,00	0,00
30	3,60	0,00	2,63	0,00	0,00	-2,33	0,00	0,02	39	3,60	0,00	1,19	0,00	-0,49	0,00	-0,02	0,00
31	3,60	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	32	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,60	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,77	0,00	-0,02	31	3,60	0,00	2,91	0,00	2,15	0,00	0,02	0,00
19	3,60	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,64	0,00	0,00	20	3,60	0,00	0,25	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00
2	3,60	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	8	3,60	0,00	0,06	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
8	3,60	0,00	2,12	0,00	0,00	-0,56	0,00	0,00	14	3,60	0,00	2,17	0,00	0,62	0,00	0,00	0,00
14	3,60	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,19	0,00	-0,01	22	3,60	0,00	-0,03	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00
22	3,60	0,00	1,81	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,02	28	3,60	0,00	1,77	0,00	0,37	0,00	-0,02	0,00
28	3,60	0,00	0,03	0,00	0,												





CARATT. Var.Scale: 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)
21	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	27	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,04	-0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	-0,07	0,01	-0,07	0,00	0,00
15	0,00	0,02	-0,02	-0,03	0,03	0,02	0,00	0,00	19	0,00	-0,02	-0,03	0,03	-0,04	0,02	0,00
19	0,00	-0,01	-0,14	-0,02	0,08	-0,01	0,00	0,00	23	0,00	0,01	0,13	0,02	0,09	0,00	0,00
23	0,00	-0,01	0,02	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,00	29	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00
29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
10	0,00	0,00	0,03	-0,02	-0,05	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,05	0,02	-0,05	-0,01	0,00
16	0,00	0,02	-0,01	-0,03	0,01	0,03	0,01	0,01	20	0,00	-0,02	-0,04	0,03	-0,05	0,03	-0,01
20	0,00	-0,06	-0,18	-0,01	0,11	-0,05	-0,01	0,00	24	0,00	0,06	0,17	0,01	0,10	-0,03	0,01
24	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,05	0,01	0,00	0,00	30	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
22	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	28	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	3,60	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
8	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,60	0,00	-0,02	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,02	-0,03	0,03	0,00	0,00
10	3,60	0,00	-0,01	0,04	0,02	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,01	-0,04	0,02	0,00	0,00
11	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	3,60	0,02	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	14	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,00
15	2,19	0,13	-0,03	1,35	0,02	0,16	0,00	0,00	15	0,00	-0,13	0,03	-1,35	0,03	0,06	0,00
16	3,60	-0,08	-0,01	1,15	0,02	-0,15	0,00	0,00	16	0,00	0,08	0,01	-1,15	0,02	-0,08	0,00
17	3,60	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00
19	2,19	0,40	0,01	1,06	0,01	0,42	0,00	0,00	19	0,00	-0,40	-0,01	-1,06	-0,03	0,27	0,00
20	3,60	-0,06	0,02	-0,01	-0,04	-0,05	0,00	0,00	20	0,00	0,06	-0,02	0,01	-0,04	-0,14	0,00
21	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
23	3,60	0,01	0,02	0,10	-0,04	0,01	0,00	0,00	23	0,00	-0,01	-0,02	-0,10	-0,04	0,01	0,00
24	3,60	0,00	0,02	0,07	-0,03	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	-0,02	-0,07	-0,04	0,00	0,00
25	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	3,60	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
30	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	0,00	0,00	0,89	1,35	-0,48	0,01	0,00	0,00	41	2,19	0,00	0,54	-0,15	-0,12	0,00	0,00
41	2,19	0,00	-0,32	0,46	0,12	0,00	0,00	0,00	19	2,19	0,00	0,98	-0,46	0,53	0,00	0,00
15	2,19	0,00	0,99	-0,44	-0,49	0,00	0,00	0,00	40	2,19	0,00	-0,33	0,44	-0,18	0,00	0,00
40	2,19	0,00	0,50	-0,23	0,18	0,00	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,93	1,00	0,45	0,00	0,00
15	3,60	0,57	-0,03	0,13	0,02	0,13	0,00	0,00	15	2,19	-0,57	0,03	-0,13	0,01	0,40	0,00
19	3,60	-0,06	0,01	-0,15	-0,04	-0,09	0,00	0,00	19	2,19	0,06	-0,01	0,15	0,03	0,04	0,00
1	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	23	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
23	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	3,60	0,00	0,00	0,00												



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)
10	0,00	0,01	0,03	0,02	-0,05	0,01	0,00	9	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	-0,05	0,02	0,00	
11	0,00	0,07	0,05	-0,02	-0,09	0,12	0,00	10	0,00	-0,07	-0,04	0,02	-0,06	0,12	0,00	
14	0,00	-0,01	0,01	-0,05	-0,01	-0,04	0,00	13	0,00	0,01	-0,04	0,05	-0,02	-0,04	0,00	
15	0,00	0,00	0,04	-0,08	-0,07	-0,01	0,00	14	0,00	0,00	-0,03	0,08	-0,04	-0,01	0,00	
16	0,00	0,01	0,02	0,02	-0,03	0,01	0,00	15	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	-0,05	0,02	0,00	
17	0,00	0,06	0,02	0,03	-0,03	0,10	0,00	16	0,00	-0,06	-0,02	-0,03	-0,03	0,11	0,00	
20	0,00	0,00	0,00	0,09	0,01	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,01	0,00	
22	0,00	-0,02	-0,01	0,04	0,03	-0,06	0,00	21	0,00	0,02	0,01	-0,04	0,03	-0,06	0,00	
23	0,00	-0,04	-0,02	0,09	0,03	-0,07	0,00	22	0,00	0,04	0,02	-0,09	0,03	-0,06	0,00	
24	0,00	-0,03	-0,02	0,04	0,03	-0,06	0,00	23	0,00	0,03	0,02	-0,04	0,03	-0,04	0,00	
25	0,00	0,04	-0,03	0,01	0,05	0,07	0,00	24	0,00	-0,04	0,02	-0,01	0,04	0,07	0,00	
28	0,00	-0,01	-0,02	-0,13	0,05	-0,03	0,00	27	0,00	0,01	0,03	0,13	0,06	-0,03	0,00	
29	0,00	-0,01	-0,05	-0,35	0,07	-0,01	0,00	28	0,00	0,01	0,05	0,35	0,07	-0,01	0,00	
30	0,00	0,00	-0,04	-0,55	0,07	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,04	0,55	0,06	0,01	0,00	
34	0,00	0,00	-0,04	0,03	0,09	0,01	0,00	33	0,00	0,00	0,05	-0,03	0,12	0,02	0,00	
35	0,00	0,03	-0,08	0,01	0,12	0,04	0,00	34	0,00	-0,03	0,09	-0,01	0,13	0,05	0,00	
36	0,00	0,01	-0,07	-0,01	0,11	0,01	0,00	35	0,00	-0,01	0,06	0,01	0,11	0,04	0,00	
37	0,00	0,09	-0,10	-0,01	0,19	0,16	0,00	36	0,00	-0,09	0,09	0,01	0,13	0,15	0,00	
5	0,00	-0,04	-0,08	0,17	0,16	-0,09	0,00	11	0,00	0,04	0,07	-0,17	0,14	-0,09	0,00	
11	0,00	-0,02	-0,14	0,47	0,19	-0,02	0,00	17	0,00	0,02	0,14	-0,47	0,19	-0,04	0,00	
17	0,00	-0,03	-0,08	0,78	0,15	-0,05	0,00	25	0,00	0,03	0,08	-0,78	0,15	-0,06	0,00	
25	0,00	0,01	-0,05	1,02	0,12	0,02	0,00	39	0,00	-0,01	0,03	-1,02	-0,02	0,01	0,00	
1	0,00	0,00	0,06	0,04	-0,12	-0,01	0,00	7	0,00	0,00	-0,04	-0,04	-0,09	-0,01	0,00	
7	0,00	0,02	0,12	0,02	-0,14	0,03	0,00	13	0,00	-0,02	-0,12	-0,02	-0,13	0,02	0,00	
13	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,10	0,01	0,00	21	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,10	0,00	0,00	
21	0,00	0,07	0,14	0,00	-0,13	0,05	0,00	27	0,00	-0,07	-0,14	0,00	-0,13	0,08	0,00	
27	0,00	-0,02	0,05	-0,02	-0,10	-0,06	0,00	33	0,00	0,02	-0,06	0,02	-0,13	-0,04	0,00	
3	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	9	0,00	0,01	0,00	-0,02	-0,01	-0,04	0,00	
9	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	15	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	
15	0,00	-0,03	0,02	0,00	-0,02	-0,03	0,00	19	0,00	0,03	-0,02	0,00	-0,02	-0,05	0,00	
19	0,00	0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,05	0,00	23	0,00	-0,08	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	
23	0,00	0,08	0,01	-0,02	-0,01	0,06	0,00	29	0,00	-0,08	-0,01	0,02	-0,01	0,09	0,00	
29	0,00	-0,04	0,00	-0,02	-0,01	-0,10	0,00	35	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	-0,09	0,00	
4	0,00	-0,03	-0,02	-0,03	0,04	-0,08	0,00	10	0,00	0,03	0,02	0,03	0,04	-0,07	0,00	
10	0,00	-0,05	-0,04	-0,05	0,05	-0,06	0,00	16	0,00	0,05	0,04	0,05	0,05	-0,06	0,00	
16	0,00	-0,04	-0,06	-0,02	0,07	-0,06	0,00	20	0,00	0,04	0,06	0,02	0,07	-0,05	0,00	
20	0,00	0,03	-0,07	0,06	0,05	0,06	0,00	24	0,00	-0,03	0,07	-0,06	0,04	-0,02	0,00	
24	0,00	0,04	-0,06	0,05	0,05	0,02	0,00	30	0,00	-0,04	0,06	-0,05	0,06	0,05	0,00	
30	0,00	-0,07	-0,02	0,05	0,03	-0,15	0,00	36	0,00	0,07	0,02	-0,05	0,05	-0,15	0,00	
2	0,00	-0,01	0,02	0,01	-0,04	-0,02	0,00	8	0,00	0,01	-0,01	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	
8	0,00	0,02	0,04	0,00	-0,05	0,03	0,00	14	0,00	-0,02	-0,04	0,00	-0,05	0,02	0,00	
14	0,00	0,01	0,02	-0,01	-0,04	0,02	0,00	22	0,00	-0,01	-0,02	0,01	-0,04	0,01	0,00	
22	0,00	0,11	0,05	0,01	-0,05	0,09	0,00	28	0,00	-0,11	-0,05	-0,01	-0,05	0,11	0,00	
28	0,00	-0,03	0,02	0,00	-0,04	-0,08	0,00	34	0,00	0,03	-0,03	0,00	-0,05	-0,07	0,00	
30	0,00	0,04	0,02	-0,73	-0,05	0,10	0,00	39	0,00	-0,04	-0,03	0,73	-0,03	0,08	0,00	
39	0,00	-0,08	-0,03	-0,21	0,03	-0,19	0,00	37	0,00	0,08	0,07	0,21	0,15	-0,16	0,00	
39	0,00	-0,04	0,02	0,08	0,02	-0,07	0,01	31	0,00	0,04	-0,04	-0,08	-0,09	0,01	-0,01	
1	3,60	-0,16	-0,15	-0,01	0,22	-0,23	-0,01	1	0,00	0,16	0,15	0,01	0,24	-0,26	0,01	
2	3,60	-0,22	-0,04	-0,06	0,05	-0,34	-0,01	2	0,00	0,22	0,04	0,06	0,08	-0,34	0,01	
3	3,60	-0,22	-0,01	0,05	0,01	-0,34	-0,01	3	0,00	0,22	0,01	-0,05	0,01	-0,35	0,01	
4	3,60	-0,23	0,04	-0,10	-0,05	-0,36	-0,01	4	0,00	0,23	-0,04	0,10	-0,09	-0,36	0,01	
5	3,60	-0,24	0,13	0,13	-0,11	-0,36	-0,02	5	0,00	0,24	-0,13	-0,13	-0,30	-0,38	0,02	
7	3,60	-0,05	-0,20	0,09	0,32	-0,06	-0,01	7	0,00	0,05	0,20	-0,09	0,32	-0,10	0,01	
8	3,60	-0,07	-0,06	0,01	0,09	-0,10	-0,01	8	0,00	0,07	0,06	-0,01	0,11	-0,13	0,01	
9	3,60	-0,08	-0,01	0,02	0,01	-0,13	-0,01	9	0,00	0,08	0,01	-0,02	0,01	-0,15	0,01	
10	3,60	-0,08	0,06	-0,05	-0,09	-0,11	-0,01	10	0,00	0,08	-0,06	0,05	-0,11	-0,14	0,01	
11	3,60	-0,08	0,25	-0,04	-0,32	-0,07	-0,02	11	0,00	0,08	-0,25	0,04	-0,45	-0,17	0,02	
13	3,60	-0,02	-0,21	-0,11	0,32	-0,01	-0,01	13	0,00	0,02	0,21	0,11	0,32	-0,04	0,01	
14	3,60	-0,03	-0,07	-0,04	0,10	-0,04	-0,01	14	0,00	0,03	0,07	0,04	0,12	-0,06	0,01	
15	2,19	-0,20	-0,02	-0,12	0,01	-0,16	-0,02	15	0,00	0,20	0,02	0,12	0,03	-0,17	0,02	
16	3,60	-0,05	0,10	0,07	-0,15	-0,08	-0,01	16	0,00	0,05	-0,10	-0,07	-0,16	-0,08	0,01	
17	3,60	-0,03	0,26	0,10	-0,35	-0,03	-0,02	17	0,00	0,03	-0,26	-0,10	-0,47	-0,06	0,02	
19	2,19	0,01	-0,02	0,11	0,01	0,00	-0,01	19	0,00	-0,01	0,02	-0,11	0,03	0,01	0,01	
20	3,60	0,02	0,11	-0,01	-0,17	0,04	-0,01	20	0,00	-0,02	-0,11	0,01	-0,17	0,03	0,01	
21	3,60	0,03	-0,21	0,14	0,32	0,03	-0,01	21	0,00	-0,03	0,21	-0,14	0,32	0,06	0,01	
22	3,60	0,04	-0,06	0,07	0,09	0,06	-0,01	22	0,00	-0,04	0,06	-0,07	0,11	0,08	0,01	
23	3,60	0,05	-0,01	0,00	0,01	0,08	-0,01	23	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,01	0,09	0,01	
24	3,60	0,04	0,07	0,02	-0,12	0,06	-0,02	24	0,00	-0,04	-0,07	-0,02	-0,13	0,08	0,02	
25	3,60	0,05	0,21	0,01	-0,23	0,05	-0,03	25	0,00	-0,05	-0,21	-0,01	-0,41	0,10	0,03	
27	3,60	0,06	-0,21	-0,09	0,32	0,05	-0,01	27	0,00	-0,06	0,21	0,09	0,32	0,12	0,01	
28	3,60	0,09	-0,07	-0,02	0,11	0,14	-0,01	28	0,00	-0,09	0,07	0,02	0,12	0,17	0,01	
29	3,60	0,10	-0,01	-0,02	0,02	0,16	-0,01	29	0,00	-0,10	0,01	0,02	0,02	0,18	0,01	
30	3,60	0,09	0,07	0,05	-0,11	0,12	-0,01	30	0,00	-0,09	-0,07	-0,05	-0,12	0,16	0,01	
31	3,60	0,08	0,06	-0,03	0,04	0,08	-0,02	31	0,00	-0,08	-0,06	0,03	-0,23	0,18	0,02	
33	3,60	0,14	-0,15	-0,02	0,23	0,21	-0,01	33	0,00	-0,14	0,15	0,02	0,24	0,23	0,01	
34	3,60	0,20	-0,04	0,05	0,05	0,31	-0,01	34	0,00	-0,20	0,04	-0,05	0,09	0,31	0,01	
35	3,60	0,20	-0,01	-0,04	0,01	0,31	-0,01	35	0,00	-0,20	0,01	-0,04	0,01	0,31	0,01	
36	3,60	0,21	0,05	0,10	-0,05	0,33	-0,01	36	0,00	-0,21	-0,05	-0,10	-0,09	0,33	0,01	
37	3,60	0,22	0,12	-0,14	-0,08	0,32	-0,02	37	0,00	-0,22	-0,12	0,14	-0,29	0,35	0,02	
20	0,00	0,00	0,01	-0,17	-0,01	0,00	0,00	41	2,19	0,00	-0,01	0,17	-0,02	0,01	0,00	
41	2,19	0,00	-0,10	-0,13	0,02	-0,01	0,01	19	2,19	0,00	0,10	0,13	0,08	0,01	-0,01	
15	2,19	0,00	-0,15	-0,24	0,17	-0,01	0,00	40	2,19	0,00	0,15	0,24	-0,02	0,01	0,00	
40	2,19	0,00	-0,02	-0,28	0,02	-0,01	0,00	16	3,60	0,00	0,02	0,28	0,05	0,01	0,00	
15																

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)
5	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	22	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
22	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	23	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00
23	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	24	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
24	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	25	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
25	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	3,60	0,00	0,08	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	34	3,60	0,00	-0,08	0,00	-0,20	0,00	0,00
34	3,60	0,00	0,15	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	35	3,60	0,00	-0,15	0,00	-0,22	0,00	0,00
35	3,60	0,00	0,11	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	36	3,60	0,00	-0,11	0,00	-0,19	0,00	0,00
36	3,60	0,00	0,18	0,00	-0,26	0,00	0,01	0,01	37	3,60	0,00	-0,18	0,00	-0,37	0,00	-0,01
37	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	3,60	0,00	0,09	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	7	3,60	0,00	-0,09	0,00	-0,20	0,00	0,00
7	3,60	0,00	0,19	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	13	3,60	0,00	-0,19	0,00	-0,22	0,00	0,00
13	3,60	0,00	0,10	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	21	3,60	0,00	-0,10	0,00	-0,20	0,00	0,00
21	3,60	0,00	0,21	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,00	27	3,60	0,00	-0,21	0,00	-0,20	0,00	0,00
27	3,60	0,00	0,11	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,00	33	3,60	0,00	-0,11	0,00	-0,28	0,00	0,00
7	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	8	3,60	0,00	0,02	0,00	0,06	0,00	0,00
8	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,05	0,00	0,07	0,00	0,00
9	3,60	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	10	3,60	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
10	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	11	3,60	0,00	0,05	0,00	0,10	0,00	0,00
11	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	14	3,60	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
14	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	15	3,60	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
15	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00
16	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	17	3,60	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00
17	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	28	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00
28	3,60	0,00	0,06	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	29	3,60	0,00	-0,06	0,00	-0,08	0,00	0,00
29	3,60	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	30	3,60	0,00	-0,05	0,00	-0,09	0,00	0,00
30	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	39	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00
31	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,60	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,02	0,02	31	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,08	0,00	-0,02
19	3,60	0,00	0,04	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	20	3,60	0,00	-0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00
2	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	8	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
8	3,60	0,00	0,06	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	14	3,60	0,00	-0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00
14	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	22	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
22	3,60	0,00	0,07	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	28	3,60	0,00	-0,07	0,00	-0,07	0,00	0,00
28	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	34	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00
5	3,60	0,00	-0,08	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	11	3,60	0,00	0,08	0,00	0,17	0,00	0,00
17	3,60	0,00	-0,09	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00	25	3,60	0,00	0,09	0,00	0,20	0,00	0,00
3	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
9	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	19	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
19	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	29	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
29	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
4	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	10	3,60	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00
10	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,05	0,00	0,05	0,00	0,00
16	3,60	0,00	-0,12	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00	20	3,60	0,00	0,12	0,00	0,14	0,00	0,00
20	3,60	0,00	-0,09	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	24	3,60	0,00	0,09	0,00	0,07	0,00	0,00
24	3,60	0,00	-0,08	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	30	3,60	0,00	0,08	0,00	0,08	0,00	0,00
30	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	36	3,60	0,00	0,02	0,00	0,06	0,00	0,00
11	3,60	0,00	-0,17	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00	17	3,60	0,00	0,17	0,00	0,24	0,00	0,00
25	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	39	3,60	0,00	0,05	0,00	-0,03	0,00	0,00
39	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	37	3,60	0,00	0,05	0,00	0,15	0,00	0,00
1	6,47	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	1	6,47	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
2	6,47	-0,03	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	2	6,47	0,03	0,00	0,00	-0,01	-0,06	0,00
3	6,47	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	3	6,47	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,01
4	6,47	-0,03	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	4	6,47	0,03	0,01	0,00	0,00	0,02	-0,07	0,01
5	6,47	0,00	0,01	0,01	0,00	-0,01	-0,01	5	6,47	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	0,02	0,01	0,00
7	6,47	0,00	-0,02	0,01	0,02	-0,01	0,00	7	6,47	0,00	0,02	-0,01	0,04	0,01	0,00	0,00
8	6,47	-0,01	-0,01	0,00	0,01	-0,01	0,00	8	6,47	0,01	0,01	0,00	0,02	-0,03	0,00	0,00
10	6,47	-0,01	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	10	6,47	0,01	-0,01	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,00
13	6,47	0,00	-0,02	-0,01	0,02	0,00	0,00	13	6,47	0,00	0,02	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00
16	6,47	-0,01	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	16	6,47	0,01	-0,02	0,00	-0,04	-0,01	0,00	0,00
21	6,47	0,00	-0,02	0,01	0,02	0,00	-0,01	21	6,47	0,00	0,02	-0,01	0,04	0,00	0,01	0,00
22	6,47	0,01	-0,01	0,00	0,01	0,01	0,00	22	6,47	-0,01	0,01	0,00	0,03	0,02	0,00	0,00
24	6,47	0,01	0,02	-0,01	-0,02	0,01	-0,01	24	6,47	-0,01	-0,02	0,01	-0,03	0,03	0,01	0,00
25	6,47	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	25	6,47	0,00	-0,01	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00
27	6,47	0,00	-0,02	-0,01	0,02	0,00	-0,01	27	6,47	0,00	0,02	0,01	0,05	0,01	0,01	0,00
30	6,47	0,02	0,01	0,01	-0,02	0,01	-0,01	30	6,47	-0,02	-0,01	-0,01	-0,03	0,04	0,01	0,00
31	6,47	0,00	0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	31	6,47	0,00	-0,02	0,00	-0,05	-0,02	0,00	0,00
33	6,47	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	33	6,47	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
34	6,47	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	34	6,47	-0,03	0,00	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,00
35	6,47	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	35	6,47	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,06	0,01	0,00
36	6,47	0,03	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	36	6,47	-0,03	0,00	0,00	0,02	0,06	0,01	0,00
37	6,47	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,01	-0,01	37	6,47	0,00	-0,01	0,01	-0,03	-0,02	0,01	0,00
1	6,47	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	2	6,47	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
2	6,47	0,00	-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)
34	6,47	0,00	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	35	6,47	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00
35	6,47	0,00	0,01	0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	36	6,47	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
36	6,47	0,00	0,01	0,02	0,02	-0,01	0,00	0,00	37	6,47	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,00
13	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	21	6,47	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
21	6,47	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	27	6,47	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
27	6,47	0,00	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	33	6,47	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
2	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	8	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	6,47	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	31	6,47	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
4	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
10	6,47	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	16	6,47	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
16	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	6,47	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	30	6,47	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
30	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

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)
2	0,00	0,00	0,05	-0,04	-0,10	-0,10	-0,01	0,00	1	0,00	0,00	-0,06	0,04	-0,13	-0,01	0,00
5	0,00	0,05	0,11	-0,01	-0,20	0,09	0,00	4	0,00	-0,05	-0,09	0,01	-0,14	0,08	0,00	0,00
3	0,00	0,01	0,09	-0,03	-0,13	0,01	0,00	2	0,00	-0,01	-0,09	0,03	-0,14	0,02	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,07	-0,01	-0,12	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,07	0,01	-0,12	0,02	0,00	0,00
8	0,00	-0,01	0,01	-0,01	-0,04	-0,02	0,00	7	0,00	0,01	-0,03	0,01	-0,05	-0,02	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00	8	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,01	0,00	0,00
10	0,00	0,01	0,03	0,02	-0,05	0,01	0,00	9	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	-0,05	0,02	0,00	0,00
11	0,00	0,06	0,05	-0,02	-0,08	0,11	0,00	10	0,00	-0,06	-0,04	0,02	-0,05	0,11	0,00	0,00
14	0,00	-0,01	0,01	-0,05	-0,01	-0,03	0,00	13	0,00	0,01	0,00	0,05	-0,02	-0,03	0,00	0,00
15	0,00	0,00	0,04	-0,08	-0,06	-0,01	0,00	14	0,00	0,00	-0,03	0,08	-0,04	-0,01	0,00	0,00
16	0,00	0,01	0,02	0,02	-0,03	0,01	0,00	15	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	-0,05	0,02	0,00	0,00
17	0,00	0,06	0,02	0,03	-0,03	0,10	0,00	16	0,00	-0,06	-0,02	-0,03	-0,03	0,11	0,00	0,00
20	0,00	0,00	0,00	0,09	0,01	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,01	0,00	0,00
22	0,00	-0,02	-0,01	0,03	0,03	-0,05	0,00	21	0,00	0,02	0,01	-0,03	0,02	-0,06	0,00	0,00
23	0,00	-0,04	-0,02	0,09	0,03	-0,07	0,00	22	0,00	0,04	0,02	-0,09	0,03	-0,05	0,00	0,00
24	0,00	-0,03	-0,02	0,04	0,03	-0,06	0,00	23	0,00	0,03	0,02	-0,04	0,03	-0,04	0,00	0,00
25	0,00	0,04	-0,03	0,01	0,05	0,06	0,00	24	0,00	-0,04	0,02	-0,01	0,03	0,06	0,00	0,00
28	0,00	-0,01	-0,02	-0,13	0,04	-0,03	0,00	27	0,00	0,01	0,03	0,13	0,06	-0,03	0,00	0,00
29	0,00	-0,01	-0,05	-0,34	0,07	-0,01	0,00	28	0,00	0,01	0,05	0,34	0,07	-0,01	0,00	0,00
30	0,00	0,00	-0,04	-0,54	0,06	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,04	0,54	0,06	0,01	0,00	0,00
34	0,00	0,00	-0,04	0,03	0,09	0,01	0,00	33	0,00	0,00	0,05	-0,03	0,11	0,02	0,00	0,00
35	0,00	0,03	-0,08	0,01	0,12	0,04	0,00	34	0,00	-0,03	0,08	-0,01	0,12	0,04	0,00	0,00
36	0,00	0,01	-0,06	-0,01	0,11	0,01	0,00	35	0,00	-0,01	0,06	0,01	0,11	0,04	0,00	0,00
37	0,00	0,09	-0,10	-0,01	0,18	0,16	0,00	36	0,00	-0,09	0,08	0,01	0,13	0,14	0,00	0,00
5	0,00	-0,04	-0,08	0,16	0,16	-0,08	0,00	11	0,00	0,04	0,07	-0,16	0,14	-0,08	0,00	0,00
11	0,00	-0,02	-0,14	0,45	0,19	-0,02	0,00	17	0,00	0,02	0,13	-0,45	0,18	-0,04	0,00	0,00
17	0,00	-0,03	-0,08	0,76	0,15	-0,05	0,00	25	0,00	0,03	0,08	-0,76	0,15	-0,06	0,00	0,00
25	0,00	0,01	-0,05	0,99	0,11	0,02	0,00	39	0,00	-0,01	0,03	-0,99	-0,02	0,01	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,05	0,03	-0,12	-0,01	0,00	7	0,00	0,00	-0,04	-0,03	-0,09	-0,01	0,00	0,00
7	0,00	0,02	0,11	0,02	-0,13	0,03	0,00	13	0,00	-0,02	-0,11	-0,02	-0,13	0,02	0,00	0,00
13	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,10	0,01	0,00	21	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
21	0,00	0,07	0,13	0,00	-0,13	0,05	0,00	27	0,00	-0,07	-0,13	0,00	-0,13	0,08	0,00	0,00
27	0,00	-0,02	0,05	-0,02	-0,10	-0,06	0,00	33	0,00	0,02	-0,06	0,02	-0,13	-0,04	0,00	0,00
3	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	-0,03	0,00	9	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,01	-0,04	0,00	0,00
9	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	15	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
15	0,00	-0,03	0,02	0,00	-0,02	-0,03	0,00	19	0,00	0,03	-0,02	0,00	-0,02	-0,05	0,00	0,00
19	0,00	0,08	-0,01	-0,01	0,00	0,05	0,00	23	0,00	-0,08	0,00	0,01	0,00	0,04	0,00	0,00
23	0,00	0,08	0,01	-0,02	-0,01	0,06	0,00	29	0,00	-0,08	-0,01	0,02	-0,01	0,09	0,00	0,00
29	0,00	-0,04	0,00	-0,02	-0,01	-0,09	0,00	35	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	-0,08	0,00	0,00
4	0,00	-0,03	-0,02	-0,03	0,04	-0,07	0,00	10	0,00	0,03	0,02	0,03	0,03	-0,07	0,00	0,00
10	0,00	-0,05	-0,04	-0,05	0,05	-0,05	0,00	16	0,00	0,05	0,04	0,05	0,05	-0,05	0,00	0,00
16	0,00	-0,04	-0,06	-0,02	0,07	-0,06	0,00	20	0,00	0,04	0,06	0,02	0,07	-0,05	0,00	0,00
20	0,00	0,03	-0,07	0,06	0,05	0,05	0,00	24	0,00	-0,03	0,07	-0,06	0,04	-0,02	0,00	0,00
24	0,00	0,03	-0,06	0,05	0,05	0,02	0,00	30	0,00	-0,03	0,05	-0,05	0,05	0,05	0,00	0,00
30	0,00	-0,06	-0,02	0,05	0,03	-0,15	0,00	36	0,00	0,06	0,02	-0,05	0,04	-0,15	0,00	0,00
2	0,00	-0,01	0,02	0,01	-0,04	-0,02	0,00	8	0,00	0,01	-0,01	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
8	0,00	0,02	0,04	0,00	-0,05	0,03	0,00	14	0,00	-0,02	-0,04	0,00	-0,05	0,02	0,00	0,00
14	0,00	0,01	0,02	-0,01	-0,04	0,02	0,00	22	0,00	-0,01	-0,02	0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
22	0,00	0,10	0,05	0,01	-0,05	0,09	0,00	28	0,00	-0,10	-0,05	-0,01	-0,05	0,11	0,00	0,00
28	0,00	-0,03	0,02	0,00	-0,04	-0,08	0,00	34	0,00	0,03	-0,02	0,00	-0,05	-0,07	0,00	0,00
30	0,00	0,04	0,02	-0,71	-0,05	0,10	0,00	39	0,00	-0,04	-0,03	0,71	-0,03	0,07	0,00	0,00
39	0,00	-0,08	-0,03	-0,20	0,03	-0,19	0,00	37	0,00	0,08	0,07	0,20	0,14	-0,16	0,00	0,00
39	0,00	-0,04	0,02	0,08	0,02	-0,07	0,01	31	0,00	0,04	-0,04	-0,08	-0,08	0,01	-0,01	0,00
1	3,60	-0,15	-0,14	-0,01	0,21	-0,22	-0,01	1	0,00	0,15	0,14	0,01	0,23	-0,25	0,01	0,00
2	3,60	-0,21	-0,04	-0,06	0,04	-0,33	-0,01	2	0,00	0,21	0,04	0,06	0,08	-0,33	0,01	0,00
3	3,60	-0,22	-0,01	0,05	0,01	-0,33	-0,01	3	0,00	0,22	0,01	-0,05	0,01	-0,34	0,01	0,00
4	3,60	-0,23	0,04	-0,10	-0,05	-0,35	-0,01	4	0,00	0,23	-0,04	0,10	-0,08	-0,35	0,01	0,00
5	3,60	-0,23	0,13	0,13	-0,11	-0,35	-0,02	5	0,00	0,23	-0,13	-0,13	-0,29	-0,37	0,02	0,00
7	3,60	-0,05	-0,20	0,08	0,31	-0,05	-0,01	7	0,00	0,05	0,20	-0,08	0,31	-0,10	0,01	0,00
8	3,60	-0,07	-0,06	0,01	0,09	-0,10	-0,01	8	0,00	0,07	0,06	-0,01	0,11	-0,13	0,01	0,00
9	3,60	-0,08	-0,01	0,01	0,01	-0,12	-0,01	9	0,00	0,08	0,01	-0,01	0,01	-0,14	0,01	0,00
10	3,60	-0,07	0,06	-0,05	-0,09	-0,11	-0,01	1								

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)
21	3,60	0,03	-0,20	0,14	0,31	0,03	-0,01	21	0,00	-0,03	0,20	-0,14	0,31	0,06	0,01	
22	3,60	0,04	-0,06	0,07	0,09	0,06	-0,01	22	0,00	-0,04	0,06	-0,07	0,11	0,08	0,01	
23	3,60	0,05	-0,01	0,00	0,01	0,07	-0,01	23	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,01	0,08	0,01	
24	3,60	0,04	0,07	0,02	-0,11	0,06	-0,02	24	0,00	-0,04	-0,07	-0,02	-0,13	0,08	0,02	
25	3,60	0,05	0,20	0,01	-0,23	0,05	-0,03	25	0,00	-0,05	-0,20	-0,01	-0,39	0,09	0,03	
27	3,60	0,05	-0,20	-0,09	0,31	0,05	-0,01	27	0,00	-0,05	0,20	0,09	0,31	0,11	0,01	
28	3,60	0,09	-0,07	-0,02	0,11	0,14	-0,01	28	0,00	-0,09	0,07	0,02	0,12	0,16	0,01	
29	3,60	0,10	-0,01	-0,02	0,02	0,15	-0,01	29	0,00	-0,10	0,01	0,02	0,02	0,17	0,01	
30	3,60	0,08	0,07	0,05	-0,10	0,12	-0,01	30	0,00	-0,08	-0,07	-0,05	-0,12	0,16	0,01	
31	3,60	0,08	0,06	-0,03	0,04	0,08	-0,02	31	0,00	-0,08	-0,06	0,03	-0,22	0,17	0,02	
33	3,60	0,14	-0,15	-0,02	0,22	0,20	-0,01	33	0,00	-0,14	0,15	0,02	0,24	0,22	0,01	
34	3,60	0,19	-0,04	0,05	0,05	0,30	-0,01	34	0,00	-0,19	0,04	-0,05	0,08	0,30	0,01	
35	3,60	0,20	-0,01	-0,04	0,01	0,30	-0,01	35	0,00	-0,20	0,01	0,04	0,01	0,31	0,01	
36	3,60	0,20	0,04	0,09	-0,05	0,32	-0,01	36	0,00	-0,20	-0,04	-0,09	-0,09	0,32	0,01	
37	3,60	0,21	0,12	-0,13	-0,08	0,31	-0,02	37	0,00	-0,21	-0,12	0,13	-0,29	0,34	0,02	
20	0,00	0,00	0,01	-0,16	-0,01	0,00	0,00	41	2,19	0,00	-0,01	0,16	-0,02	0,01	0,00	
41	2,19	0,00	-0,10	-0,13	0,02	-0,01	0,01	19	2,19	0,00	0,10	0,13	0,08	0,01	-0,01	
15	2,19	0,00	-0,15	-0,23	0,17	-0,01	0,00	40	2,19	0,00	0,15	0,23	-0,02	0,01	0,00	
40	2,19	0,00	-0,02	-0,27	0,02	-0,01	0,00	16	3,60	0,00	0,02	0,27	0,04	0,01	0,00	
15	3,60	0,04	-0,02	0,03	0,03	-0,02	-0,01	15	2,19	-0,04	0,02	-0,03	-0,01	0,06	0,01	
19	3,60	0,14	-0,02	0,01	0,03	0,03	-0,03	19	2,19	-0,14	0,02	-0,01	-0,01	0,09	0,03	
1	3,60	0,00	-0,09	0,00	0,28	0,00	0,00	2	3,60	0,00	0,09	0,00	0,21	0,00	0,00	
2	3,60	0,00	-0,16	0,00	0,24	0,00	0,00	3	3,60	0,00	0,16	0,00	0,24	0,00	0,00	
3	3,60	0,00	-0,12	0,00	0,22	0,00	0,00	4	3,60	0,00	0,12	0,00	0,20	0,00	0,00	
4	3,60	0,00	-0,19	0,00	0,28	0,00	0,01	5	3,60	0,00	0,19	0,00	0,40	0,00	-0,01	
5	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
21	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	22	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	
22	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	23	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00	
23	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	24	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	
24	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	25	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,06	0,00	0,00	
25	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	3,60	0,00	0,08	0,00	-0,25	0,00	0,00	34	3,60	0,00	-0,08	0,00	-0,19	0,00	0,00	
34	3,60	0,00	0,14	0,00	-0,21	0,00	0,00	35	3,60	0,00	-0,14	0,00	-0,21	0,00	0,00	
35	3,60	0,00	0,10	0,00	-0,20	0,00	0,00	36	3,60	0,00	-0,10	0,00	-0,18	0,00	0,00	
36	3,60	0,00	0,17	0,00	-0,25	0,00	0,01	37	3,60	0,00	-0,17	0,00	-0,36	0,00	-0,01	
37	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
1	3,60	0,00	0,08	0,00	-0,25	0,00	0,00	7	3,60	0,00	-0,08	0,00	-0,19	0,00	0,00	
7	3,60	0,00	0,18	0,00	-0,21	0,00	0,00	13	3,60	0,00	-0,18	0,00	-0,21	0,00	0,00	
13	3,60	0,00	0,09	0,00	-0,19	0,00	0,00	21	3,60	0,00	-0,09	0,00	-0,19	0,00	0,00	
21	3,60	0,00	0,21	0,00	-0,21	0,00	0,00	27	3,60	0,00	-0,21	0,00	-0,20	0,00	0,00	
27	3,60	0,00	0,10	0,00	-0,21	0,00	0,00	33	3,60	0,00	-0,10	0,00	-0,27	0,00	0,00	
7	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,06	0,00	0,00	8	3,60	0,00	0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	
8	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,05	0,00	0,07	0,00	0,00	
9	3,60	0,00	-0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	10	3,60	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00	
10	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,08	0,00	0,00	11	3,60	0,00	0,05	0,00	0,10	0,00	0,00	
11	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,00	0,00	14	3,60	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	
14	3,60	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	15	3,60	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
15	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	
16	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	17	3,60	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	
17	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
27	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,08	0,00	0,00	28	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,06	0,00	0,00	
28	3,60	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	29	3,60	0,00	-0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	
29	3,60	0,00	0,05	0,00	-0,08	0,00	0,00	30	3,60	0,00	-0,05	0,00	-0,09	0,00	0,00	
30	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,08	0,00	0,00	39	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,04	0,00	0,00	
31	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
39	3,60	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,02	31	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,08	0,00	-0,02	
19	3,60	0,00	0,04	0,00	-0,09	0,00	0,00	20	3,60	0,00	-0,04	0,00	-0,04	0,00	0,00	
2	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,05	0,00	0,00	8	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	
8	3,60	0,00	0,06	0,00	-0,07	0,00	0,00	14	3,60	0,00	-0,06	0,00	-0,06	0,00	0,00	
14	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	22	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	
22	3,60	0,00	0,07	0,00	-0,07	0,00	0,00	28	3,60	0,00	-0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00	
28	3,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	34	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,05	0,00	0,00	
5	3,60	0,00	-0,07	0,00	0,18	0,00	0,00	11	3,60	0,00	0,07	0,00	0,16	0,00	0,00	
17	3,60	0,00	-0,09	0,00	0,18	0,00	0,00	25	3,60	0,00	0,09	0,00	0,19	0,00	0,00	
3	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	9	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	
9	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
15	3,60	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	19	3,60	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	
19	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	3,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
23	3,60	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	29	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	
29	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	35	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	
4	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	10	3,60	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	
10	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,07	0,00	0,00	16	3,60	0,00	0,05	0,00	0,05	0,00	0,00	
16	3,60	0,00	-0,12	0,00	0,16	0,00	0,00	20	3,60	0,00	0,12	0,00	0,13	0,00	0,00	
20	3,60	0,00	-0,09	0,00	0,04	0,00	0,00	24	3,60	0,00	0,09	0,00	0,06	0,00	0,00	
24	3,60	0,00	-0,08	0,00	0,07	0,00	0,00	30	3,60	0,00	0,08	0,00	0,08	0,00	0,00	
30	3,60	0,00	-0,02	0,00	0,05	0,00	0,00	36	3,60	0,00	0,02	0,00	0,06	0,00	0,00	
11	3,60	0,00	-0,17	0,00	0,24	0,00	0,00	17	3,60	0,00	0,17	0,00	0,23	0,00	0,00	
25	3,60	0,00	-0,05	0,00	0,14	0,00	0,00	39	3,60	0,00	0,05	0,00	-0,03	0,00	0,00	
39	3,60	0,00	-0,04	0,00	0,05	0,00	0,00	37	3,60	0,00	0,04	0,00	0,15	0,00	0,00	
1	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	1	3,60	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	
2	6,47	-0,03	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,00	2	3,60	0,03	0,00	0,00	-0,01	-0,06	0,00	
3	6,47	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	3	3,60	0,03	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,01	
4																

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)
16	6,47	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	16	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	-0,01	0,00
21	6,47	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,02	0,00	-0,01	21	3,60	0,00	0,02	-0,01	0,04	0,00	0,01
22	6,47	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	22	3,60	-0,01	0,01	0,00	0,02	0,02	0,00
24	6,47	0,01	0,02	-0,01	0,00	-0,02	0,01	-0,01	24	3,60	-0,01	-0,02	0,01	-0,03	0,02	0,01
25	6,47	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	25	3,60	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,01
27	6,47	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,02	0,00	-0,01	27	3,60	0,00	0,02	0,01	0,04	0,01	0,01
30	6,47	0,02	0,01	0,01	0,00	-0,01	0,01	-0,01	30	3,60	-0,02	-0,01	-0,01	-0,03	0,04	0,01
31	6,47	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	31	3,60	0,00	-0,02	0,00	-0,05	-0,02	0,00
33	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	33	3,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
34	6,47	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	34	3,60	-0,02	0,00	0,00	-0,01	0,05	0,00
35	6,47	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	35	3,60	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,05	0,01
36	6,47	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	36	3,60	-0,03	0,00	0,00	0,02	0,06	0,01
37	6,47	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	37	3,60	0,00	-0,01	0,01	-0,03	-0,02	0,01
1	6,47	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	2	6,47	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00
2	6,47	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	3	6,47	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
3	6,47	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	4	6,47	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
4	6,47	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	5	6,47	0,00	0,01	0,02	0,01	0,00	0,00
7	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	8	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
1	6,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	7	6,47	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
21	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	22	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	6,47	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	13	6,47	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00
24	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	6,47	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00
34	6,47	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	35	6,47	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00
35	6,47	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	36	6,47	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
36	6,47	0,00	0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	37	6,47	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	0,00
13	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	21	6,47	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
21	6,47	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	27	6,47	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
27	6,47	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	33	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
2	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	8	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
8	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	6,47	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	31	6,47	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
22	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	34	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
4	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	10	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
10	6,47	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	16	6,47	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
16	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	6,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	6,47	0,00	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	30	6,47	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00
30	6,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1	0,00	3,60	2	34	2	24	3,955	18,000					VERIFICATO	
2	0,00	3,60	1	35	2	24	3,926	18,000					VERIFICATO	
3	0,00	3,60	5	36	2	24	3,870	18,000					VERIFICATO	
4	0,00	3,60	4	37	2	24	4,168	18,000					VERIFICATO	
5	0,00	3,60	3	38	2	23	4,635	18,000					VERIFICATO	
7	0,00	3,60	7	39	2	24	3,033	18,000					VERIFICATO	
8	0,00	3,60	6	40	2	24	2,996	18,000					VERIFICATO	
9	0,00	3,60	8	41	2	24	2,922	18,000					VERIFICATO	
10	0,00	3,60	9	42	2	24	3,295	18,000					VERIFICATO	
11	0,00	3,60	10	43	2	23	4,296	18,000					VERIFICATO	
13	0,00	3,60	12	44	2	33	2,685	18,000					VERIFICATO	
14	0,00	3,60	11	45	2	33	2,550	18,000					VERIFICATO	
15	0,00	3,60	13	47	2	33	2,355	18,000					VERIFICATO	
16	0,00	3,60	14	68	2	23	2,904	18,000					VERIFICATO	
17	0,00	3,60	15	48	2	27	4,023	18,000					VERIFICATO	
19	0,00	3,60	17	69	2	21	2,209	18,000					VERIFICATO	
20	0,00	3,60	16	50	2	23	2,683	18,000					VERIFICATO	
21	0,00	3,60	19	51	1	5	2,786	18,000					VERIFICATO	
22	0,00	3,60	18	52	1	5	2,586	18,000					VERIFICATO	
23	0,00	3,60	20	53	1	5	2,429	18,000					VERIFICATO	
24	0,00	3,60	21	54	1	7	2,735	18,000					VERIFICATO	
25	0,00	3,60	22	55	2	27	4,090	18,000					VERIFICATO	
27	0,00	3,60	24	56	1	5	3,398	18,000					VERIFICATO	
28	0,00	3,60	23	57	1	5	3,273	18,000					VERIFICATO	
29	0,00	3,60	25	58	1	5	3,207	18,000					VERIFICATO	
30	0,00	3,60	26	59	1	7	3,349	18,000					VERIFICATO	
31	0,00	3,60	33	60	1	11	4,370	18,000					VERIFICATO	
33	0,00	3,60	28	61	1	5	3,454	18,000					VERIFICATO	
34	0,00	3,60	27	62	1	5	3,342	18,000					VERIFICATO	
35	0,00	3,60	29	63	1	5	3,232	18,000					VERIFICATO	
36	0,00	3,60	30	64	1	5	2,950	18,000					VERIFICATO	
37	0,00	3,60	31	65	2	27	4,093	18,000					VERIFICATO	
39	0,00	3,60	32	75	1	7	4,294	18,000					VERIFICATO	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t/m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t/m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t/m)	TRld (t/m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2	0,00		5	1	24	1,10	-2,1	1,6	18	9	2	4,0	4,0	24	0,0	1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8
1	0,00		40	3	24	1,10	0,7	1,6	15	4	1	4,0	4,0	28	0,1	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	482	8
2.5			40	5	28	1,10	-2,5	0,2	19	9	3	4,0	4,0	28	0,1	-1,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	8	0,0	16	35	8
5	0,00		5	1	24	1,10	-3,3	-0,1	20	12	4	4,0	4,0	24	-0,5	2,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	11	0,0	16	35	8
4	0,00		40	3	28	1,10	1,6	-0,5	20	6	2	4,0	4,0	24	-0,5	2,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	11	0,0	16	280	8
2.5			40	5	28	1,10	-2,4	-0,5	20	9	3	4,0	4,0	28	0,7	-1,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	10	0,0	16	35	8
3	0,00		5	1	24	1,10	-2,5	0,6	19	10	3	4,0	4,0	24	0,1	2,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	11	0,0	16	35	8
2	0,00		40	3	24	1,10	1,2	0,6	18	5	1	4,0	4,0	24	0,1	1,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	10	0,0	16	229	8
2.5			40	5	24	1,10	2,3	0,6	19	9	3	4,0	4,0	28	0,0	-1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	8	0,0	16	35	8
4	0,00		5	1	24	1,10	-2,3	0,4	19	9	3	4,0	4,0	24	0,0	1,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	9	0,0	16	35	8
3	0,00		40	3	24	1,10	0,8	0,4	18	3	1	4,0	4,0	24	0,0	1,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	8	0,0	16	292	8
2.5			40	5	28	1,10	-2,0	-0,3	20	7	2	4,0	4,0	28	0,0	-1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	8	0,0	16	35	8
8	0,00		5	1	24	1,10	-1,1	1,1	17	5	1	4,0	4,0	24	-0,1	0,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	2	4	0,0	16	35	8
7	0,00		40	3	24	1,10	0,3	1,1	12	2	0	4,0	4,0	28	0,1	-0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	482	8
2.5			40	5	28	1,10	-1,6	0,5	19	6	2	4,0	4,0	28	0,1	-1,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	35	8
9	0,00		5	1	24	1,10	-1,5	-0,1	20	6	2	4,0	4,0	24	0,0	1,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8
8	0,00		40	3	24	1,10	0,8	-0,1	20	3	1	4,0	4,0	24	0,0	1,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	6	0,0	16	229	8
2.5			40	5	24	1,10	1,5	-0,1	20	5	2	4,0	4,0	24	0,0	0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	35	8
10	0,00		5	1	24	1,10	-1,4	-0,4	20	5	1	4,0	4,0	24	-0,1	1,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	35	8
9	0,00		40	3	24	1,10	0,4	-0,4	22	1	0	4,0	4,0	24	-0,1	0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	292	8
2.5			40	5	28	1,10	-1,1	-1,0	22	3	1	4,0	4,0	28	0,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	2	4	0,0	16	35	8
11	0,00		5	1	28	1,10	2,1	-1,0	21	7	2	4,0	4,0	27	1,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	6	0,0	16	35	8
10	0,00		40	3	28	1,10	1,1	-1,0	22	4	1	4,0	4,0	27	1,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	6	0,0	16	280	8
2.5			40	5	28	1,10	-1,3	-1,0	22	4	1	4,0	4,0	27	1,1	-0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	6	0,0	16	35	8
14	0,00		5	1	8	1,10	-0,8	2,8	11	5	1	4,0	4,0	24	-0,1	0,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	2	3	0,0	16	35	8
13	0,00		40	3	8	1,10	0,2	2,8	0	3	0	4,0	4,0	10	-0,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	2	4	0,0	16	482	8
2.5			40	5	12	1,10	-1,2	-0,4	20	4	1	4,0	4,0	12	-0,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	35	8
15	0,00		5	1	8	1,10	-2,8	3,5	17	13	3	4,0	4,0	8	-0,2	2,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	10	0,0	16	35	8
14	0,00		40	3	8	1,10	-1,3	3,5	14	7	1	4,0	4,0	8	-0,2	1,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	10	0,0	16	229	8
2.5			40	5	8	1,10	1,7	3,5	15	8	2	4,0	4,0	8	-0,2	1,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16	35	8
16	0,00		5	1	8	1,10	-1,3	-1,6	23	4	1	4,0	4,0	8	-0,4	1,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16	35	8
15	0,00		40	3	8	1,10	0,8	-1,6	26	2	1	4,0	4,0	8	-0,4	1,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16	292	8
2.5			40	5	12	1,10	-1,4	0,3	19	5	2	4,0	4,0	12	0,2	-0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	35	8
17	0,00		5	1	12	1,10	1,7	-0,5	20	6	2	4,0	4,0	23	-1,2	0,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16	35	8
16	0,00		40	3	12	1,10	1,0	-0,5	21	3	1	4,0	4,0	23	-1,2	0,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	6	0,0	16	280	8
2.5			40	5	12	1,10	-1,2	-0,5	20	4	1	4,0	4,0	23	-1,2	0,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	6	0,0	16	35	8
20	0,00		5	1	7	1,10	0,1	7,0	12	5	4	4,0	4,0	6	1,0	0,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16	35	8
19	0,00		40	3	7	1,10	0,2	7,0	9	5	3	4,0	4,0	6	1,0	0,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	5	0,0	16	292	8
2.5			40	5	7	1,10	-0,4	7,0	12	6	2	4,0	4,0	1	0,0	-1,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	5	0,0	16	35	8
22	0,00		5	1	5	1,10	-1,0	2,1	15	5	1	4,0	4,0	5	0,4	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	35	8
21	0,00		40	3	7	1,10	0,3	2,2	5	3	0	4,0	4,0	10	-0,3	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	482	8
2.5			40	5	11	1,10	-1,5	-0,1	20	5	2	4,0	4,0	11	-0,4	-1,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16	35	8
23	0,00		5	1	7	1,10	-1,7	3,5	15	8	2	4,0	4,0	7	1,3	1,4	0,0	36,8	36,8	5,3	0,0	7	7	0,0	16	35	8
22	0,00		40	3	7	1,10	-0,7	3,5	9	5	1	4,0	4,0	7	1,3	1,3	0,0	36,8	36,8	5,3	0,0	7	7	0,0	16	229	8
2.5			40	5	7	1,10	1,3	3,5	14	7	1	4,0	4,0	7	1,3	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	7	0,0	16	35	8
24	0,00		5	1	7	1,10	-0,9	0,3	19	4	1	4,0	4,0	7	1,3	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	7	0,0	16	35	8
23	0,00		40	3	5	1,10	-0,2	0,4	15	1	0	4,0	4,0	7	1,3	0,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	292	8
2.5			40	5	17	1,10	-0,9	-0,9	22	3	1	4,0	4,0	7	1,3	0,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	35	8
25	0,00		5	1	11	1,10	2,0	1,2	18	8	2	4,0	4,0	2	1,7	0,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	9	0,0	16	35	8
24	0,00		40	3	11	1,10	1,0	1,2	17	5	1	4,0	4,0	2	1,7	0,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	9	0,0	16	280	8
2.5			40	5	11	1,10	-1,6	1,2	18	7	2	4,0	4,0	2	1,7	0,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	9	0,0	16	35	8
28	0,00		5	1	5	1,10	-1,3	-1,2	22	4	1	4,0	4,0	7	0,2	0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	35	8
27	0,00		40	3	17	1,10	0,4	3,8	32	4	0	4,0	4,0	17	-0,2	-1,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	6	0,0	16	482	8
2.5			40	5	17	1,10	-1,9	3,8	15	9	2	4,0	4,0	17	-0,2	-1,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16	35	8
29	0,00		5	1	17	1,10	0,9	7,1	2	8	0	4,0	4,0	5	0,4	1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	8	0,0	16	35	8
28	0,00		40	3	17	1,10	0,5	7,1	59	6	2	4,0	4,0	5	0,4	1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	229	8
2.5			40	5	17	1,10	-1,0	7,1	6	8	1	4,0	4,0	5	0,4	1,0	0,0										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz. Ctg0	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun	Fi	
37	0,00		5 1 5	1,10	-2,6	-0,1	20	10	3	4,0	4,0	5	-0,7	1,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	9	0,0	16	35	8	
36	0,00		40 3 17	1,10	1,4	-0,4	20	5	2	4,0	4,0	5	-0,7	1,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	9	0,0	16	280	8	
2.5			40 5 17	1,10	-2,2	-0,4	20	8	2	4,0	4,0	17	0,8	-1,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	9	0,0	16	35	8	
5	0,00		5 1 23	1,10	-2,6	2,5	18	11	3	4,0	4,0	23	-0,3	1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	8	0,0	16	35	8	
11	0,00		40 3 23	1,10	0,8	2,5	12	4	1	4,0	4,0	23	-0,3	1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	400	8	
2.5			40 5 23	1,10	2,0	2,5	17	9	2	4,0	4,0	27	0,2	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8	
11	0,00		5 1 23	1,10	-3,0	7,4	14	16	3	4,0	4,0	23	0,6	2,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	12	0,0	16	35	8	
17	0,00		40 3 23	1,10	-1,4	7,4	9	10	1	4,0	4,0	27	-0,4	-2,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	12	0,0	16	212	8	
2.5			40 5 23	1,10	2,5	7,4	13	14	2	4,0	4,0	27	-0,4	-2,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	13	0,0	16	35	8	
17	0,00		5 1 23	1,10	-2,5	12,1	9	17	2	4,0	4,0	23	0,5	1,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	8	0,0	16	35	8	
25	0,00		40 3 23	1,10	1,1	12,1	3	12	1	4,0	4,0	23	0,5	1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	8	0,0	16	341	8	
2.5			40 5 23	1,10	2,5	12,1	9	17	2	4,0	4,0	27	-0,4	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	35	8	
25	0,00		5 1 23	1,10	-2,3	17,2	4	15	1	5,0	4,5	7	-2,9	0,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	9	15	0,0	16	35	8	
39	0,00		40 3 23	1,10	-1,3	17,2	1	15	3	4,0	4,0	7	-2,9	0,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	10	15	0,0	16	155	8	
2.5			40 5 23	1,10	-0,4	17,2	8	12	8	4,0	4,0	7	-2,9	0,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	9	15	0,0	16	35	8	
1	0,00		5 1 33	1,10	-2,0	-0,2	20	7	2	4,0	4,0	33	-0,1	1,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8	
7	0,00		40 3 21	1,10	0,7	0,8	17	3	1	4,0	4,0	33	-0,1	1,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	6	0,0	16	464	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,5	0,8	18	6	2	4,0	4,0	21	0,0	-1,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	6	0,0	16	35	8	
7	0,00		5 1 33	1,10	-1,9	0,0	20	7	2	4,0	4,0	33	0,4	1,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	9	0,0	16	35	8	
13	0,00		40 3 21	1,10	-1,0	0,4	18	4	1	4,0	4,0	21	-0,2	-1,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	9	0,0	16	163	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,9	0,4	19	7	2	4,0	4,0	21	-0,2	-1,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	9	0,0	16	35	8	
13	0,00		5 1 33	1,10	-1,6	0,1	19	6	2	4,0	4,0	33	0,1	1,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8	
21	0,00		40 3 21	1,10	0,6	0,2	19	2	1	4,0	4,0	21	-0,1	-1,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	6	0,0	16	341	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,6	0,2	19	6	2	4,0	4,0	21	-0,1	-1,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8	
21	0,00		5 1 33	1,10	-1,9	0,2	19	7	2	4,0	4,0	33	0,6	2,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	9	11	0,0	16	35	8	
27	0,00		40 3 33	1,10	-1,1	0,2	19	4	1	4,0	4,0	33	0,6	2,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	10	0,0	16	125	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,8	0,1	19	7	2	4,0	4,0	21	-0,6	-1,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	10	0,0	16	35	8	
27	0,00		5 1 33	1,10	-1,7	0,5	19	6	2	4,0	4,0	33	-0,1	1,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	35	8	
33	0,00		40 3 33	1,10	0,8	0,5	18	3	1	4,0	4,0	21	0,1	-1,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16	385	8	
2.5			40 5 21	1,10	-2,0	0,0	20	7	2	4,0	4,0	21	0,1	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	35	8	
3	0,00		5 1 33	1,10	-1,3	-0,3	20	4	1	4,0	4,0	30	-0,2	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	35	8	
9	0,00		40 3 21	1,10	0,4	0,9	15	2	0	4,0	4,0	30	-0,2	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	464	8	
2.5			40 5 28	1,10	-1,0	1,0	17	4	1	4,0	4,0	26	0,0	-0,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	2	4	0,0	16	35	8	
9	0,00		5 1 30	1,10	-1,5	-0,4	20	5	2	4,0	4,0	30	0,3	1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16	35	8	
15	0,00		40 3 21	1,10	-0,8	1,0	17	4	1	4,0	4,0	30	0,3	1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16	163	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,5	1,0	18	6	2	4,0	4,0	18	0,0	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	8	0,0	16	35	8	
15	0,00		5 1 21	1,10	1,6	0,1	19	6	2	4,0	4,0	33	0,3	1,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16	35	8	
19	0,00		40 3 21	1,10	0,9	0,1	19	3	1	4,0	4,0	21	0,2	-1,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	9	0,0	16	185	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,9	0,1	19	7	2	4,0	4,0	20	0,2	-1,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	9	0,0	16	35	8	
19	0,00		5 1 23	1,10	-1,9	0,8	19	8	2	4,0	4,0	7	-4,4	2,7	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	19	23	0,0	16	35	8	
23	0,00		40 3 23	1,10	-1,6	0,8	18	6	2	4,0	4,0	7	-4,4	2,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	19	23	0,0	16	51	8	
2.5			40 5 23	1,10	1,3	0,8	18	5	1	4,0	4,0	7	-4,4	2,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	19	23	0,0	16	35	8	
23	0,00		5 1 33	1,10	-1,3	0,8	18	5	1	4,0	4,0	11	2,2	0,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	9	11	0,0	16	35	8	
29	0,00		40 3 33	1,10	0,8	0,8	17	3	1	4,0	4,0	11	2,2	0,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	11	0,0	16	125	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,4	-0,3	20	5	1	4,0	4,0	11	2,2	0,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	8	11	0,0	16	35	8	
29	0,00		5 1 33	1,10	-1,1	0,9	18	4	1	4,0	4,0	30	-0,2	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	4	0,0	16	35	8	
35	0,00		40 3 33	1,10	0,6	0,9	16	3	1	4,0	4,0	26	-0,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	4	0,0	16	385	8	
2.5			40 5 21	1,10	-1,3	-0,5	20	5	1	4,0	4,0	26	-0,1	-0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16	35	8	
4	0,00		5 1 23	1,10	-1,5	-0,2	20	5	2	4,0	4,0	23	-0,2	0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	5	0,0	16	35	8	
10	0,00		40 3 27	1,10	0,5	0,9	16	2	1	4,0	4,0	22	-0,2	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	464	8	
2.5			40 5 27	1,10	-1,1	0,9	18	5	1	4,0	4,0	27	0,1	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16	35	8	
10	0,00		5 1 23	1,10	-1,7	-0,6	21	6	2	4,0	4,0	23	1,0	1,6	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	8	0,0	16	35	8	
16	0,00		40 3 27	1,10	-0,8	1,1	17	4	1	4,0	4,0	23	1,0	1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	8	0,0	16	163	8	
2.5			40 5 27	1,10	-1,6	1,1	18	6	2	4,0	4,0	27	-0,9	-1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	8	0,0	16	35	8	
16	0,00		5 1 27	1,10	1,9	-0,7	20	7	2	4,0	4,0	27	-0,5	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	7	0,0	16	35	8	
20	0,00		40 3 27	1,10	-1,1	-0,7	21	4	1	4,0	4,0	27	-0,5	-1,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	10	0,0	16	185	8	
2.5			40 5 27	1,10	-2,2	-0,7	20	8	2	4,0	4,0	27	-0,5	-2,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	7	10	0,0	16	35	8	
20	0,00		5 1 30	1,10	-2,4	1,2	18	10	3	4,0	4,0	7	-5,6	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	19	29	0,0	16	35	8	
24	0,00		40 3 30	1,10	-2,1	1,2	18	8	2	4,0	4,0	7	-5													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
14 2.5	0,00		40 3 21	40 5 21	21	1,10	-0,9	0,6	18	4	1	4,0	4,0	21	-0,2	-1,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16 163	8 8
14 2.5	0,00		40 3 21	40 5 21	21	1,10	-1,6	0,6	19	6	2	4,0	4,0	21	-0,2	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	7	0,0	16 35	8 8
22 2.5	0,00		5 1 33	40 3 21	33	1,10	-1,2	0,1	19	4	1	4,0	4,0	33	0,1	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16 35	8 8
22 2.5	0,00		40 3 21	40 5 21	21	1,10	0,5	0,1	19	2	0	4,0	4,0	32	0,1	0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16 341	8 8
22 2.5	0,00		40 3 21	40 5 21	21	1,10	-1,1	0,1	19	4	1	4,0	4,0	21	0,0	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	3	4	0,0	16 35	8 8
28 2.5	0,00		5 1 33	40 3 21	33	1,10	-1,3	0,2	19	5	1	4,0	4,0	7	-2,5	-0,1	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	9	13	0,0	16 35	8 8
28 2.5	0,00		40 3 21	40 5 21	21	1,10	-0,9	0,2	19	3	1	4,0	4,0	7	-2,5	-0,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	9	13	0,0	16 125	8 8
28 2.5	0,00		40 3 21	40 5 21	21	1,10	-1,5	0,2	19	6	2	4,0	4,0	7	-2,5	-0,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	10	13	0,0	16 35	8 8
34 2.5	0,00		5 1 33	40 3 33	33	1,10	-1,2	0,4	19	5	1	4,0	4,0	33	-0,3	0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16 35	8 8
34 2.5	0,00		40 3 33	40 5 21	33	1,10	0,6	0,4	18	2	1	4,0	4,0	21	0,3	-0,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	4	0,0	16 385	8 8
34 2.5	0,00		40 3 33	40 5 21	33	1,10	-1,4	-0,1	20	5	1	4,0	4,0	20	0,2	-0,9	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16 35	8 8
39 2.5	0,00		5 1 17	40 3 17	17	1,10	-1,2	16,4	0	14	4	4,0	4,0	18	1,2	0,3	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16 35	8 8
39 2.5	0,00		40 3 17	40 5 17	17	1,10	-0,4	16,4	9	11	8	4,0	4,0	18	1,2	0,2	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16 320	8 8
39 2.5	0,00		40 3 17	40 5 17	17	1,10	0,4	16,4	8	11	7	4,0	4,0	18	1,2	0,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	6	0,0	16 35	8 8
39 2.5	0,00		5 1 27	40 3 27	27	1,10	0,3	3,6	1	3	1	4,0	4,0	17	-1,1	0,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	4	5	0,0	16 35	8 8
39 2.5	0,00		40 3 27	40 5 27	27	1,10	-1,0	3,6	11	6	1	4,0	4,0	27	0,1	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	7	0,0	16 380	8 8
39 2.5	0,00		40 3 27	40 5 27	27	1,10	-2,7	3,6	17	12	3	4,0	4,0	27	0,1	-1,5	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	8	0,0	16 35	8 8
39 2.5	0,00		5 1 7	40 3 5	7	1,10	-0,6	2,9	10	4	1	4,0	4,0	5	0,2	-1,4	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	5	7	0,0	16 35	8 8
39 2.5	0,00		40 3 5	40 5 5	5	1,10	-2,3	3,0	17	11	3	4,0	4,0	5	0,2	-1,8	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	9	0,0	16 115	8 8
39 2.5	0,00		40 3 5	40 5 5	5	1,10	-3,0	3,0	18	13	3	4,0	4,0	5	0,2	-2,0	0,0	19,2	19,2	5,4	0,0	6	10	0,0	16 35	8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	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)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
20 2.5	0,00		3 1 11	35 3 11	11	-1,9	-0,4	5,7	11	6	1	5,6	4,0	1	0,0	4,1	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	9	11	0,0	11 100	8 8
41 2.5	2,19	1,00	35 3 11	50 5 11	11	2,2	-0,2	7,7	9	8	1	4,0	5,6	1	0,0	2,0	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	5	9	0,0	19 190	8 8
41 2.5	1,00		50 5 11		11	2,1	-0,1	9,4	5	8	0	5,6	5,6	1	0,0	-2,9	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	7	8	0,0	11 50	8 8
41 19 2.5	2,19	2,19	3 1 11	35 3 11	11	1,6	-0,1	6,1	8	6	1	5,6	5,6	11	-0,1	-7,7	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	18	21	0,0	11 50	8 8
41 19 2.5	2,19	1,00	35 3 11	50 5 11	11	-6,2	0,1	6,1	18	15	4	5,6	5,6	11	-0,1	-7,7	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	18	21	0,0	11 1	8 8
41 19 2.5	1,00		50 5 11		11	-6,2	0,2	6,1	18	15	4	5,6	5,6	11	-0,1	-8,4	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	20	23	0,0	11 50	8 8
15 40 2.5	2,19	2,19	3 1 8	35 3 8	8	4,3	0,1	9,0	14	12	2	5,6	5,6	12	-0,3	5,7	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	14	15	0,0	11 50	8 8
15 40 2.5	2,19	1,00	35 3 8	50 5 8	8	4,3	0,1	9,0	14	12	2	5,6	5,6	12	-0,3	5,0	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	12	13	0,0	11 1	8 8
15 40 2.5	1,00		50 5 8		8	3,0	0,1	9,0	11	10	1	4,0	5,6	12	-0,3	4,9	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	12	13	0,0	11 50	8 8
16 2.5	2,19	3,60	3 1 8	35 3 8	8	1,5	0,1	9,2	15	7	1	4,0	5,6	10	0,0	2,0	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	5	6	0,0	11 50	8 8
16 2.5	3,60	1,00	35 3 8	50 5 1	1	1,5	0,1	10,2	12	7	2	4,0	5,6	1	0,0	-3,7	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	9	17	0,0	19 196	8 8
16 2.5	1,00		50 5 1		1	-3,3	0,1	7,5	13	10	2	5,6	4,0	1	0,0	-5,0	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	12	13	0,0	11 50	8 8
1 2 2.5	3,60	3,60	3 1 28	35 3 1	1	-6,4	0,0	0,0	22	13	4	5,6	5,6	1	0,0	10,1	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	24	27	0,0	11 50	8 8
1 2 2.5	3,60	1,00	35 3 1	50 5 1	1	7,6	0,0	0,0	22	15	5	4,0	5,6	1	0,0	-10,1	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	24	47	0,0	19 452	8 8
1 2 2.5	1,00		50 5 1		1	-10,8	0,0	0,0	24	19	7	6,6	4,0	1	0,0	-12,2	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	28	33	0,0	11 50	8 8
2 3 2.5	3,60	3,60	3 1 28	35 3 28	28	-6,1	0,0	0,0	22	12	4	5,6	5,6	1	0,0	6,6	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	16	18	0,0	11 50	8 8
2 3 2.5	3,60	1,00	35 3 28	50 5 24	24	-2,8	0,0	0,0	22	6	2	5,6	4,0	1	0,0	4,4	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	10	21	0,0	19 199	8 8
2 3 2.5	1,00		50 5 24		24	-5,2	0,0	0,0	21	10	3	5,6	5,6	1	0,0	-5,4	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	13	15	0,0	11 50	8 8
3 4 2.5	3,60	3,60	3 1 28	35 3 1	28	-4,4	0,0	0,0	21	9	3	5,6	5,6	1	0,0	6,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	16	18	0,0	11 50	8 8
3 4 2.5	3,60	1,00	35 3 1	50 5 24	24	2,8	0,0	0,0	22	6	2	4,0	5,6	1	0,0	-5,7	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	13	26	0,0	19 262	8 8
3 4 2.5	1,00		50 5 24		24	-5,1	0,0	0,0	21	10	3	5,6	5,6	1	0,0	-7,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	18	21	0,0	11 50	8 8
4 5 2.5	3,60	3,60	3 1 28	35 3 24	24	-4,9	0,0	0,0	21	10	3	5,6	5,6	28	0,0	5,2	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	12	14	0,0	11 50	8 8
4 5 2.5	3,60	1,00	35 3 24	50 5 24	24	-4,2	0,0	0,0	21	8	3	5,6	5,6	1	0,0	-6,3	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	15	29	0,0	19 250	8 8
4 5 2.5	1,00		50 5 24		24	-9,7	0,0	0,0	24	17	6	6,6	5,6	1	0,0	-8,5	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	20	23	0,0	11 50	8 8
5 6 2.5	3,60	3,60	6 1 1	40 3 1	1	-10,7	0,0	0,0	18	31	8	6,4	4,0	1	0,0	9,0	0,0	29,1	37,1	12,5	0,0	18	24	0,0	11 50	8 8
5 6 2.5	3,60	1,00	40 3 1	50 5 1	1	-7,2	0,0	0,0	22	13	4	6,4														

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 sup cmq	cmq inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun
34	3,60		3 1	17	-5,4	0,0	0,0	21	11	3	5,6	5,6	1	0,0	6,1	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	14	16	0,0	11	50	8
35	3,60		35 3	17	-2,5	0,0	0,0	22	5	2	5,6	4,0	1	0,0	4,1	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	10	19	0,0	19	199	8
2.5	1,00		50 5	5	-4,4	0,0	0,0	21	9	3	5,6	5,6	1	0,0	-4,6	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	11	12	0,0	11	50	8
35	3,60		3 1	17	-3,9	0,0	0,0	21	8	2	5,6	5,6	1	0,0	6,1	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	14	17	0,0	11	50	8
36	3,60		35 3	1	2,5	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,6	1	0,0	-5,0	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	12	23	0,0	19	262	8
2.5	1,00		50 5	5	-4,4	0,0	0,0	21	9	3	5,6	5,6	1	0,0	-6,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	16	18	0,0	11	50	8
36	3,60		3 1	17	-4,5	0,0	0,0	21	9	3	5,6	5,6	1	0,0	5,0	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	12	14	0,0	11	50	8
37	3,60		35 3	5	-3,5	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	1	0,0	-5,5	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	13	26	0,0	19	250	8
2.5	1,00		50 5	5	-8,2	0,0	0,0	22	17	5	5,6	5,6	1	0,0	-7,5	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	18	20	0,0	11	50	8
37	3,60		6 1	1	-9,7	0,0	0,0	23	17	6	6,4	4,0	1	0,0	8,2	0,0	29,1	37,1	12,5	0,0	17	22	0,0	11	50	8
38	3,60		40 3	1	-6,6	0,0	0,0	22	12	4	6,4	4,0	1	0,0	6,4	0,0	20,0	25,5	8,6	0,0	13	25	0,0	16	137	8
2.5	1,00		50 5	1	-0,5	0,0	0,0	22	1	0	6,4	4,0	1	0,0	1,6	0,0	20,0	25,5	8,6	0,0	3	6	0,0	16	50	8
1	3,60		3 1	33	-3,8	0,0	0,0	21	8	2	5,6	5,6	33	0,0	2,3	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	5	6	0,0	11	50	8
7	3,60		35 3	21	2,0	0,0	0,0	22	4	1	4,0	5,6	21	0,0	-2,3	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	5	11	0,0	19	434	8
2.5	1,00		50 5	21	-3,6	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	21	0,0	-2,5	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	6	7	0,0	11	50	8
7	3,60		3 1	33	-3,5	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	1	0,0	4,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	11	13	0,0	11	50	8
13	3,60		35 3	33	-1,7	0,0	0,0	21	3	1	5,6	5,6	33	0,0	3,5	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	8	16	0,0	19	353	8
2.5	1,00		50 5	21	-3,3	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	1	0,0	-4,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	11	13	0,0	11	50	8
13	3,60		3 1	33	-3,2	0,0	0,0	21	6	2	5,6	5,6	33	0,0	2,3	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	5	6	0,0	11	50	8
21	3,60		35 3	33	1,1	0,0	0,0	22	2	1	4,0	5,6	33	0,0	2,0	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	5	9	0,0	19	311	8
2.5	1,00		50 5	21	-3,0	0,0	0,0	21	6	2	5,6	5,6	21	0,0	-2,2	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	5	6	0,0	11	50	8
21	3,60		3 1	33	-3,1	0,0	0,0	21	6	2	5,6	5,6	33	0,0	4,5	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	10	12	0,0	11	50	8
27	3,60		35 3	33	-2,1	0,0	0,0	21	4	1	5,6	5,6	33	0,0	3,3	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	8	16	0,0	19	94	8
2.5	1,00		50 5	21	-3,0	0,0	0,0	21	6	2	5,6	5,6	21	0,0	-4,4	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	10	12	0,0	11	50	8
27	3,60		3 1	33	-3,4	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	33	0,0	2,6	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	6	7	0,0	11	50	8
33	3,60		35 3	33	2,0	0,0	0,0	22	4	1	4,0	5,6	33	0,0	2,3	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	5	11	0,0	19	355	8
2.5	1,00		50 5	21	-3,7	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	21	0,0	-2,3	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	5	6	0,0	11	50	8
7	3,60		2 1	1	-7,7	0,0	0,0	31	18	11	10,8	5,4	1	0,0	9,7	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	29	26	0,0	5	25	8
8	3,60		60 3	1	5,3	0,0	0,0	27	18	8	4,0	7,4	1	0,0	-9,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	28	55	0,0	11	502	8
2.5	1,00		25 5	1	-9,3	0,0	0,0	34	18	12	13,5	6,8	1	0,0	-10,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	30	27	0,0	5	25	8
8	3,60		2 1	1	-3,4	0,0	0,0	22	18	6	4,8	4,0	1	0,0	5,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	15	0,0	5	25	8
9	3,60		60 3	1	0,7	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,8	1	0,0	4,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	13	26	0,0	11	249	8
2.5	1,00		25 5	1	-3,1	0,0	0,0	22	16	6	4,8	4,0	1	0,0	-5,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	14	0,0	5	25	8
9	3,60		2 1	1	-3,2	0,0	0,0	22	17	6	4,8	4,0	1	0,0	6,2	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	18	17	0,0	5	25	8
10	3,60		60 3	1	2,2	0,0	0,0	22	11	4	4,0	4,8	1	0,0	-5,9	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	17	34	0,0	11	312	8
2.5	1,00		25 5	1	-4,2	0,0	0,0	24	18	7	5,8	4,0	1	0,0	-6,8	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	20	18	0,0	5	25	8
10	3,60		2 1	28	-2,3	0,0	0,0	22	12	4	4,8	4,8	1	0,0	4,7	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	14	12	0,0	5	25	8
11	3,60		60 3	1	1,2	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,8	1	0,0	-6,3	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	19	37	0,0	11	300	8
2.5	1,00		25 5	1	-6,6	0,0	0,0	20	53	16	8,8	4,4	1	0,0	-7,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	22	19	0,0	5	25	8
11	3,60		6 1	1	-14,8	0,0	0,0	28	18	7	9,6	4,8	1	0,0	12,5	0,0	29,1	37,1	12,5	0,0	25	34	0,0	11	50	8
12	3,60		40 3	1	-10,0	0,0	0,0	23	18	6	6,4	4,0	1	0,0	9,7	0,0	20,0	25,5	8,6	0,0	20	38	0,0	16	137	8
2.5	1,00		50 5	1	-0,7	0,0	0,0	22	1	0	6,4	4,0	1	0,0	2,5	0,0	20,0	25,5	8,6	0,0	5	10	0,0	16	50	8
13	3,60		2 1	1	-5,8	0,0	0,0	28	18	9	8,0	4,0	1	0,0	7,7	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	23	21	0,0	5	25	8
14	3,60		60 3	1	4,4	0,0	0,0	18	44	12	4,0	5,8	1	0,0	-7,6	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	22	44	0,0	11	502	8
2.5	1,00		25 5	1	-7,5	0,0	0,0	31	18	10	10,7	5,3	1	0,0	-8,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	25	22	0,0	5	25	8
14	3,60		2 1	1	-3,8	0,0	0,0	15	62	13	4,8	4,0	1	0,0	5,2	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	15	14	0,0	5	25	8
15	3,60		60 3	1	0,8	0,0	0,0	21	4	1	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	13	25	0,0	11	249	8
2.5	1,00		25 5	1	-1,3	0,0	0,0	21	7	2	4,8	4,0	1	0,0	-3,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	10	9	0,0	5	25	8
15	3,60		3 1	1	-2,4	0,0	0,0	22	5	1	5,6	4,0	1	0,0	1,9	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	4	5	0,0	11	50	8
16	3,60		35 3	12	0,9	0,0	0,0	21	2	1	5,6	5,6	1	0,0	1,6	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	4	7	0,0	19	262	8
2.5	1,00		50 5	12	1,0	0,0	0,0	22	2	1	4,0	5,6	6	0,0	-0,2	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	1	1	0,0	11	50	8
16	3,60		2 1	12	-1,6	0,0	0,0	21	8	3	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	11	10	0,0	5	25	8
17	3,60		60 3	1	1,0	0,0	0,0	21	5	2	4,8	4,8	1	0,0	-5,5	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	16	32	0,0	11	300	8
2.5	1,00		25 5	1	-6,0	0,0	0,0	29	19	9	8,1	4,1	1	0,0	-6,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	19	17	0,0	5	25	8
17	3,60		6 1	1	-13,7	0,0	0,0	17	50	11	8,1	4,1	1	0,0	11,6	0,0	29,1	37,1	12,5	0,0	24	31	0,0	11	50	8
18	3,60		40 3	1	-9,3	0,0	0,0	23	16	5	6,4	4,0	1	0,0	9,0	0,0	20,0	25,5	8,6	0,0	18	35	0,0	16	137	8
2.5	1,00		50 5	1	-0,7	0,0	0,0	22	1	0	6,4	4,0	1	0,0	2,3	0,0	20,0	25,5	8,6	0,0	5	9	0,0	16	50	8
27	3,60		2 1	1	-6,5	0,0	0,0	21	46	15	8,7	4,3	1	0,0	8,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	2					

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	cmq inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun Fi	
32	3,60		60	3	1	0,0	0,0	0,0	21	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	0	0	0,0	11	0	8
2.5	1,00		25	5	1	0,0	0,0	0,0	21	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,3	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	1	1	0,0	11	6	8
39	3,60		2	1	1	2,8	0,0	0,0	22	15	5	4,0	4,8	1	0,0	-2,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	7	7	0,0	5	25	8
31	3,60		60	3	1	-3,4	0,0	0,0	22	18	6	4,8	4,8	1	0,0	-8,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	25	49	0,0	11	134	8
2.5	1,00		25	5	1	-7,5	0,0	0,0	31	18	10	10,6	5,3	1	0,0	-9,6	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	28	25	0,0	5	25	8
19	3,60		3	1	7	7,3	0,0	0,0	22	15	4	5,6	5,6	11	0,0	2,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	6	7	0,0	11	50	8
20	3,60		35	3	7	5,0	0,0	0,0	21	10	3	5,6	5,6	7	0,0	-3,6	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	8	17	0,0	19	262	8
2.5	1,00		50	5	7	-3,5	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	7	0,0	-3,8	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	9	10	0,0	11	50	8
2	3,60		2	1	33	-2,0	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	32	0,0	1,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
8	3,60		60	3	21	0,8	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,8	21	0,0	-1,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	4	8	0,0	11	484	8
2.5	1,00		25	5	21	-2,1	0,0	0,0	22	11	4	4,8	4,8	20	0,0	-1,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
8	3,60		2	1	33	-2,8	0,0	0,0	22	14	5	4,8	4,8	1	0,0	6,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	19	17	0,0	5	25	8
14	3,60		60	3	1	1,8	0,0	0,0	22	9	3	4,0	4,8	1	0,0	5,0	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	15	29	0,0	11	183	8
2.5	1,00		25	5	21	-2,5	0,0	0,0	22	13	4	4,8	4,8	1	0,0	-6,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	19	17	0,0	5	25	8
14	3,60		2	1	33	-1,7	0,0	0,0	21	9	3	4,8	4,8	32	0,0	1,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	3	0,0	5	25	8
22	3,60		60	3	33	0,5	0,0	0,0	21	3	1	4,8	4,8	32	0,0	1,2	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	4	7	0,0	11	361	8
2.5	1,00		25	5	21	-1,6	0,0	0,0	21	8	3	4,8	4,8	20	0,0	-1,2	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	3	0,0	5	25	8
22	3,60		2	1	33	-2,5	0,0	0,0	22	13	4	4,8	4,8	1	0,0	5,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	14	0,0	5	25	8
28	3,60		60	3	1	1,3	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	11	22	0,0	11	144	8
2.5	1,00		25	5	21	-2,4	0,0	0,0	22	12	4	4,8	4,8	1	0,0	-5,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	14	0,0	5	25	8
28	3,60		2	1	33	-1,8	0,0	0,0	21	9	3	4,8	4,8	33	0,0	1,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
34	3,60		60	3	33	0,8	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,8	33	0,0	1,3	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	4	8	0,0	11	405	8
2.5	1,00		25	5	21	-1,9	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	20	0,0	-1,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	3	0,0	5	25	8
5	3,60		2	1	23	-3,1	0,0	0,0	22	16	5	4,8	4,8	23	0,0	1,8	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	5	5	0,0	5	25	8
11	3,60		60	3	27	1,2	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,8	27	0,0	-1,9	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	6	11	0,0	11	420	8
2.5	1,00		25	5	27	-3,3	0,0	0,0	22	17	6	4,8	4,8	27	0,0	-2,0	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	6	5	0,0	5	25	8
17	3,60		2	1	23	-2,8	0,0	0,0	22	15	5	4,8	4,8	23	0,0	1,8	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	5	5	0,0	5	25	8
25	3,60		60	3	27	-1,1	0,0	0,0	21	5	2	4,8	4,8	27	0,0	-2,2	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	6	13	0,0	11	361	8
2.5	1,00		25	5	27	-3,8	0,0	0,0	24	16	6	5,8	4,8	27	0,0	-2,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	7	6	0,0	5	25	8
3	3,60		2	1	33	-1,9	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	30	0,0	1,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
9	3,60		60	3	21	0,9	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,8	18	0,0	-1,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	4	8	0,0	11	484	8
2.5	1,00		25	5	21	-2,0	0,0	0,0	22	10	3	4,8	4,0	18	0,0	-1,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
9	3,60		2	1	33	-2,1	0,0	0,0	22	11	4	4,8	4,8	1	0,0	4,9	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	14	13	0,0	5	25	8
15	3,60		60	3	1	1,3	0,0	0,0	21	7	2	4,0	4,8	1	0,0	-4,3	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	13	25	0,0	11	183	8
2.5	1,00		25	5	1	-2,0	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	1	0,0	-5,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	14	0,0	5	25	8
15	3,60		3	1	33	-3,3	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	32	0,0	2,7	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	6	7	0,0	11	50	8
19	3,60		35	3	33	-1,9	0,0	0,0	22	4	1	5,6	4,0	33	0,0	2,5	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	6	12	0,0	19	155	8
2.5	1,00		50	5	21	-3,2	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	21	0,0	-2,7	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	6	7	0,0	11	50	8
19	3,60		2	1	23	-1,5	0,0	0,0	21	8	3	4,8	4,8	22	0,0	2,9	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	9	8	0,0	5	25	8
23	3,60		60	3	28	-1,0	0,0	0,0	21	5	2	4,8	4,0	26	0,0	-2,6	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	8	15	0,0	11	71	8
2.5	1,00		25	5	28	-1,6	0,0	0,0	21	8	3	4,8	4,8	26	0,0	-3,0	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	9	8	0,0	5	25	8
23	3,60		2	1	33	-1,8	0,0	0,0	21	9	3	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	13	11	0,0	5	25	8
29	3,60		60	3	1	1,0	0,0	0,0	21	5	2	4,0	4,8	1	0,0	3,0	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	9	18	0,0	11	144	8
2.5	1,00		25	5	21	-2,0	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	1	0,0	-4,2	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	13	11	0,0	5	25	8
29	3,60		2	1	33	-1,7	0,0	0,0	21	9	3	4,8	4,8	30	0,0	1,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
35	3,60		60	3	33	0,8	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,8	33	0,0	1,3	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	4	8	0,0	11	405	8
2.5	1,00		25	5	21	-1,8	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	21	0,0	-1,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
4	3,60		2	1	23	-2,0	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	22	0,0	1,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
10	3,60		60	3	27	0,8	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,8	27	0,0	-1,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	4	8	0,0	11	484	8
2.5	1,00		25	5	27	-2,1	0,0	0,0	22	11	4	4,8	4,8	26	0,0	-1,5	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	4	4	0,0	5	25	8
10	3,60		2	1	23	-2,7	0,0	0,0	22	14	5	4,8	4,8	1	0,0	5,4	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	14	0,0	5	25	8
16	3,60		60	3	1	1,3	0,0	0,0	21	7	2	4,0	4,8	1	0,0	-4,4	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	13	25	0,0	11	183	8
2.5	1,00		25	5	27	-2,3	0,0	0,0	22	12	4	4,8	4,8	1	0,0	-5,6	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	16	15	0,0	5	25	8
16	3,60		3	1	23	-4,0	0,0	0,0	21	8	2	5,6	5,6	23	0,0	3,1	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	7	8	0,0	11	50	8
20	3,60		35	3	23	-2,5	0,0	0,0	21	5	1	5,6	5,6	27	0,0	-3,2	0,0	14,6	21,5	6,1	0,0	7	15	0,0	19	155	8
2.5	1,00		50	5	27	-3,7	0,0	0,0	21	7	2	5,6	5,6	27	0,0	-3,4	0,0	25,1	37,1	10,6	0,0	8	9	0,0	11	50	8
20	3,60		2	1	30	-1,6	0,0	0,0	21	8	3	4,8	4,8	30	0,0	3,2	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	10	9	0,0	5	25</	

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 b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
2.5	1,00		25	5	1	3,7	0,0	0,0	17	41	10	4,0	4,8	1	0,0	2,3	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	7	6	0,0	5	25	8
39	3,60		2	1	1	3,2	0,0	0,0	22	16	6	4,0	4,8	23	0,0	0,6	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	2	2	0,0	5	25	8
37	3,60		60	3	1	1,9	0,0	0,0	21	10	3	4,8	4,8	1	0,0	-2,5	0,0	45,1	17,1	8,4	0,0	7	15	0,0	11	400	8
2.5	1,00		25	5	27	-4,1	0,0	0,0	24	18	7	5,8	4,0	1	0,0	-2,6	0,0	37,2	33,9	4,0	0,0	8	7	0,0	5	25	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)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
1	0,00		1	1	12	-0,8	-10,5	-9,2	95	27	5,0	7,3	28	2,9	0,9	0,0	31,0	31,0	3,3	0,0	12	8	0,0	12	54	8
1	3,60		35	3	1	0,3	1,5	-14,6	1	2	4,7	5,4	28	2,9	0,9	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	12	13	0,0	19	204	8
2.5	0,05		35	5	12	0,9	10,5	-8,3	89	26	4,9	7,5	28	2,9	0,9	0,0	31,0	31,0	3,3	0,0	12	8	0,0	12	52	8
2	0,00		1	1	8	-0,2	16,5	-12,0	69	24	4,9	12,7	24	-3,8	-1,0	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	15	11	0,0	12	54	8
2	3,60		35	3	24	0,2	-1,4	-11,3	1	2	4,9	5,3	24	-3,8	-1,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	15	18	0,0	19	205	8
2.5	0,07		35	5	8	0,4	-16,5	-11,1	75	25	4,9	12,8	24	-3,8	-1,0	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	15	11	0,0	12	52	8
3	0,00		1	1	8	-0,2	12,2	-9,9	83	24	4,9	8,9	24	-3,2	-0,9	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	13	9	0,0	12	54	8
3	3,60		35	3	24	-0,5	1,1	-9,7	1	2	5,1	5,1	24	-3,2	-0,9	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	13	15	0,0	19	204	8
2.5	0,05		35	5	8	0,5	-12,2	-8,9	73	24	5,3	8,7	24	-3,2	-0,9	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	13	9	0,0	12	52	8
4	0,00		1	1	8	-1,7	14,5	-8,9	73	29	5,4	10,8	24	-3,6	-1,2	0,0	31,3	31,3	3,3	0,0	15	10	0,0	12	54	8
4	3,60		35	3	24	-0,7	1,0	-8,1	1	2	5,0	5,1	24	-3,6	-1,2	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	15	16	0,0	19	205	8
2.5	0,05		35	5	8	1,3	-14,5	-7,9	81	28	5,3	10,9	24	-3,6	-1,2	0,0	31,3	31,3	3,3	0,0	15	10	0,0	12	52	8
5	0,00		4	1	10	2,6	-12,3	-11,0	81	28	6,1	6,3	28	3,4	1,3	0,0	41,4	41,4	4,5	0,0	11	6	0,0	12	61	8
5	3,60		40	3	23	-1,8	1,3	-13,7	2	2	5,7	6,4	28	3,4	1,3	0,0	41,4	41,4	4,5	0,0	11	10	0,0	19	197	8
2.5	0,05		40	5	12	-0,5	12,4	-9,7	84	22	5,5	6,8	28	3,4	1,3	0,0	41,4	41,4	4,5	0,0	11	6	0,0	12	52	8
7	0,00		1	1	21	12,0	-2,0	-10,0	67	29	8,0	6,0	21	1,6	2,4	0,0	31,7	31,7	3,3	0,0	13	7	0,0	12	55	8
7	3,60		35	3	1	0,4	2,1	-19,7	1	3	4,7	5,4	21	1,6	2,4	0,0	31,7	31,7	3,3	0,0	13	11	0,0	19	203	8
2.5	0,06		35	5	21	-12,0	2,9	-9,1	64	31	7,9	6,4	21	1,6	2,4	0,0	31,7	31,7	3,3	0,0	13	7	0,0	12	52	8
8	0,00		1	1	8	0,3	10,9	-14,2	94	27	4,8	7,2	24	-2,1	-1,1	0,0	32,7	32,7	3,3	0,0	10	6	0,0	12	63	8
8	3,60		35	3	1	0,5	-1,2	-27,1	0	2	4,9	5,3	24	-2,1	-1,1	0,0	32,7	32,7	3,3	0,0	10	10	0,0	19	216	8
2.5	0,07		35	5	8	-0,3	-10,9	-13,2	73	22	4,8	7,4	24	-2,1	-1,1	0,0	32,7	32,7	3,3	0,0	10	6	0,0	12	56	8
9	0,00		1	1	24	-1,9	2,8	-11,2	7	6	4,9	5,2	24	-1,5	-1,1	0,0	31,7	31,7	3,3	0,0	8	4	0,0	12	60	8
9	3,60		35	3	1	0,4	0,4	-19,9	0	1	5,1	5,1	24	-1,5	-1,1	0,0	31,7	31,7	3,3	0,0	8	7	0,0	19	219	8
2.5	0,05		35	5	28	-1,5	2,2	-8,9	6	5	5,2	5,0	24	-1,5	-1,1	0,0	31,7	31,7	3,3	0,0	8	4	0,0	12	56	8
10	0,00		1	1	23	-8,0	2,6	-12,8	43	22	4,8	5,3	24	-1,7	-1,4	0,0	31,9	31,9	3,3	0,0	10	5	0,0	12	62	8
10	3,60		35	3	1	0,4	0,4	-21,8	0	2	5,1	5,1	24	-1,7	-1,4	0,0	31,9	31,9	3,3	0,0	10	8	0,0	19	218	8
2.5	0,06		35	5	23	8,0	-2,4	-11,7	50	23	4,8	5,4	24	-1,7	-1,4	0,0	31,9	31,9	3,3	0,0	10	5	0,0	12	56	8
11	0,00		4	1	27	6,4	-3,4	-12,5	14	10	5,4	6,6	27	2,7	3,4	0,0	42,0	42,0	4,5	0,0	15	9	0,0	12	61	8
11	3,60		40	3	1	0,7	3,8	-26,3	2	4	5,3	6,7	23	0,5	-3,7	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	10	15	0,0	19	197	8
2.5	0,06		40	5	27	-4,2	4,9	-11,3	12	9	5,3	6,7	27	2,7	3,4	0,0	42,0	42,0	4,5	0,0	15	9	0,0	12	52	8
13	0,00		1	1	33	-11,9	-0,6	-8,5	80	26	7,9	5,9	21	1,4	2,3	0,0	31,3	31,3	3,3	0,0	12	7	0,0	12	55	8
13	3,60		35	3	1	-0,3	2,3	-17,1	2	3	4,7	5,5	1	2,3	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	8	11	0,0	19	203	8
2.5	0,05		35	5	21	-11,9	2,8	-10,0	65	31	7,8	6,4	21	1,4	2,3	0,0	31,3	31,3	3,3	0,0	12	7	0,0	12	52	8
14	0,00		1	1	24	-1,9	2,8	-11,3	7	6	4,8	5,4	5	-1,4	1,4	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	9	4	0,0	12	61	8
14	3,60		35	3	1	-0,6	-1,3	-22,8	0	2	4,9	5,3	8	-1,8	0,4	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	7	8	0,0	19	218	8
2.5	0,06		35	5	5	-2,3	-2,5	-11,6	7	7	4,8	5,3	5	-1,4	1,4	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	9	4	0,0	12	56	8
15	0,00		1	1	8	0,8	16,0	-5,5	82	27	5,5	12,4	8	-6,3	0,6	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	22	18	0,0	12	45	8
15	2,19		35	3	24	-1,2	1,4	-5,7	4	4	4,9	5,3	8	-6,3	0,6	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	22	29	0,0	19	79	8
2.5	0,06		35	5	8	-0,2	-16,0	-5,0	85	25	5,0	13,0	8	-6,3	0,6	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	22	18	0,0	12	45	8
16	0,00		1	1	27	13,5	-1,2	-9,8	76	29	9,2	6,0	22	-1,7	-2,2	0,0	31,9	31,9	3,3	0,0	12	6	0,0	12	52	8
16	3,60		35	3	1	0,4	0,4	-21,3	0	2	5,1	5,1	27	0,7	2,7	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	11	12	0,0	19	201	8
2.5	0,08		35	5	27	-13,5	1,0	-8,9	89	30	9,2	6,0	22	-1,7	-2,2	0,0	31,9	31,9	3,3	0,0	12	6	0,0	12	51	8
17	0,00		4	1	27	6,9	-2,6	-11,9	14	9	5,6	6,5	27	2,2	3,9	0,0	41,8	41,8	4,5	0,0	15	10	0,0	12	61	8
17	3,60		40	3	1	-0,5	3,5	-24,3	2	3	5,3	6,8	27	2,2	3,9	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	15	16	0,0	19	197	8
2.5	0,05		40	5	27	-5,3	4,3	-10,7	14	9	5,3	6,7	27	2,2	3,9	0,0	41,8	41,8	4,5	0,0	15	10	0,0	12	52	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI																											
Filo Iniz. Fin. Ctg0	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 h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
24	3,60		35	3	7	-0,5	0,7	-8,2		1	1	5,0	5,2	23	-0,4	-2,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	8	9	0,0	19	218	8
2,5	0,04		35	5	23	9,7	-0,4	-7,1		84	23	6,6	5,2	23	-0,4	-2,0	0,0	31,0	31,0	3,3	0,0	8	6	0,0	12	56	8
25	0,00		4	1	30	-14,8	-1,0	-15,9		92	27	7,4	6,1	23	0,5	-3,9	0,0	42,4	42,4	4,5	0,0	10	7	0,0	12	67	8
2,5	0,06		40	3	1	1,9	2,3	-28,8		1	3	5,9	6,1	23	0,5	-3,9	0,0	33,7	33,7	5,5	0,0	10	11	0,0	19	191	8
			40	5	30	14,8	2,5	-14,6		81	29	7,5	6,3	23	0,5	-3,9	0,0	42,4	42,4	4,5	0,0	10	7	0,0	12	52	8
27	0,00		1	1	33	-12,6	-2,2	-9,0		78	32	8,6	5,9	17	2,3	-2,0	0,0	31,3	31,3	3,3	0,0	14	7	0,0	12	60	8
2,5	0,05		35	3	1	0,3	2,5	-17,2		2	3	4,7	5,5	1	2,7	-0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	9	12	0,0	19	198	8
			35	5	33	12,6	3,3	-8,0		65	32	8,4	6,7	17	2,3	-2,0	0,0	31,3	31,3	3,3	0,0	14	7	0,0	12	52	8
28	0,00		1	1	5	2,2	4,0	-11,7		11	8	4,7	5,4	5	-2,5	1,3	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	12	7	0,0	12	60	8
2,5	0,06		35	3	1	-0,5	-1,4	-22,8		0	2	4,8	5,3	5	-2,5	1,3	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	12	11	0,0	19	219	8
			35	5	5	-2,1	-4,3	-10,7		12	9	4,7	5,4	5	-2,5	1,3	0,0	32,1	32,1	3,3	0,0	12	7	0,0	12	56	8
29	0,00		1	1	5	1,8	3,2	-9,6		9	7	5,1	5,1	17	1,7	-1,0	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	9	5	0,0	12	60	8
2,5	0,05		35	3	5	0,4	0,9	-9,2		1	1	5,1	5,1	17	1,7	-1,0	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	9	8	0,0	19	219	8
			35	5	17	1,5	2,8	-7,2		8	6	5,1	5,0	17	1,7	-1,0	0,0	31,2	31,2	3,3	0,0	9	5	0,0	12	56	8
30	0,00		1	1	23	-8,5	0,5	-11,7		86	25	5,1	5,1	11	1,6	1,3	0,0	32,2	32,2	3,3	0,0	9	4	0,0	12	63	8
2,5	0,07		35	3	7	-0,6	0,9	-12,6		0	2	5,0	5,1	23	-0,1	-1,7	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	6	8	0,0	19	216	8
			35	5	23	8,5	0,2	-10,6		72	21	5,0	5,4	11	1,6	1,3	0,0	32,2	32,2	3,3	0,0	9	4	0,0	12	56	8
31	0,00		4	1	7	-2,1	9,4	-9,1		18	10	5,2	6,8	5	-2,9	-0,3	0,0	40,3	40,3	4,5	0,0	8	5	0,0	12	133	8
2,5	0,03		40	3	11	1,6	-1,5	-7,1		3	3	5,3	6,7	5	-2,9	-0,3	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	8	9	0,0	19	146	8
			40	5	5	-0,3	-9,6	-7,9		17	8	5,2	6,8	5	-2,9	-0,3	0,0	40,3	40,3	4,5	0,0	8	5	0,0	12	56	8
33	0,00		1	1	17	-2,0	-11,0	-8,5		82	30	4,8	8,0	17	2,6	-1,2	0,0	30,8	30,8	3,3	0,0	12	8	0,0	12	54	8
2,5	0,04		35	3	1	-0,3	1,4	-13,2		1	2	4,7	5,4	17	2,6	-1,2	0,0	30,8	30,8	3,3	0,0	12	12	0,0	19	204	8
			35	5	17	1,7	11,0	-7,5		89	29	4,8	8,2	17	2,6	-1,2	0,0	30,8	30,8	3,3	0,0	12	8	0,0	12	52	8
34	0,00		1	1	5	1,6	16,7	-11,1		87	33	5,5	12,5	5	-3,2	0,9	0,0	31,8	31,8	3,3	0,0	13	9	0,0	12	59	8
2,5	0,06		35	3	1	-0,4	-0,8	-20,5		0	2	4,9	5,2	5	-3,2	0,9	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	13	14	0,0	19	199	8
			35	5	5	-1,0	-16,7	-10,1		91	30	5,2	12,8	5	-3,2	0,9	0,0	31,8	31,8	3,3	0,0	13	9	0,0	12	52	8
35	0,00		1	1	17	-0,8	-12,9	-7,9		82	27	5,6	9,1	5	-2,6	0,8	0,0	30,9	30,9	3,3	0,0	11	7	0,0	12	60	8
2,5	0,04		35	3	5	0,5	0,9	-8,9		1	2	5,1	5,1	5	-2,6	0,8	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	11	12	0,0	19	199	8
			35	5	17	0,1	12,9	-7,0		73	23	5,6	9,3	5	-2,6	0,8	0,0	30,9	30,9	3,3	0,0	11	7	0,0	12	52	8
36	0,00		1	1	5	-0,3	14,9	-8,0		73	23	5,1	11,6	5	-2,9	-0,1	0,0	31,1	31,1	3,3	0,0	9	8	0,0	12	58	8
2,5	0,05		35	3	7	-0,6	0,7	-8,0		1	1	5,1	5,1	5	-2,9	-0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	9	13	0,0	19	200	8
			35	5	5	-0,1	-14,9	-7,1		76	23	5,0	11,7	5	-2,9	-0,1	0,0	31,1	31,1	3,3	0,0	9	8	0,0	12	52	8
37	0,00		4	1	17	2,5	-12,8	-10,7		94	31	6,7	6,0	17	3,0	1,5	0,0	41,4	41,4	4,5	0,0	11	6	0,0	12	73	8
2,5	0,05		40	3	7	-1,8	1,1	-13,6		1	2	6,2	5,9	17	3,0	1,5	0,0	41,4	41,4	4,5	0,0	11	9	0,0	19	185	8
			40	5	15	-2,2	12,7	-9,6		86	28	6,4	6,4	17	3,0	1,5	0,0	41,4	41,4	4,5	0,0	11	6	0,0	12	52	8
15	2,19		1	1	8	-0,5	-10,6	-6,7		78	23	5,0	7,8	24	2,8	-1,1	0,0	30,7	30,7	3,3	0,0	13	8	0,0	12	45	8
2,5	0,04		35	3	2	-1,9	-1,6	-6,0		6	5	4,9	5,2	0	0,0	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	0	0	0,0	19	0	8
			35	5	21	-3,8	0,3	-5,4		10	5	5,4	4,8	24	2,8	-1,1	0,0	30,7	30,7	3,3	0,0	13	8	0,0	12	45	8
19	2,19		1	1	2	0,2	14,8	-1,2		74	21	4,7	12,7	7	-10,5	0,4	0,0	31,7	31,7	5,8	0,0	33	33	0,0	11	45	8
2,09	0,02		35	3	23	1,9	2,0	-1,2		9	6	4,6	5,5	0	0,0	0,0	0,0	31,7	31,7	5,8	0,0	0	0	0,0	11	0	8
			35	5	5	-2,4	-2,3	-0,9		12	7	4,6	5,5	7	-10,5	0,4	0,0	31,7	31,7	5,8	0,0	33	33	0,0	11	45	8
1	3,60		1	1	8	-0,4	-4,5	-1,0		13	6	4,7	5,4	1	0,9	-0,2	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	4	3	0,0	12	135	8
2,5	0,00		35	3	1	-0,2	-1,5	-0,9		4	2	4,7	5,5	1	0,9	-0,2	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	4	4	0,0	19	104	8
			35	5	12	0,1	0,1	-0,1		0	0	5,1	5,0	1	0,9	-0,2	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	4	4	0,0	19	48	8
2	3,60		1	1	8	-0,2	5,2	-1,0		15	7	4,6	5,6	1	-0,8	0,0	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	12	73	8
2,5	0,01		35	3	1	0,0	1,1	-0,8		3	1	4,6	5,6	1	-0,8	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	4	0,0	19	166	8
			35	5	24	0,1	-0,4	-0,1		1	1	4,7	5,4	1	-0,8	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	4	0,0	19	48	8
3	3,60		1	1	8	0,0	2,2	-1,0		6	3	4,7	5,4	24	-0,4	-0,1	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	2	1	0,0	12	72	8
2,5	0,00		35	3	24	-0,2	0,3	-0,7		1	1	4,9	5,2	24	-0,4	-0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	168	8
			35	5	24	0,0	-0,4	-0,1		1	0	4,7	5,5	24	-0,4	-0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	48	8
4	3,60		1	1	8	0,1	3,7	-1,1		11	5	4,8	5,3	24	-0,6	0,0	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	2	2	0,0	12	81	8
2,5	0,01		35	3	24	0,2	0,6	-0,7		2	1	4,8	5,3	24	-0,6	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	3	0,0	19	159	8
			35	5	24	0,1	-0,4	-0,2		1	1	4,9	5,3	24	-0,6	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	3	0,0	19	48	8
5	3,60		4	1	8	-0,4	-3,0	-1,3		6	3	5,1	7,0	1	0,4	0,0	0,0	38,4	38,4	4,5	0,0	1	1	0,0	12	107	8
2,5	0,00		40	3	23	-0,3	-0,6	-0,8		1	1	5,1	7,0	1	0,4	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	1	1	0,0	19	133	8
			40	5	24	0,0	-0,2	-0,1		0	0	5,3	6,7	1	0,4	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	1	1	0,0	19	48	8
7	3,60		1	1	7	0,3	-5,4	-1,0		16	7	4,6	5,6	1	1,2	0,0	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	4	4	0,0	12	74	8
2,5	0,01		35	3	1	0,0	-2,0	-0,8		6																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI																											
Filo Iniz. Ctg0	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	ε% 100	εc% 100	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
2.5	0,01		35	5	27	-0,3	0,0	-0,2		1	0	5,2	4,9	26	0,1	0,5	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	48	8
21	3,60		1	1	5	0,3	-3,7	-0,9		11	5	4,6	5,5	1	0,7	0,0	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	12	67	8
21	6,47		35	3	1	-0,1	-1,2	-0,8		3	2	4,6	5,5	1	0,7	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	3	0,0	19	173	8
2.5	0,01		35	5	5	-0,2	-0,1	0,0		1	0	5,5	4,6	1	0,7	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	3	0,0	19	48	8
22	3,60		1	1	5	0,5	6,3	-1,2		19	9	4,6	5,5	1	-1,0	-0,1	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	4	3	0,0	12	77	8
22	6,47		35	3	1	-0,2	1,6	-1,1		4	2	4,7	5,5	1	-1,0	-0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	4	5	0,0	19	162	8
2.5	0,01		35	5	5	-0,2	-0,2	-0,3		1	1	4,9	5,3	1	-1,0	-0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	4	5	0,0	19	48	8
24	3,60		1	1	7	-0,7	3,3	-1,1		11	5	5,0	5,1	7	-0,5	-0,3	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	1	0,0	12	69	8
24	6,47		35	3	7	-0,3	0,4	-0,7		1	1	5,2	4,9	7	-0,5	-0,3	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	19	170	8
2.5	0,01		35	5	7	0,3	-0,5	-0,2		2	1	4,6	5,6	7	-0,5	-0,3	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	19	48	8
25	3,60		4	1	7	-0,5	-2,2	-1,3		4	2	5,1	6,9	1	0,5	0,0	0,0	38,4	38,4	4,5	0,0	1	1	0,0	12	96	8
25	6,47		40	3	1	-0,1	-1,1	-1,0		2	1	5,1	6,9	1	0,5	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	1	2	0,0	19	144	8
2.5	0,00		40	5	7	0,0	-0,3	-0,2		0	0	5,3	6,7	1	0,5	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	1	2	0,0	19	48	8
27	3,60		1	1	33	-1,8	-0,3	-0,9		6	3	4,6	5,5	17	0,2	-0,2	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	2	1	0,0	12	84	8
27	6,47		35	3	17	-0,2	-0,4	-0,5		1	1	4,6	5,5	33	0,1	-0,3	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	1	1	0,0	19	155	8
2.5	0,01		35	5	33	0,2	0,0	0,0		1	0	5,2	4,9	17	0,2	-0,2	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	2	1	0,0	19	48	8
30	3,60		1	1	11	0,4	-6,0	-1,2		18	8	4,7	5,5	1	0,8	0,1	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	12	76	8
30	6,47		35	3	1	0,2	-1,3	-0,8		4	2	4,7	5,5	1	0,8	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	4	0,0	19	163	8
2.5	0,01		35	5	23	0,4	0,1	0,1		1	1	4,9	5,2	1	0,8	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	4	0,0	19	48	8
31	3,60		4	1	11	0,7	5,2	-1,2		11	5	5,0	7,0	1	-1,0	0,0	0,0	38,4	38,4	4,5	0,0	3	2	0,0	12	96	8
31	6,47		40	3	1	0,0	1,6	-1,0		3	1	5,0	7,0	1	-1,0	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	3	3	0,0	19	143	8
2.5	0,00		40	5	5	0,0	-0,2	-0,1		0	0	5,4	6,6	1	-1,0	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	3	3	0,0	19	48	8
33	3,60		1	1	5	0,2	-3,9	-1,0		11	5	4,7	5,4	1	0,8	0,1	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	12	144	8
33	6,47		35	3	1	0,2	-1,3	-0,8		4	2	4,7	5,5	0	0,0	0,0	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	0	0	0,0	19	0	8
2.5	0,00		35	5	17	0,0	0,1	-0,1		0	0	5,0	5,2	1	0,8	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	3	4	0,0	19	144	8
34	3,60		1	1	5	0,2	5,2	-1,0		15	7	4,8	5,4	1	-0,7	0,2	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	2	0,0	12	77	8
34	6,47		35	3	1	0,3	1,0	-0,9		3	2	4,8	5,4	1	-0,7	0,2	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	3	0,0	19	162	8
2.5	0,01		35	5	5	-0,2	-0,3	-0,1		1	1	5,0	5,2	1	-0,7	0,2	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	3	3	0,0	19	48	8
35	3,60		1	1	5	0,3	2,4	-1,0		7	3	4,9	5,2	5	-0,4	0,1	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	2	1	0,0	12	82	8
35	6,47		35	3	5	0,2	0,3	-0,7		1	1	5,1	5,0	5	-0,4	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	157	8
2.5	0,00		35	5	5	0,0	-0,3	-0,1		1	0	4,7	5,4	5	-0,4	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	48	8
36	3,60		1	1	5	0,4	3,8	-1,0		11	5	4,8	5,3	5	-0,5	0,1	0,0	29,0	29,0	3,3	0,0	2	1	0,0	12	97	8
36	6,47		35	3	7	0,4	0,5	-0,6		2	1	4,8	5,3	5	-0,5	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	142	8
2.5	0,01		35	5	21	-0,1	-0,2	-0,2		1	0	4,9	5,2	5	-0,5	0,1	0,0	21,8	21,8	4,0	0,0	2	2	0,0	19	48	8
37	3,60		4	1	5	-0,2	-2,6	-1,3		5	2	5,1	6,9	1	0,3	0,0	0,0	38,4	38,4	4,5	0,0	1	1	0,0	12	106	8
37	6,47		40	3	27	0,4	-0,4	-0,7		1	1	5,1	6,9	1	0,3	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	1	1	0,0	19	133	8
2.5	0,00		40	5	5	0,0	-0,2	-0,1		0	0	5,3	6,7	1	0,3	0,0	0,0	33,7	25,3	5,5	0,0	1	1	0,0	19	48	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - STABILITA' ELEMENTI SNELLI IN C.A.														
Asta 3d	Filo Iniz	Quota Iniz.	Filo Fina	Quota Final	Lambda Elemen	Lambda Minimo	Sf.Nor. (t)	Ecc.EX (mm)	Ecc.AX (mm)	Ecc.2X (mm)	Ecc.EY (mm)	Ecc.AY (mm)	Ecc.2Y (mm)	
54	1	3,60	1	0,00	31	94	0,00	0	0	0	0	0	0	
55	2	3,60	2	0,00	31	76	0,00	0	0	0	0	0	0	
56	3	3,60	3	0,00	31	89	0,00	0	0	0	0	0	0	
57	4	3,60	4	0,00	31	88	0,00	0	0	0	0	0	0	
58	5	3,60	5	0,00	27	88	0,00	0	0	0	0	0	0	
59	7	3,60	7	0,00	31	81	0,00	0	0	0	0	0	0	
60	8	3,60	8	0,00	33	69	0,00	0	0	0	0	0	0	
61	9	3,60	9	0,00	33	81	0,00	0	0	0	0	0	0	
62	10	3,60	10	0,00	33	77	0,00	0	0	0	0	0	0	
63	11	3,60	11	0,00	27	80	0,00	0	0	0	0	0	0	
64	13	3,60	13	0,00	31	87	0,00	0	0	0	0	0	0	
65	14	3,60	14	0,00	33	76	0,00	0	0	0	0	0	0	
66	15	2,19	15	0,00	17	89	0,00	0	0	0	0	0	0	
67	16	3,60	16	0,00	30	78	0,00	0	0	0	0	0	0	
68	17	3,60	17	0,00	27	84	0,00	0	0	0	0	0	0	
69	19	2,19	19	0,00	17	102	0,00	0	0	0	0	0	0	
70	20	3,60	20	0,00	31	150	0,00	0	0	0	0	0	0	
71	21	3,60	21	0,00	31	90	0,00	0	0	0	0	0	0	
72	22	3,60	22	0,00	33	76	0,00	0	0	0	0	0	0	
73	23	3,60	23	0,00	33	103	0,00	0	0	0	0	0	0	
74	24	3,60	24	0,00	33	94	0,00	0	0	0	0	0	0	
75	25	3,60	25	0,00	27	77	0,00	0	0	0	0	0	0	
76	27	3,60	27	0,00	31	87	0,00	0	0	0	0	0	0	
77	28	3,60	28	0,00	33	76	0,00	0	0	0	0	0	0	
78	29	3,60	29	0,00	33	88	0,00	0	0	0	0	0	0	
79	30	3,60	30	0,00	33	74	0,00	0	0	0	0	0	0	
80	31	3,60	31	0,00	29	110	0,00	0	0	0	0	0	0	



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - STABILITA' ELEMENTI SNELLI IN C.A.													
Asta 3d	Filo Iniz	Quota Iniz.	Filo Fina	Quota Final	Lambda Elemen	Lambda Minimo	Sf.Nor. (t)	Ecc.EX (mm)	Ecc.AX (mm)	Ecc.2X (mm)	Ecc.EY (mm)	Ecc.AY (mm)	Ecc.2Y (mm)
81	33	3,60	33	0,00	31	99	0,00	0	0	0	0	0	0
82	34	3,60	34	0,00	31	80	0,00	0	0	0	0	0	0
83	35	3,60	35	0,00	31	94	0,00	0	0	0	0	0	0
84	36	3,60	36	0,00	31	91	0,00	0	0	0	0	0	0
85	37	3,60	37	0,00	27	89	0,00	0	0	0	0	0	0
90	15	3,60	15	2,19	9	101	0,00	0	0	0	0	0	0
91	19	3,60	19	2,19	9	199	0,00	0	0	0	0	0	0
151	1	6,47	1	3,60	28	390	0,00	0	0	0	0	0	0
152	2	6,47	2	3,60	28	398	0,00	0	0	0	0	0	0
153	3	6,47	3	3,60	28	444	0,00	0	0	0	0	0	0
154	4	6,47	4	3,60	28	382	0,00	0	0	0	0	0	0
155	5	6,47	5	3,60	25	416	0,00	0	0	0	0	0	0
156	7	6,47	7	3,60	28	395	0,00	0	0	0	0	0	0
157	8	6,47	8	3,60	28	348	0,00	0	0	0	0	0	0
158	10	6,47	10	3,60	28	376	0,00	0	0	0	0	0	0
159	13	6,47	13	3,60	28	393	0,00	0	0	0	0	0	0
160	16	6,47	16	3,60	28	405	0,00	0	0	0	0	0	0
161	21	6,47	21	3,60	28	400	0,00	0	0	0	0	0	0
162	22	6,47	22	3,60	28	342	0,00	0	0	0	0	0	0
163	24	6,47	24	3,60	28	361	0,00	0	0	0	0	0	0
164	25	6,47	25	3,60	25	410	0,00	0	0	0	0	0	0
165	27	6,47	27	3,60	28	402	0,00	0	0	0	0	0	0
166	30	6,47	30	3,60	28	391	0,00	0	0	0	0	0	0
167	31	6,47	31	3,60	25	418	0,00	0	0	0	0	0	0
168	33	6,47	33	3,60	28	394	0,00	0	0	0	0	0	0
169	34	6,47	34	3,60	28	387	0,00	0	0	0	0	0	0
170	35	6,47	35	3,60	28	445	0,00	0	0	0	0	0	0
171	36	6,47	36	3,60	28	382	0,00	0	0	0	0	0	0
172	37	6,47	37	3,60	25	417	0,00	0	0	0	0	0	0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 65	1	6,47	28	-237	-129	-10	-3	90	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
HEA140	qn=	-25	1	-891	26	-5	-2	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	1	
Asta: 173	2	6,47	24	-676	-158	-9	2	-99	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:=	552,0	β*1=	386,4	-891	92	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 109	Rpf= 5	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 0,4		0,2	22,1	mm		
Sez.N. 65	2	6,47	24	-145	202	24	15	-105	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
HEA140	qn=	-25	27	21	37	26	-17	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2	
Asta: 174	3	6,47	24	-145	-223	-21	15	-179	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
Instab.:=	299,0	β*1=	209,3	-145	167	10	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 59	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 0,6		0,1	12,0	mm		
Sez.N. 65	3	6,47	28	-92	-125	34	20	98	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn=	-25	26	-78	48	-39	20	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
Asta: 175	4	6,47	24	106	-193	13	-7	-135	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
Instab.:=	361,5	β*1=	253,1	106	193	13	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 71	Rpf= 3	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 0,4		0,1	14,5	mm		
Sez.N. 65	4	6,47	24	494	132	41	23	-42	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
HEA140	qn=	-25	21	-20	40	-47	-17	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
Asta: 176	5	6,47	33	419	-136	59	13	-111	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
Instab.:=	349,9	β*1=	244,9	419	136	59	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 4	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 0,5		0,1	14,0	mm		
Sez.N. 65	7	6,47	28	-519	-150	-12	-5	96	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn=	-25	1	-1380	19	3	-5	-2	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2	
Asta: 177	8	6,47	8	-848	-180	11	-3	-106	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:=	552,0	β*1=	386,4	-1380	102	7	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 109	Rpf= 7	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 0,5		0,2	22,1	mm		
Sez.N. 65	8	6,47	12	-155	-136	-6	-1	98	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
HEA140	qn=	-25	1	-477	78	-4	-2	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2	
Asta: 178	10	6,47	24	-367	-210	9	-3	-118	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
Instab.:=	695,6	β*1=	486,9	-477	145	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 138	Rpf= 5	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 1,3		0,9	27,8	mm		
Sez.N. 65	1	6,47	33	64	-112	-9	-3	86	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
HEA140	qn=	-25	33	64	38	-4	-3	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	1	
Asta: 179	7	6,47	21	-342	-103	2	1	-81	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2	
Instab.:=	533,5	β*1=	373,5	64	112	9	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 106	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 1,1		0,3	21,3	mm		
Sez.N. 65	21	6,47	11	-276	-117	-1	0	85	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
HEA140	qn=	-25	13	-280	-111	-2	0	83	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
Asta: 180	22	6,47	5	-605	-213	8	-5	-119	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
Instab.:=	552,0	β*1=	386,4	-870	149	10	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 109	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 0,6		0,3	22,1	mm		
Sez.N. 65	22	6,47	11	128	-123	5	2	94	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
HEA140	qn=	-25	1	130	87	4	6	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2	
Asta: 181	24	6,47	1	130	-219	-21	6	-140	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
Instab.:=	695,6	β*1=	486,9	130	219	21	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 138	Rpf= 4	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 1,3		1,0	27,8	mm		
Sez.N. 65	7	6,47	1	-145	35	183	149	-8	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	9	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
HEA140	qn= 25	22	-10	16	-78	84	0	37858	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Asta: 182	13	6,47	1	-145	-69	-165	149	-82	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	9	
Instab.:l=	233,0	β*l=	163,1	52	93	90	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 5	Rft= 6	Wmax/rel/lim=		2,3	0,2	9,3	mm	
Sez.N. 65	24	6,47	7	362	188	27	14	-76	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
HEA140	qn= -25	3	350	166	3	0	-67	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4		
Asta: 183	25	6,47	7	362	-228	-20	14	-162	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
Instab.:l=	349,9	β*l=	244,9	362	228	27	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=		1,2	0,1	14,0	mm	
Sez.N. 65	33	6,47	17	-220	-123	0	0	88	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
HEA140	qn= -25	5	-605	39	5	1	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	1		
Asta: 184	34	6,47	5	-605	-147	0	1	-96	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
Instab.:l=	552,0	β*l=	386,4	-796	86	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 109	Rpf= 5	Rft= 6	Wmax/rel/lim=		0,5	0,2	22,1	mm	
Sez.N. 65	34	6,47	5	-137	177	9	7	-89	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	22	-52	40	24	19	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 185	35	6,47	5	-137	-200	-12	7	-163	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
Instab.:l=	299,0	β*l=	209,3	-137	150	5	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 59	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		0,5	0,1	12,0	mm	
Sez.N. 65	35	6,47	17	-81	-116	-31	-19	94	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	16	-68	42	34	-19	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 186	36	6,47	5	82	-171	-10	5	-123	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:l=	361,5	β*l=	253,1	82	171	10	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 71	Rpf= 3	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		0,3	0,1	14,5	mm	
Sez.N. 65	36	6,47	7	351	88	62	38	-18	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
HEA140	qn= -25	11	-22	38	35	-25	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 187	37	6,47	7	351	-125	-70	38	-104	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
Instab.:l=	349,9	β*l=	244,9	351	125	70	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 69	Rpf= 2	Rft= 6	Wmax/rel/lim=		0,4	0,1	14,0	mm	
Sez.N. 65	13	6,47	33	-34	-114	-51	-25	89	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
HEA140	qn= -25	33	-34	49	42	-25	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3		
Asta: 188	21	6,47	1	-74	-27	81	-38	-58	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:l=	411,3	β*l=	287,9	-34	85	21	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 81	Rpf= 3	Rft= 3	Wmax/rel/lim=		2,4	0,2	16,5	mm	
Sez.N. 65	21	6,47	5	-29	104	128	138	-94	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	8	
HEA140	qn= -25	1	-121	4	57	150	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3		
Asta: 189	27	6,47	5	-29	-125	-140	138	-142	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	9	
Instab.:l=	194,5	β*l=	136,1	-29	94	56	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 5	Rft= 5	Wmax/rel/lim=		2,3	0,1	7,8	mm	
Sez.N. 65	27	6,47	1	-147	-59	-60	-23	73	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	5	23	28	-23	-23	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 190	33	6,47	5	23	-86	45	-23	-75	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:l=	455,0	β*l=	318,5	23	86	58	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 90	Rpf= 3	Rft= 5	Wmax/rel/lim=		2,3	0,3	18,2	mm	
Sez.N. 65	2	6,47	33	68	-166	6	1	107	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	33	68	65	9	1	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 191	8	6,47	21	-246	-184	-2	-1	-112	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:l=	533,5	β*l=	373,5	68	166	9	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 106	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		0,9	0,3	21,3	mm	
Sez.N. 65	8	6,47	33	-142	-184	-12	-3	111	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
HEA140	qn= -25	1	-184	63	-5	1	-4	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 192	22	6,47	21	-130	-197	-17	4	-114	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	5	
Instab.:l=	679,2	β*l=	475,5	-184	102	6	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 135	Rpf= 4	Rft= 5	Wmax/rel/lim=		1,7	0,7	27,2	mm	
Sez.N. 65	30	6,47	17	-684	-241	-27	-11	128	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	7	
HEA140	qn= -25	17	-684	92	32	-11	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3		
Asta: 193	31	6,47	5	-308	-189	-32	12	-112	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	6	
Instab.:l=	574,4	β*l=	402,1	-684	181	15	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 114	Rpf= 7	Rft= 7	Wmax/rel/lim=		0,9	0,3	23,0	mm	
Sez.N. 65	22	6,47	33	-313	-183	-1	-1	109	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	21	8	65	2	0	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 194	34	6,47	21	8	-191	4	0	-112	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:l=	684,5	β*l=	479,1	8	191	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 136	Rpf= 4	Rft= 6	Wmax/rel/lim=		1,2	0,6	27,4	mm	
Sez.N. 65	4	6,47	23	235	-130	16	5	93	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	23	235	46	-4	5	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	1		
Asta: 195	10	6,47	27	-488	-128	10	-4	-91	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	
Instab.:l=	533,5	β*l=	373,5	-488	96	4	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 106	Rpf= 4	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		0,9	0,3	21,3	mm	
Sez.N. 65	10	6,47	23	166	-197	-64	-54	188	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	7	
HEA140	qn= -25	2	-98	17	41	-37	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	2		
Asta: 196	16	6,47	23	166	174	63	-54	130	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	7	
Instab.:l=	233,0	β*l=	163,1	166	197	64	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 46	Rpf= 4	Rft= 7	Wmax/rel/lim=		0,8	0,0	9,3	mm	
Sez.N. 65	16	6,47	23	-77	-124	30	15	95	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
HEA140	qn= -25	23	-77	58	-30	15	-1	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3		
Asta: 197	24	6,47	27	10	-151	-20	8	-109	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	4	
Instab.:l=	411,3	β*l=	287,9	10	151	20	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 81	Rpf= 3	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		1,1	0,2	16,5	mm	
Sez.N. 65	24	6,47	23	-296	-277	-46	-45	294	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	8	
HEA140	qn= -25	17	-47	5	-73	-98	0	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3		
Asta: 198	30	6,47	23	-296	247	43	-45	246	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	7	
Instab.:l=	194,5	β*l=	136,1	47	141	92	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 38	Rpf= 6	Rft= 7	Wmax/rel/lim=		1,0	0,1	7,8	mm	
Sez.N. 65	30	6,47	30	-359	-86	32	12	75	0	82280	4544	2222	37858	15308	179	2619	3	

IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
1	1	2	2	1	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	2	3	4	5	4	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	4	4	5	4	3	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
3	5	1	3	2	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	6	8	6	9	8	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	8	10	9	11	10	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
5	6	7	8	7	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	10	13	11	15	14	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	12	15	14	17	16	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
7	9	8	10	9	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	14	18	19	22	21	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	16	21	20	24	23	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
9	11	12	14	13	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	18	23	24	28	27	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	20	26	25	30	29	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
11	14	13	16	15	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	22	29	27	35	34	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	24	31	30	37	36	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
13	16	17	20	19	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	26	10	15	11	17	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	28	22	32	25	39	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
15	20	18	23	22	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	30	7	12	7	13	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	32	19	24	21	27	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
17	22	21	25	24	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	34	5	8	3	9	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	36	5	8	3	9	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
19	25	23	29	28	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	38	20	25	23	19	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	40	4	9	4	10	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
21	27	28	34	33	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	42	14	16	16	16	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	44	21	26	24	30	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
23	30	29	36	35	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	46	1	6	2	8	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	48	11	18	14	22	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
25	3	10	5	11	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	50	23	27	28	34	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	52	32	31	39	37	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30
27	15	22	17	25	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	54	34	2	1	1	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	56	36	5	3	3	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
29	2	7	1	7	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	58	38	3	5	5	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	60	40	6	8	8	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
31	12	19	13	21	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	62	42	9	10	10	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	64	44	12	13	13	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
33	24	28	27	33	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	66	46	13	15	15	0,00	2,19	3,30	3,30	3,30	3,30	68	48	15	17	17	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
35	8	13	9	15	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	70	50	16	20	20	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	72	52	18	22	22	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
37	17	20	19	23	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	74	54	21	24	24	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	76	56	24	27	27	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
39	25	29	29	35	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	78	58	25	29	29	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	80	60	33	31	31	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
41	9	14	10	16	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	82	62	27	34	34	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	84	64	30	36	36	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
43	16	21	20	24	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	86	16	66	20	41	0,00	2,19	3,30	3,30	3,30	3,30	88	46	67	15	40	2,19	2,19	3,30	3,30	3,30	3,30
45	26	30	30	36	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	90	47	46	15	15	2,19	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	92	34	35	1	2	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
47	6	11	8	14	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	94	36	37	3	4	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	96	38	70	5	6	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
49	18	23	22	28	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	98	52	53	22	23	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	100	54	55	24	25	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
51	26	32	30	39	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	102	61	62	33	34	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	104	63	64	35	36	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
53	32	33	39	31	0,00	0,00	3,30	3,30	3,30	3,30	106	65	72	37	38	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	108	39	44	7	13	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
55	35	1	2	2	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	110	51	56	21	27	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	112	39	40	7	8	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
57	37	4	4	4	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	114	41	42	9	10	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	116	43	73	11	12	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
59	39	7	7	7	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	118	45	47	14	15	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	120	68	48	16	17	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
61	41	8	9	9	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	122	56	57	27	28	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	124	58	59	29	30	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
63	43	10	11	11	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	126	60	76	31	32	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	128	69	50	19	20	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
65	45	11	14	14	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	130	40	45	8	14	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	132	52	57	22	28	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
67	68	14	16	16	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	134	38	43	5	11	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	136	36	41	3	9	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
69	49	17	19	19	0,00	2,19	3,30	3,30	3,30	3,30	138	47	69	15	19	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	140	53	58	23	29	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
71	51	19	21	21	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	142	37	42	4	10	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	144	68	50	16	20	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
73	53	20	23	23	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	146	54	59	24	30	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	148	43	48	11	17	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30
75	55	22	25	25	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	150	75	65	39	37	3,60	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	152	78	35	2	2	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
77	57	23	28	28	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	154	80	37	4	4	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	156	82	39	7	7	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
79	59	26	30	30	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	158	84	42	10	10	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	160	86	68	16	16	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
81	61	28	33	33	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	162	88	52	22	22	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	164	90	55	25	25	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
83	63	29	35	35	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	166	92	59	30	30	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	168	94	61	33	33	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
85	65	31	37	37	0,00	3,60	3,30	3,30	3,30	3,30	170	96	63	35	35	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	172	98	65	37	37	3,60	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
87	66	49	41	19	2,19	2,19	3,30	3,30	3,30	3,30	174	78	79	2	3	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	176	80	81	4	5	6,47	6,47	3,30	3,30		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI																																
IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
179	77	82	1	7	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	180	87	88	21	22	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	180	87	88	21	22	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
181	88	89	22	24	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	182	82	85	7	13	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	182	82	85	7	13	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
183	89	90	24	25	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	184	94	95	33	34	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	184	94	95	33	34	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
185	95	96	34	35	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	186	96	97	35	36	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	186	96	97	35	36	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
187	97	98	36	37	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	188	85	87	13	21	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	188	85	87	13	21	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
189	87	91	21	27	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	190	91	94	27	33	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	190	91	94	27	33	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
191	78	83	2	8	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	192	83	88	8	22	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	192	83	88	8	22	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
193	92	93	30	31	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	194	88	95	22	34	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	194	88	95	22	34	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
195	80	84	4	10	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	196	84	86	10	16	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	196	84	86	10	16	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
197	86	89	16	24	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	198	89	92	24	30	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30	198	89	92	24	30	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30
199	92	97	30	36	6,47	6,47	3,30	3,30	3,30	3,30																						

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
FESSURAZIONE											FRECCHE				TENSIONI					
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t'm)	Mf Y (t'm)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t'm)	Mf Y (t'm)	N (t)
2	0,00		Rara										Rara cls	168,0	15,0	5	1	-0,7	-0,1	1,2
1	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,6	-0,1	1,0		Rara fer	3600	672	5	1	-0,7	-0,1	1,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,9		Perm cls	126,0	14,4	1	1	-0,6	0,0	0,9
5	0,00		Rara										Rara cls	168,0	4,4	3	1	0,2	0,0	-0,5
4	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,2	0,2	-0,4		Rara fer	3600	93	3	1	0,2	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	0,2	-0,3		Perm cls	126,0	4,8	3	1	0,2	0,0	-0,3
3	0,00		Rara										Rara cls	168,0	15,6	1	1	-0,7	0,1	0,2
2	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	0,1	0,1		Rara fer	3600	513	1	1	-0,7	0,1	0,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	0,1	0,1		Perm cls	126,0	13,0	1	1	-0,5	0,1	0,1
4	0,00		Rara										Rara cls	168,0	14,7	1	1	-0,6	0,0	0,0
3	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	460	1	1	-0,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	13,6	1	1	-0,6	0,0	0,0
8	0,00		Rara										Rara cls	168,0	14,5	5	1	-0,6	0,0	1,1
7	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,9		Rara fer	3600	637	5	1	-0,6	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,8		Perm cls	126,0	12,6	5	1	-0,6	0,0	0,8
9	0,00		Rara										Rara cls	168,0	17,5	5	1	0,7	0,1	-0,5
8	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,5	0,0	-0,4		Rara fer	3600	497	5	1	0,7	0,1	-0,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	-0,4		Perm cls	126,0	10,6	1	1	-0,5	0,0	-0,4
10	0,00		Rara										Rara cls	168,0	12,1	1	1	-0,5	-0,1	-1,1
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	-0,8		Rara fer	3600	279	1	1	-0,5	-0,1	-1,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	-0,7		Perm cls	126,0	10,9	1	1	-0,5	0,0	-0,7
11	0,00		Rara										Rara cls	168,0	17,2	1	1	0,8	0,1	-1,9
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,6	0,1	-1,5		Rara fer	3600	356	1	1	0,8	0,1	-1,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	0,1	-1,3		Perm cls	126,0	10,2	1	1	0,5	0,1	-1,3
14	0,00		Rara										Rara cls	168,0	17,6	5	1	-0,8	0,1	1,7
13	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,1	1,3		Rara fer	3600	829	5	1	-0,8	0,1	1,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,7	0,1	1,2		Perm cls	126,0	14,9	5	1	-0,7	0,1	1,2
15	0,00		Rara										Rara cls	168,0	22,3	1	1	-0,9	-0,3	0,5
14	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,8	-0,2	0,4		Rara fer	3600	781	1	1	-0,9	-0,3	0,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	-0,2	0,3		Perm cls	126,0	16,1	1	1	-0,7	-0,2	0,3
16	0,00		Rara										Rara cls	168,0	13,0	1	1	-0,6	-0,4	-1,1
15	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	-0,3	-0,8		Rara fer	3600	299	1	1	-0,6	-0,4	-1,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-0,2	-0,7		Perm cls	126,0	11,5	1	1	-0,5	-0,2	-0,7
17	0,00		Rara										Rara cls	168,0	17,5	1	1	0,8	-0,1	-2,2
16	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,6	-0,1	-1,7		Rara fer	3600	339	1	1	0,8	-0,1	-2,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	-0,1	-1,5		Perm cls	126,0	10,0	1	1	0,5	-0,1	-1,5
20	0,00		Rara										Rara cls	168,0	16,1	5	1	-0,8	0,0	2,5
19	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	2,1		Rara fer	3600	912	5	1	-0,8	0,0	2,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	2,0		Perm cls	126,0	15,6	5	1	-0,7	0,0	2,0
22	0,00		Rara										Rara cls	168,0	16,7	5	1	-0,8	0,0	1,5
21	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	1,2		Rara fer	3600	769	5	1	-0,8	0,0	1,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	1,1		Perm cls	126,0	14,3	5	1	-0,6	0,0	1,1
23	0,00		Rara										Rara cls	168,0	18,3	1	1	-0,8	0,1	0,8
22	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,7	0,1	0,7		Rara fer	3600	710	1	1	-0,8	0,1	0,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,6	0,1	0,6		Perm cls	126,0	14,6	1	1	-0,6	0,1	0,6
24	0,00		Rara										Rara cls	168,0	7,2	1	1	-0,3	0,2	-0,4
23	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	0,2	-0,3		Rara fer	3600	183	1	1	-0,3	0,2	-0,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	0,1	-0,2		Perm cls	126,0	7,7	1	1	-0,3	0,1	-0,2
25	0,00		Rara										Rara cls	168,0	16,5	1	1	0,7	0,1	-1,6
24	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,5	-0,2	-1,2		Rara fer	3600	369	1	1	0,7	0,1	-1,6
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,5	-0,2	-1,1		Perm cls	126,0	11,4	5	1	-0,5	-0,2	-1,1
28	0,00		Rara										Rara cls	168,0	20,8	5	1	-0,9	0,0	1,8
27	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,8	0,0	1,4		Rara fer	3600	951	5	1	-0,9	0,0	1,8

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																					
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI								
			Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,8	0,0	1,3			Perm cls	126,0	17,1	5	1	-0,8	0,0	1,3
29	0,00		Rara											Rara cls	168,0	15,3	5	1	0,7	0,0	0,4
28	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	0,3			Rara fer	3600	549	5	1	0,7	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,3			Perm cls	126,0	10,6	1	1	-0,4	0,0	0,3
30	0,00		Rara											Rara cls	168,0	8,2	5	1	-0,4	0,0	0,5
29	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,4			Rara fer	3600	342	5	1	-0,4	0,0	0,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,4			Perm cls	126,0	7,9	5	1	-0,3	0,0	0,4
34	0,00		Rara											Rara cls	168,0	17,5	5	1	-0,8	0,0	1,1
33	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	0,9			Rara fer	3600	729	5	1	-0,8	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	0,8			Perm cls	126,0	15,8	5	1	-0,7	0,0	0,8
35	0,00		Rara											Rara cls	168,0	12,0	1	1	-0,5	0,0	0,2
34	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	0,1			Rara fer	3600	400	1	1	-0,5	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,1			Perm cls	126,0	10,6	1	1	-0,4	0,0	0,1
36	0,00		Rara											Rara cls	168,0	11,7	1	1	-0,5	0,0	0,0
35	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	372	1	1	-0,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	11,7	1	1	-0,5	0,0	0,0
37	0,00		Rara											Rara cls	168,0	5,7	5	1	-0,2	-0,1	-0,4
36	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,3	-0,1	-0,3			Rara fer	3600	142	5	1	-0,2	-0,1	-0,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	-0,1	-0,3			Perm cls	126,0	7,4	5	1	-0,3	-0,1	-0,3
5	0,00		Rara											Rara cls	168,0	2,7	3	1	0,1	0,1	-0,1
11	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,2	-0,2	0,0			Rara fer	3600	75	3	1	0,1	0,1	-0,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	-0,2	0,1			Perm cls	126,0	4,7	1	1	-0,2	-0,2	0,1
11	0,00		Rara											Rara cls	168,0	9,4	5	1	-0,4	-0,1	0,4
17	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	-0,1	0,3			Rara fer	3600	358	5	1	-0,4	-0,1	0,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	-0,1	0,3			Perm cls	126,0	8,1	5	1	-0,3	-0,1	0,3
17	0,00		Rara											Rara cls	168,0	9,8	5	1	0,4	0,0	0,0
25	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	1	0,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	303	5	1	0,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	4	1	0,2	0,0	0,1			Perm cls	126,0	4,8	4	1	0,2	0,0	0,1
25	0,00		Rara											Rara cls	168,0	5,4	5	1	-0,3	0,0	1,1
39	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	1,0			Rara fer	3600	357	5	1	-0,3	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	0,9			Perm cls	126,0	5,2	1	1	-0,3	-0,1	0,9
1	0,00		Rara											Rara cls	168,0	11,0	1	1	-0,5	-0,1	0,3
7	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	-0,1	0,3			Rara fer	3600	391	1	1	-0,5	-0,1	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-0,1	0,3			Perm cls	126,0	11,7	1	1	-0,5	-0,1	0,3
7	0,00		Rara											Rara cls	168,0	5,5	5	1	-0,2	-0,1	0,3
13	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,2	-0,1	0,2			Rara fer	3600	215	5	1	-0,2	-0,1	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	-0,1	0,2			Perm cls	126,0	5,8	5	1	-0,2	-0,1	0,2
13	0,00		Rara											Rara cls	168,0	6,9	1	1	-0,3	0,1	0,1
21	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	0,0	0,2			Rara fer	3600	238	1	1	-0,3	0,1	0,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,2			Perm cls	126,0	8,4	1	1	-0,4	0,0	0,2
21	0,00		Rara											Rara cls	168,0	6,5	1	1	-0,3	-0,1	0,2
27	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	0,2			Rara fer	3600	230	1	1	-0,3	-0,1	0,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	0,1			Perm cls	126,0	6,2	1	1	-0,3	-0,1	0,1
27	0,00		Rara											Rara cls	168,0	7,7	5	1	-0,3	0,0	0,2
33	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,2			Rara fer	3600	275	5	1	-0,3	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,2			Perm cls	126,0	9,1	1	1	-0,4	0,0	0,2
3	0,00		Rara											Rara cls	168,0	6,9	1	1	-0,3	-0,2	0,2
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	0,3			Rara fer	3600	254	1	1	-0,3	-0,2	0,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	-0,1	0,3			Perm cls	126,0	8,3	1	1	-0,4	-0,1	0,3
9	0,00		Rara											Rara cls	168,0	2,7	5	1	-0,1	-0,1	0,4
15	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	0,2	0,3			Rara fer	3600	148	5	1	-0,1	-0,1	0,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	0,2	0,3			Perm cls	126,0	3,8	1	1	-0,2	0,2	0,3
15	0,00		Rara											Rara cls	168,0	15,3	5	1	-0,6	-0,5	0,0
19	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,5	-0,4	0,0			Rara fer	3600	476	5	1	-0,6	-0,5	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,4	-0,4	0,0			Perm cls	126,0	10,7	5	1	-0,4	-0,4	0,0
19	0,00		Rara											Rara cls	168,0	14,9	1	1	-0,6	-0,5	0,0
23	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	-0,4	0,0			Rara fer	3600	467	1	1	-0,6	-0,5	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	-0,3	0,0			Perm cls	126,0	9,3	1	1	-0,4	-0,3	0,0
23	0,00		Rara											Rara cls	168,0	0,5	1	1	0,0	0,1	0,3
29	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	0,1	0,3			Rara fer	3600	79	1	1	0,0	0,1	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	0,1	0,3			Perm cls	126,0	2,0	1	1	-0,1	0,1	0,3
29	0,00		Rara											Rara cls	168,0	6,7	5	1	-0,3	0,0	0,2
35	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,2			Rara fer	3600	244	5	1	-0,3	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,2			Perm cls	126,0	7,2	5	1	-0,3	0,0	0,2
4	0,00		Rara											Rara cls	168,0	5,5	1	1	-0,2	-0,2	0,3

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																					
		FESSURAZIONE										FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	-0,2	0,3			Rara fer	3600	225	1	1	-0,2	-0,2	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,2	0,3			Perm cls	126,0	7,0	1	1	-0,3	-0,2	0,3
10	0,00		Rara											Rara cls	168,0	2,5	1	1	-0,1	0,1	0,3
16	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,2	0,1	0,3			Rara fer	3600	127	1	1	-0,1	0,1	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	0,1	0,2			Perm cls	126,0	4,8	1	1	-0,2	0,1	0,2
16	0,00		Rara											Rara cls	168,0	11,5	5	1	-0,5	-0,7	0,0
20	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	-0,5	0,1			Rara fer	3600	363	5	1	-0,5	-0,7	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	-0,5	0,1			Perm cls	126,0	8,4	5	1	-0,3	-0,5	0,1
20	0,00		Rara											Rara cls	168,0	5,0	1	1	-0,2	-0,8	-0,1
24	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	-0,6	-0,1			Rara fer	3600	145	1	1	-0,2	-0,8	-0,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	-0,5	0,0			Perm cls	126,0	3,7	5	1	-0,2	0,4	0,0
24	0,00		Rara											Rara cls	168,0	8,1	1	1	-0,3	0,3	0,1
30	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	0,2	0,1			Rara fer	3600	270	1	1	-0,3	0,3	0,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	0,2	0,1			Perm cls	126,0	7,2	1	1	-0,3	0,2	0,1
30	0,00		Rara											Rara cls	168,0	8,1	5	1	-0,3	0,1	0,1
36	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,2			Rara fer	3600	276	5	1	-0,3	0,1	0,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,2			Perm cls	126,0	8,0	5	1	-0,3	0,0	0,2
2	0,00		Rara											Rara cls	168,0	5,6	1	1	-0,2	-0,2	0,3
8	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	0,3			Rara fer	3600	221	1	1	-0,2	-0,2	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,1	0,3			Perm cls	126,0	6,9	1	1	-0,3	-0,1	0,3
8	0,00		Rara											Rara cls	168,0	8,2	5	1	-0,4	-0,2	0,5
14	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,3	-0,2	0,4			Rara fer	3600	343	5	1	-0,4	-0,2	0,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	-0,2	0,4			Perm cls	126,0	7,2	5	1	-0,3	-0,2	0,4
14	0,00		Rara											Rara cls	168,0	2,6	3	1	0,1	0,0	0,0
22	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	0,1	0,0			Rara fer	3600	81	3	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	0,1	0,1			Perm cls	126,0	4,3	1	1	-0,2	0,1	0,1
22	0,00		Rara											Rara cls	168,0	3,6	1	1	-0,2	-0,1	0,3
28	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,2	0,0	0,2			Rara fer	3600	157	1	1	-0,2	-0,1	0,3
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	0,0	0,2			Perm cls	126,0	4,0	5	1	-0,2	0,0	0,2
28	0,00		Rara											Rara cls	168,0	3,7	5	1	-0,2	0,0	0,1
34	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,2	0,0	0,1			Rara fer	3600	129	5	1	-0,2	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	0,0	0,1			Perm cls	126,0	4,9	5	1	-0,2	0,0	0,1
30	0,00		Rara											Rara cls	168,0	4,4	4	1	0,2	0,0	1,0
39	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	1	0,3	0,0	0,8			Rara fer	3600	300	4	1	0,2	0,0	1,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	0,0	0,7			Perm cls	126,0	6,3	1	1	-0,3	0,0	0,7
39	0,00		Rara											Rara cls	168,0	13,1	5	1	-0,6	0,1	1,1
37	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,6	0,1	1,0			Rara fer	3600	596	5	1	-0,6	0,1	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,9			Perm cls	126,0	13,2	5	1	-0,6	0,0	0,9
39	0,00		Rara											Rara cls	168,0	31,1	5	1	-1,4	0,0	2,0
31	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,2	0,0	1,6			Rara fer	3600	1305	5	1	-1,4	0,0	2,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,1	0,0	1,4			Perm cls	126,0	25,5	5	1	-1,1	0,0	1,4

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																					
		FESSURAZIONE										FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
20	0,00		Rara											Rara cls	168,0	18,9	3	1	1,5	0,0	-4,5
41	2,19		Freq	0,4	0,000	0	3	1	1,4	0,0	-3,7			Rara fer	3600	257	4	1	1,5	0,0	-4,4
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	1,4	0,0	-3,4	13,6	0,4	1	126,0	17,7	3	1	1,4	0,0	-3,4
41	2,19		Rara											Rara cls	168,0	6,8	5	1	-0,6	0,0	-3,5
19	2,19		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	-2,9			Rara fer	3600	42	5	1	-0,6	0,0	-3,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,8	0,0	-2,6	4,0	0,0	1	126,0	10,0	5	1	-0,8	0,0	-2,6
15	2,19		Rara											Rara cls	168,0	7,6	5	1	0,9	0,0	3,0
40	2,19		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,7	0,0	2,6			Rara fer	3600	589	5	1	0,9	0,0	3,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,7	0,0	2,4	4,0	0,0	1	126,0	5,5	5	1	0,7	0,0	2,4
40	2,19		Rara											Rara cls	168,0	23,7	5	1	-2,3	0,1	5,4
16	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,0	0,1	4,7			Rara fer	3600	1335	5	1	-2,3	0,1	5,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,8	0,1	4,5	11,9	0,3	1	126,0	18,3	5	1	-1,8	0,1	4,5
1	3,60		Rara											Rara cls	168,0	83,0	5	1	-7,7	0,0	0,0
2	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-6,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	2239	5	1	-7,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-5,4	0,0	0,0	22,1	3,2	1	126,0	59,4	5	1	-5,4	0,0	0,0
2	3,60		Rara											Rara cls	168,0	50,6	1	1	-4,0	0,0	0,0
3	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	1550	1	1	-4,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,9	0,0	0,0	12,0	0,2	1	126,0	36,0	1	1	-2,9	0,0	0,0
3	3,60		Rara											Rara cls	168,0	42,0	5	1	-3,3	0,0	0,0
4	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	1277	5	1	-3,3	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																						
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	FESSURAZIONE								FRECCHE			TENSIONI								
			Combi Caric	Fessu. lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0	14,5	0,5	1	Perm cls	126,0	29,8	5	1	-2,3	0,0	0,0
4	3,60		Rara												Rara cls	168,0	64,4	5	1	-5,9	0,0	0,0
5	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-4,7	0,0	0,0				Rara fer	3600	1716	5	1	-5,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-4,2	0,0	0,0	14,0	0,1	1	Perm cls	126,0	46,4	5	1	-4,2	0,0	0,0
5	3,60		Rara												Rara cls	168,0	79,3	1	1	-7,7	0,0	0,0
6	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-6,1	0,0	0,0				Rara fer	3600	2222	1	1	-7,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,5	0,0	0,0	9,5	2,5	1	Perm cls	126,0	57,5	1	1	-5,5	0,0	0,0
21	3,60		Rara												Rara cls	168,0	128,7	5	1	-5,5	0,0	0,0
22	3,60		Freq	0,4	0,103	179	5	1	-4,3	0,0	0,0				Rara fer	3600	2561	3	1	3,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,104	179	5	1	-3,8	0,0	0,0	22,1	7,5	1	Perm cls	126,0	91,9	5	1	-3,8	0,0	0,0
22	3,60		Rara												Rara cls	168,0	69,0	1	1	-2,1	0,0	0,0
23	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,7	0,0	0,0				Rara fer	3600	1808	1	1	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,5	0,0	0,0	12,0	0,4	1	Perm cls	126,0	48,1	1	1	-1,5	0,0	0,0
23	3,60		Rara												Rara cls	168,0	27,4	5	1	-0,8	0,0	0,0
24	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	0,0				Rara fer	3600	697	5	1	-0,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	0,0	14,5	0,0	1	Perm cls	126,0	23,0	5	1	-0,7	0,0	0,0
24	3,60		Rara												Rara cls	168,0	102,8	5	1	-3,7	0,0	0,0
25	3,60		Freq	0,4	0,121	228	5	1	-2,9	0,0	0,0				Rara fer	3600	2381	5	1	-3,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0	14,0	0,6	1	Perm cls	126,0	72,6	5	1	-2,6	0,0	0,0
25	3,60		Rara												Rara cls	168,0	87,7	1	1	-8,5	0,0	0,0
26	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-6,7	0,0	0,0				Rara fer	3600	2473	1	1	-8,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,9	0,0	0,0	9,5	3,1	1	Perm cls	126,0	62,0	1	1	-5,9	0,0	0,0
33	3,60		Rara												Rara cls	168,0	81,9	5	1	-6,7	0,0	0,0
34	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-5,3	0,0	0,0				Rara fer	3600	2566	5	1	-6,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-4,8	0,0	0,0	22,1	2,8	1	Perm cls	126,0	59,3	5	1	-4,8	0,0	0,0
34	3,60		Rara												Rara cls	168,0	47,5	1	1	-3,8	0,0	0,0
35	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,0	0,0	0,0				Rara fer	3600	1451	1	1	-3,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,7	0,0	0,0	12,0	0,1	1	Perm cls	126,0	33,9	1	1	-2,7	0,0	0,0
35	3,60		Rara												Rara cls	168,0	36,2	5	1	-2,9	0,0	0,0
36	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Rara fer	3600	1098	5	1	-2,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,0	0,0	0,0	14,5	0,4	1	Perm cls	126,0	26,0	5	1	-2,0	0,0	0,0
36	3,60		Rara												Rara cls	168,0	61,7	5	1	-5,0	0,0	0,0
37	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-4,0	0,0	0,0				Rara fer	3600	1905	5	1	-5,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,6	0,0	0,0	14,0	0,0	1	Perm cls	126,0	45,1	5	1	-3,6	0,0	0,0
37	3,60		Rara												Rara cls	168,0	72,4	1	1	-7,0	0,0	0,0
38	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-5,6	0,0	0,0				Rara fer	3600	2019	1	1	-7,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,0	0,0	0,0	9,5	2,3	1	Perm cls	126,0	52,9	1	1	-5,0	0,0	0,0
1	3,60		Rara												Rara cls	168,0	19,3	5	1	-1,5	0,0	0,0
7	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	0,0				Rara fer	3600	579	5	1	-1,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	0,0	21,3	0,6	1	Perm cls	126,0	18,1	5	1	-1,4	0,0	0,0
7	3,60		Rara												Rara cls	168,0	14,6	1	1	-1,1	0,0	0,0
13	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,1	0,0	0,0				Rara fer	3600	437	1	1	-1,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,0	0,0	0,0	9,3	0,1	1	Perm cls	126,0	13,0	1	1	-1,0	0,0	0,0
13	3,60		Rara												Rara cls	168,0	14,1	1	1	-1,1	0,0	0,0
21	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,0	0,0	0,0				Rara fer	3600	421	1	1	-1,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,9	0,0	0,0	16,5	0,1	1	Perm cls	126,0	12,1	1	1	-0,9	0,0	0,0
21	3,60		Rara												Rara cls	168,0	11,3	1	1	-0,9	0,0	0,0
27	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	0,0				Rara fer	3600	337	1	1	-0,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	0,0	7,8	0,0	1	Perm cls	126,0	9,2	1	1	-0,7	0,0	0,0
27	3,60		Rara												Rara cls	168,0	14,2	1	1	-1,1	0,0	0,0
33	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,1	0,0	0,0				Rara fer	3600	425	1	1	-1,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,1	0,0	0,0	18,2	0,4	1	Perm cls	126,0	13,5	1	1	-1,1	0,0	0,0
7	3,60		Rara												Rara cls	168,0	143,8	5	1	-6,6	0,0	0,0
8	3,60		Freq	0,4	0,122	228	3	1	2,9	0,0	0,0				Rara fer	3600	2473	5	1	-6,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,105	166	5	1	-4,6	0,0	0,0	22,1	8,7	1	Perm cls	126,0	102,0	5	1	-4,6	0,0	0,0
8	3,60		Rara												Rara cls	168,0	78,6	1	1	-2,5	0,0	0,0
9	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0				Rara fer	3600	2075	1	1	-2,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,7	0,0	0,0	12,0	0,1	1	Perm cls	126,0	55,0	1	1	-1,7	0,0	0,0
9	3,60		Rara												Rara cls	168,0	94,4	5	1	-3,0	0,0	0,0
10	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Rara fer	3600	2525	5	1	-3,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,1	0,0	0,0	14,5	1,6	1	Perm cls	126,0	66,3	5	1	-2,1	0,0	0,0
10	3,60		Rara												Rara cls	168,0	118,2	5	1	-4,7	0,0	0,0
11	3,60		Freq	0,4	0,107	199	5	1	-3,6	0,0	0,0				Rara fer	3600	2432	5	1	-4,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,109	199	5	1	-3,2	0,0	0,0	14,0	0,1	1	Perm cls	126,0	83,2	5	1	-3,2	0,0	0,0
11	3,60		Rara												Rara cls	168,0	95,7	1	1	-10,5	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																						
		FESSURAZIONE										FRECCHE			TENSIONI							
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu. mm	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce mm	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y	N		
In fi	In Fi	tto	Caric	lim cal	mm	cio	bin	(t/m)	(t/m)	(t)	limite calc	bin	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	nc		(t/m)	(t/m)	(t)		
12	3,60		Freq	0,4	0,107	193	1	1	-8,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	2454	1	1	-10,5	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-7,2	0,0	0,0	9,5	3,8	1	Perm cls	126,0	67,0	1	1	-7,2	0,0	0,0
13	3,60		Rara										Rara cls	168,0	125,7	5	1	-5,3	0,0	0,0		
14	3,60		Freq	0,4	0,137	228	1	1	-3,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	2681	3	1	3,2	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,133	228	1	1	-2,9	0,0	0,0	22,1	8,1	1	Perm cls	126,0	90,0	5	1	-3,7	0,0	0,0
14	3,60		Rara										Rara cls	168,0	85,7	1	1	-2,7	0,0	0,0		
15	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	2276	1	1	-2,7	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0	12,0	0,2	1	Perm cls	126,0	61,5	1	1	-1,9	0,0	0,0
15	3,60		Rara										Rara cls	168,0	22,0	1	1	-1,7	0,0	0,0		
16	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	660	1	1	-1,7	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,5	0,0	0,0	14,5	0,1	1	Perm cls	126,0	19,1	1	1	-1,5	0,0	0,0
16	3,60		Rara										Rara cls	168,0	108,2	5	1	-4,3	0,0	0,0		
17	3,60		Freq	0,4	0,098	199	5	1	-3,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	2209	5	1	-4,3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,096	199	5	1	-3,0	0,0	0,0	14,0	0,0	1	Perm cls	126,0	76,6	5	1	-3,0	0,0	0,0
17	3,60		Rara										Rara cls	168,0	89,3	1	1	-9,8	0,0	0,0		
18	3,60		Freq	0,4	0,097	193	1	1	-7,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	2278	1	1	-9,8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-6,7	0,0	0,0	9,5	3,5	1	Perm cls	126,0	62,6	1	1	-6,7	0,0	0,0
27	3,60		Rara										Rara cls	168,0	129,8	5	1	-5,6	0,0	0,0		
28	3,60		Freq	0,4	0,113	228	3	1	2,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	2448	5	1	-5,6	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,110	199	1	1	-3,2	0,0	0,0	22,1	8,2	1	Perm cls	126,0	92,6	5	1	-3,9	0,0	0,0
28	3,60		Rara										Rara cls	168,0	90,2	1	1	-2,8	0,0	0,0		
29	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	2404	1	1	-2,8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,0	0,0	0,0	12,0	0,1	1	Perm cls	126,0	63,9	1	1	-2,0	0,0	0,0
29	3,60		Rara										Rara cls	168,0	91,8	5	1	-3,3	0,0	0,0		
30	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	2110	5	1	-3,3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0	14,5	1,0	1	Perm cls	126,0	65,4	5	1	-2,3	0,0	0,0
30	3,60		Rara										Rara cls	168,0	130,6	1	1	-5,6	0,0	0,0		
39	3,60		Freq	0,4	0,107	179	1	1	-4,4	0,0	0,0		Rara fer	3600	2510	4	1	3,0	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,109	179	1	1	-3,9	0,0	0,0	15,6	3,4	1	Perm cls	126,0	94,6	1	1	-3,9	0,0	0,0
31	3,60		Rara										Rara cls	168,0	0,9	1	1	0,0	0,0	0,0		
32	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	22	1	1	0,0	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,0	0,0	0,0	0,5	0,0	1	Perm cls	126,0	0,6	1	1	0,0	0,0	0,0
39	3,60		Rara										Rara cls	168,0	125,6	5	1	-5,3	0,0	0,0		
31	3,60		Freq	0,4	0,102	179	5	1	-4,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	2313	5	1	-5,3	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,105	179	5	1	-3,8	0,0	0,0	7,4	0,3	1	Perm cls	126,0	92,2	5	1	-3,8	0,0	0,0
19	3,60		Rara										Rara cls	168,0	19,1	1	1	1,5	0,0	0,0		
20	3,60		Freq	0,4	0,000	0	2	1	1,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	571	1	1	1,5	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	1,1	0,0	0,0	14,5	0,3	1	Perm cls	126,0	13,9	2	1	1,1	0,0	0,0
2	3,60		Rara										Rara cls	168,0	39,6	5	1	-1,2	0,0	0,0		
8	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	1016	5	1	-1,2	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,1	0,0	0,0	21,3	1,4	1	Perm cls	126,0	35,0	5	1	-1,1	0,0	0,0
8	3,60		Rara										Rara cls	168,0	46,4	1	1	-1,4	0,0	0,0		
14	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	1197	1	1	-1,4	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,0	0,0	0,0	9,3	0,5	1	Perm cls	126,0	33,8	1	1	-1,0	0,0	0,0
14	3,60		Rara										Rara cls	168,0	28,5	1	1	-0,9	0,0	0,0		
22	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	727	1	1	-0,9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	0,0	16,5	0,1	1	Perm cls	126,0	24,2	1	1	-0,7	0,0	0,0
22	3,60		Rara										Rara cls	168,0	33,5	5	1	-1,0	0,0	0,0		
28	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	857	5	1	-1,0	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,8	0,0	0,0	7,8	0,3	1	Perm cls	126,0	25,1	5	1	-0,8	0,0	0,0
28	3,60		Rara										Rara cls	168,0	28,5	1	1	-0,9	0,0	0,0		
34	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	728	1	1	-0,9	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	0,0	18,2	0,7	1	Perm cls	126,0	25,9	1	1	-0,8	0,0	0,0
5	3,60		Rara										Rara cls	168,0	36,1	5	1	-1,1	0,0	0,0		
11	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	924	5	1	-1,1	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	0,0	0,0	18,8	0,8	1	Perm cls	126,0	31,6	5	1	-1,0	0,0	0,0
17	3,60		Rara										Rara cls	168,0	45,5	5	1	-1,4	0,0	0,0		
25	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,2	0,0	0,0		Rara fer	3600	1172	5	1	-1,4	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,1	0,0	0,0	16,5	0,1	1	Perm cls	126,0	36,5	5	1	-1,1	0,0	0,0
3	3,60		Rara										Rara cls	168,0	37,7	5	1	-1,1	0,0	0,0		
9	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	968	5	1	-1,1	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	0,0	0,0	21,3	1,5	1	Perm cls	126,0	34,2	5	1	-1,0	0,0	0,0
9	3,60		Rara										Rara cls	168,0	46,1	5	1	-1,4	0,0	0,0		
15	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	1189	5	1	-1,4	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,9	0,0	0,0	9,3	0,4	1	Perm cls	126,0	29,0	5	1	-0,9	0,0	0,0



STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																						
FESSURAZIONE											FRECCHE			TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)		
15	3,60		Rara										Rara cls	168,0	10,8	1	1	-0,8	0,0	0,0		
19	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	321	1	1	-0,8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0	10,2	0,1	1	Perm cls	126,0	7,1	1	1	-0,6	0,0	0,0
19	3,60		Rara										Rara cls	168,0	15,1	1	1	-0,5	0,0	0,0		
23	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0		Rara fer	3600	381	1	1	-0,5	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,0	4,9	0,0	1	Perm cls	126,0	10,6	5	1	-0,3	0,0	0,0
23	3,60		Rara										Rara cls	168,0	27,0	1	1	-0,8	0,0	0,0		
29	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	688	1	1	-0,8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,0	7,8	0,2	1	Perm cls	126,0	20,2	5	1	-0,6	0,0	0,0
29	3,60		Rara										Rara cls	168,0	25,5	1	1	-0,8	0,0	0,0		
35	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	650	1	1	-0,8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	0,0	18,2	0,8	1	Perm cls	126,0	24,0	1	1	-0,7	0,0	0,0
4	3,60		Rara										Rara cls	168,0	36,2	5	1	-1,1	0,0	0,0		
10	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,0	0,0	0,0		Rara fer	3600	928	5	1	-1,1	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	0,0	0,0	21,3	1,5	1	Perm cls	126,0	33,5	5	1	-1,0	0,0	0,0
10	3,60		Rara										Rara cls	168,0	45,3	5	1	-1,4	0,0	0,0		
16	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	1168	5	1	-1,4	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,0	0,0	0,0	9,3	0,4	1	Perm cls	126,0	32,5	1	1	-1,0	0,0	0,0
16	3,60		Rara										Rara cls	168,0	10,4	5	1	-0,8	0,0	0,0		
20	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	309	5	1	-0,8	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,0	10,2	0,0	1	Perm cls	126,0	7,7	5	1	-0,6	0,0	0,0
20	3,60		Rara										Rara cls	168,0	17,8	5	1	-0,5	0,0	0,0		
24	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0		Rara fer	3600	452	5	1	-0,5	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0	4,9	0,0	1	Perm cls	126,0	12,7	5	1	-0,4	0,0	0,0
24	3,60		Rara										Rara cls	168,0	33,4	1	1	-1,0	0,0	0,0		
30	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	855	1	1	-1,0	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	0,0	7,8	0,2	1	Perm cls	126,0	22,2	1	1	-0,7	0,0	0,0
30	3,60		Rara										Rara cls	168,0	21,2	5	1	-0,6	0,0	0,0		
36	3,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	539	5	1	-0,6	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0	18,2	0,8	1	Perm cls	126,0	21,0	1	1	-0,6	0,0	0,0
11	3,60		Rara										Rara cls	168,0	44,5	5	1	-1,4	0,0	0,0		
17	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	1146	5	1	-1,4	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,9	0,0	0,0	11,3	0,5	1	Perm cls	126,0	31,4	5	1	-0,9	0,0	0,0
25	3,60		Rara										Rara cls	168,0	116,8	1	1	-4,6	0,0	0,0		
39	3,60		Freq	0,4	0,109	199	1	1	-3,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	2400	1	1	-4,6	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,114	199	1	1	-3,3	0,0	0,0	9,0	0,1	1	Perm cls	126,0	85,6	1	1	-3,3	0,0	0,0
39	3,60		Rara										Rara cls	168,0	85,4	5	1	-2,7	0,0	0,0		
37	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	2268	5	1	-2,7	0,0	0,0		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,1	0,0	0,0	18,0	2,1	1	Perm cls	126,0	68,0	5	1	-2,1	0,0	0,0

VERIFICA DIAMETRO MASSIMO - FORMULA 7.4.27														
			Dir. Locale X						Dir. Locale Y					
Nodo 3D	Filo	Quota (m)	Trave di riferim.	AlfabL min.	Bpil (mm)	FiMax (mm)	Fi (mm)	STATUS	Trave di riferim.	AlfabL min.	Bpil (mm)	FiMax (mm)	Fi (mm)	STATUS
34	1	3,60	92	0,0557	350	20	16	OK	107	0,0557	350	20	16	OK
35	2	3,60	92	0,0307	350	11	16	PIEGA	129	0,0557	350	20	16	OK
36	3	3,60	94	0,0371	350	13	16	PIEGA	136	0,0557	350	20	16	OK
37	4	3,60	95		350		16	PASSANTE	142	0,0557	350	20	16	OK
38	5	3,60	95	0,0557	400	22	16	OK	134	0,0557	400	22	16	OK
39	7	3,60	112	0,0557	350	20	16	OK	108		350		16	PASSANTE
40	8	3,60	112	0,0279	350	10	16	PIEGA	130		350		16	PASSANTE
41	9	3,60	114	0,0348	350	12	16	PIEGA	136		350		16	PASSANTE
42	10	3,60	114		350		16	PASSANTE	143		350		16	PASSANTE
43	11	3,60	115	0,0555	400	22	16	OK	148		400		16	PASSANTE
44	13	3,60	117	0,0557	350	19	16	OK	109	0,0371	350	13	16	PIEGA
45	14	3,60	117	0,0278	350	10	16	PIEGA	131	0,0370	350	13	16	PIEGA
46	15	2,19	88	0,0567	350	20	16	OK						
47	15	3,60	119	0,0328	350	11	16	PIEGA	138	0,0370	350	13	16	PIEGA
48	17	3,60	120	0,0555	400	22	16	OK	148	0,0346	400	14	16	PIEGA
49	19	2,19	87	0,0557	350	19	16	OK						
50	20	3,60	128	0,0555	350	19	16	OK	145	0,0370	350	13	16	PIEGA
51	21	3,60	97	0,0557	350	19	16	OK	110		350		16	PASSANTE
52	22	3,60	97	0,0279	350	10	16	PIEGA	132		350		16	PASSANTE
53	23	3,60	99	0,0370	350	13	16	PIEGA	140		350		16	PASSANTE
54	24	3,60	100		350		16	PASSANTE	146		350		16	PASSANTE
55	25	3,60	100	0,0557	400	22	16	OK	149	0,0279	400	11	16	PIEGA
56	27	3,60	122	0,0557	350	19	16	OK	111	0,0371	350	13	16	PIEGA

VERIFICA DIAMETRO MASSIMO - FORMULA 7.4.27															
Nodo 3D	Filo	Quota (m)	Dir. Locale X						Dir. Locale Y						
			Trave di riferim.	AlfabL min.	Bpil (mm)	FiMax (mm)	Fi (mm)	STATUS	Trave di riferim.	AlfabL min.	Bpil (mm)	FiMax (mm)	Fi (mm)	STATUS	
57	28	3,60	122	0,0278	350	10	16	PIEGA	133	0,0370	350	13	16	PIEGA	
58	29	3,60	124	0,0370	350	13	16	PIEGA	141		350		16	PASSANTE	
59	30	3,60	125	0,0278	350	10	16	PIEGA	147		350		16	PASSANTE	
60	31	3,60	127	0,0557	400	22	16	OK							
61	33	3,60	102	0,0557	350	20	16	OK	111	0,0557	350	20	16	OK	
62	34	3,60	102		350		16	PASSANTE	133	0,0557	350	20	16	OK	
63	35	3,60	104	0,0371	350	13	16	PIEGA	141	0,0557	350	20	16	OK	
64	36	3,60	105		350		16	PASSANTE	147	0,0557	350	20	16	OK	
65	37	3,60	105	0,0557	400	22	16	OK	150	0,0557	400	22	16	OK	
68	16	3,60	119	0,0329	350	12	16	PIEGA	144	0,0371	350	13	16	PIEGA	
69	19	3,60	128	0,0555	350	19	16	OK	139	0,0370	350	13	16	PIEGA	

PILASTRI																							
Filo		Quota		Tra	FESSURAZIONE							FRECCHE			TENSIONI								
In fi	In Fi	In Fi	In Fi		Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)
1	3,60			Rara												Rara cls	168,0	65,1	1	1	0,6	2,5	-10,2
1	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,6	2,0	-8,5				Rara fer	3600	588	1	1	0,6	2,5	-10,2
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,6	1,8	-7,9	12,4	0,1	1	Perm cls	126,0	51,3	1	1	0,6	1,8	-7,9
2	3,60			Rara												Rara cls	168,0	47,0	1	1	0,5	-2,2	-16,0
2	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,5	-1,8	-13,0				Rara fer	3600	282	1	1	0,5	-2,2	-16,0
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	-1,6	-11,8	12,4	0,1	1	Perm cls	126,0	36,2	1	1	0,5	-1,6	-11,8
3	3,60			Rara												Rara cls	168,0	19,3	5	1	-0,3	0,6	-12,2
3	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,6	-0,3	-9,2				Rara fer	3600	122	5	1	-0,3	0,6	-12,2
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,6	-0,2	-8,4	12,4	0,1	1	Perm cls	126,0	16,3	1	1	0,6	-0,2	-8,4
4	3,60			Rara												Rara cls	168,0	26,9	1	1	0,4	-1,1	-11,8
4	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,4	-0,9	-9,7				Rara fer	3600	164	1	1	0,4	-1,1	-11,8
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,4	-0,8	-8,8	12,4	0,1	1	Perm cls	126,0	21,8	1	1	0,4	-0,8	-8,8
5	3,60			Rara												Rara cls	168,0	18,3	1	1	0,2	1,0	-15,2
5	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,3	0,8	-12,4				Rara fer	3600	118	1	1	0,2	1,0	-15,2
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,4	0,7	-11,3	12,4	0,1	1	Perm cls	126,0	15,1	1	1	0,4	0,7	-11,3
7	3,60			Rara												Rara cls	168,0	69,5	1	1	0,1	3,3	-13,8
7	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,0	2,6	-11,3				Rara fer	3600	632	1	1	0,1	3,3	-13,8
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	2,3	-10,3	12,4	0,0	1	Perm cls	126,0	48,7	1	1	-0,1	2,3	-10,3
8	3,60			Rara												Rara cls	168,0	62,2	1	1	0,6	-2,5	-19,0
8	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,4	-2,0	-15,0				Rara fer	3600	375	1	1	0,6	-2,5	-19,0
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	-1,8	-13,5	13,4	0,1	1	Perm cls	126,0	40,3	1	1	0,3	-1,8	-13,5
9	3,60			Rara												Rara cls	168,0	18,1	5	1	-0,1	0,5	-14,6
9	0,00			Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,0	0,4	-11,7				Rara fer	3600	118	5	1	-0,1	0,5	-14,6
				Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	0,3	-10,6	13,4	0,1	1	Perm cls	126,0	12,3	5	1	0,0	0,3	-10,6
10	3,60			Rara												Rara cls	168,0	27,9	1	1	0,2	-1,1	-15,0
10	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,1	-0,8	-12,0				Rara fer	3600	175	1	1	0,2	-1,1	-15,0
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,0	-0,7	-10,8	13,4	0,1	1	Perm cls	126,0	18,0	1	1	0,0	-0,7	-10,8
11	3,60			Rara												Rara cls	168,0	98,0	1	1	0,9	5,5	-18,3
11	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,6	4,3	-14,3				Rara fer	3600	1117	1	1	0,9	5,5	-18,3
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,4	3,8	-12,7	12,4	0,1	1	Perm cls	126,0	65,0	1	1	0,4	3,8	-12,7
13	3,60			Rara												Rara cls	168,0	77,8	1	1	-0,1	3,7	-11,9
13	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,0	2,9	-9,7				Rara fer	3600	857	1	1	-0,1	3,7	-11,9
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,0	2,6	-8,8	12,4	0,0	1	Perm cls	126,0	53,6	1	1	0,0	2,6	-8,8
14	3,60			Rara												Rara cls	168,0	77,8	1	1	-0,9	-2,6	-15,8
14	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	-2,0	-12,4				Rara fer	3600	554	1	1	-0,9	-2,6	-15,8
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-1,8	-11,0	13,4	0,1	1	Perm cls	126,0	52,2	1	1	-0,5	-1,8	-11,0
15	2,19			Rara												Rara cls	168,0	34,5	5	1	0,5	1,5	-12,0
15	0,00			Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,3	1,1	-10,1				Rara fer	3600	206	5	1	0,5	1,5	-12,0
				Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	1,0	-9,4	6,8	0,0	1	Perm cls	126,0	21,8	5	1	0,3	1,0	-9,4
16	3,60			Rara												Rara cls	168,0	33,1	1	1	-0,7	-1,0	-14,9
16	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	-0,9	-12,5				Rara fer	3600	204	1	1	-0,7	-1,0	-14,9
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-0,8	-11,5	12,1	0,0	1	Perm cls	126,0	24,5	1	1	-0,5	-0,8	-11,5
17	3,60			Rara												Rara cls	168,0	95,8	1	1	-0,9	5,3	-16,9
17	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	4,1	-13,2				Rara fer	3600	1108	1	1	-0,9	5,3	-16,9
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	3,6	-11,8	12,4	0,0	1	Perm cls	126,0	64,3	1	1	-0,5	3,6	-11,8
19	2,19			Rara												Rara cls	168,0	24,8	1	1	0,0	1,4	-4,4
19	0,00			Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,0	1,3	-4,2				Rara fer	3600	219	1	1	0,0	1,4	-4,4
				Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,0	1,3	-4,2	6,8	0,0	1	Perm cls	126,0	21,8	1	1	0,0	1,3	-4,2
20	3,60			Rara												Rara cls	168,0	33,4	5	1	0,2	1,1	-4,6
20	0,00			Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,2	1,0	-4,1				Rara fer	3600	337	5	1	0,2	1,1	-4,6
				Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,2	1,0	-3,9	12,4	0,0	1	Perm cls	126,0	27,9	5	1	0,2	1,0	-3,9



PILASTRI																						
FESSURAZIONE											FRECCHE			TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)		
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,6	-1,2	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	10,4	5	1	0,0	-0,6	-1,2
7	6,47		Rara												Rara cls	168,0	58,3	5	1	0,0	-2,5	-1,0
7	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,1	-1,9	-1,0				Rara fer	3600	1191	5	1	0,0	-2,5	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,1	-1,7	-1,0	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	44,2	5	1	0,1	-1,7	-1,0
8	6,47		Rara												Rara cls	168,0	52,1	5	1	-0,2	1,8	-1,2
8	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,1	1,4	-1,2				Rara fer	3600	900	5	1	-0,2	1,8	-1,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	1,2	-1,2	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	33,2	5	1	-0,1	1,2	-1,2
10	6,47		Rara												Rara cls	168,0	25,2	5	1	-0,2	0,7	-1,1
10	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,1	0,6	-1,1				Rara fer	3600	350	5	1	-0,2	0,7	-1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	0,5	-1,1	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	14,2	5	1	-0,1	0,5	-1,1
13	6,47		Rara												Rara cls	168,0	13,8	5	1	0,1	-0,4	-1,0
13	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,1	-0,3	-1,0				Rara fer	3600	168	5	1	0,1	-0,4	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,3	-1,0	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	8,2	5	1	0,0	-0,3	-1,0
16	6,47		Rara												Rara cls	168,0	14,2	5	1	0,4	0,1	-1,0
16	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,3	0,1	-1,0				Rara fer	3600	182	5	1	0,4	0,1	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	0,1	-1,0	11,5	0,1	1	Perm cls	126,0	9,1	5	1	0,3	0,1	-1,0
21	6,47		Rara												Rara cls	168,0	37,6	5	1	-0,1	-1,4	-1,0
21	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,1	-1,1	-1,0				Rara fer	3600	672	5	1	-0,1	-1,4	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-1,0	-1,0	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	25,2	5	1	0,0	-1,0	-1,0
22	6,47		Rara												Rara cls	168,0	52,8	5	1	-0,2	1,9	-1,2
22	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,1	1,5	-1,2				Rara fer	3600	948	5	1	-0,2	1,9	-1,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	1,4	-1,2	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	36,0	5	1	-0,1	1,4	-1,2
24	6,47		Rara												Rara cls	168,0	16,7	5	1	-0,3	0,3	-1,1
24	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,2	0,3	-1,1				Rara fer	3600	175	5	1	-0,3	0,3	-1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,2	0,3	-1,1	11,5	0,1	1	Perm cls	126,0	11,5	5	1	-0,2	0,3	-1,1
25	6,47		Rara												Rara cls	168,0	20,8	5	1	-0,1	-1,2	-1,2
25	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,0	-1,0	-1,2				Rara fer	3600	364	5	1	-0,1	-1,2	-1,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,9	-1,2	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	14,9	5	1	0,0	-0,9	-1,2
27	6,47		Rara												Rara cls	168,0	10,2	5	1	0,0	-0,4	-1,0
27	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,1	-0,3	-1,0				Rara fer	3600	132	5	1	0,0	-0,4	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	-0,3	-1,0	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	8,5	5	1	-0,1	-0,3	-1,0
30	6,47		Rara												Rara cls	168,0	44,6	5	1	0,2	-1,6	-1,0
30	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,1	-1,3	-1,0				Rara fer	3600	790	5	1	0,2	-1,6	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-1,2	-1,0	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	29,5	5	1	0,0	-1,2	-1,0
31	6,47		Rara												Rara cls	168,0	29,8	5	1	0,0	1,9	-1,2
31	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,0	1,5	-1,2				Rara fer	3600	591	5	1	0,0	1,9	-1,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	1,4	-1,2	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	21,5	5	1	0,0	1,4	-1,2
33	6,47		Rara												Rara cls	168,0	46,5	5	1	0,3	-1,5	-1,0
33	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,3	-1,2	-1,0				Rara fer	3600	776	5	1	0,3	-1,5	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	-1,1	-1,0	11,5	0,1	1	Perm cls	126,0	35,5	5	1	0,3	-1,1	-1,0
34	6,47		Rara												Rara cls	168,0	44,1	5	1	0,4	1,3	-1,0
34	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,3	1,0	-1,0				Rara fer	3600	673	5	1	0,4	1,3	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	0,9	-1,0	11,5	0,1	1	Perm cls	126,0	32,9	5	1	0,3	0,9	-1,0
35	6,47		Rara												Rara cls	168,0	3,4	1	1	0,0	-0,1	-0,1
35	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,1	0,1	-1,0				Rara fer	3600	53	1	1	0,0	-0,1	-0,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	0,1	-1,0	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	2,5	1	1	0,0	-0,1	-0,1
36	6,47		Rara												Rara cls	168,0	19,4	5	1	0,2	0,5	-1,0
36	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,2	0,4	-1,0				Rara fer	3600	246	5	1	0,2	0,5	-1,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,2	0,4	-1,0	11,5	0,1	1	Perm cls	126,0	15,9	5	1	0,2	0,4	-1,0
37	6,47		Rara												Rara cls	168,0	12,2	5	1	0,0	-0,7	-1,2
37	3,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,0	-0,6	-1,2				Rara fer	3600	186	5	1	0,0	-0,7	-1,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	-0,5	-1,2	11,5	0,0	1	Perm cls	126,0	8,9	5	1	0,0	-0,5	-1,2

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS																				
IDENTIFICATIVO				GEOM.PILASTR				MATERIALE		DIR.X loc.		DIR.Y loc.		DIREZ. X locale			DIREZ. Y locale			STATUS
Filo N.ro	Quota (m)	Nodo 3D	Pos. Pila	In t.	Sez Nro	Rot Grd	HNod cm	fck kg/cmq	fy kg/cmq	LyUt cm	AfX cmq	LxUt cm	AfY cmq	Njbd kg	Vjbd kg	Vjbr kg	Njbd kg	Vjbd kg	Vjbr kg	
2	0,00	1	SUP.	X	1	0	40	300	4500	40	9,0	40	0,0	10911	36957	66669	11169	11206	66558	FESS.
1	0,00	2	SUP.	SP	1	0	40	300	4500	40	2,4	40	0,0	7365	20142	68186	8717	15678	67612	ELAST
5	0,00	3	SUP.	SP	4	0	40	300	4500	40	5,1	40	1,5	13321	30131	80480	12992	23664	80610	ELAST
4	0,00	4	SUP.	X	1	0	40	300	4500	40	9,7	40	0,0	7573	39163	68098	7827	12379	67991	FESS.
3	0,00	5	SUP.	X	1	0	40	300	4500	40	9,2	40	0,0	9085	37174	67455	8928	9777	67522	FESS.
8	0,00	6	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	0,7	40	1,1	14083	19689	83144	12493	19902	83831	ELAST
7	0,00	7	SUP.	Y	1	0	40	300	4500	40	0,0	40	6,9	9520	11340	67268	9098	27789	67449	FESS.
9	0,00	8	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	1,8	40	0,8	10179	20269	84821	9103	18240	85277	ELAST
10	0,00	9	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	1,2	40	3,4	11598	19820	84215	9781	22634	84989	ELAST
11	0,00	10	SUP.	Y	4	0	40	300	4500	40	0,0	40	11,9	11416	16933	81232	11301	48337	81276	FESS.

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS																				
IDENTIFICATIVO				GEOM.PILASTR			MATERIALE		DIR.X loc.		DIR.Y loc.		DIREZ. X locale			DIREZ. Y locale			STATUS	
Filo N.ro	Quota (m)	Nodo 3D	Pos. Pila	In t.	Sez Nro	Rot Grd	HNod cm	fck kg/cmq	fy kg/cmq	LyUt cm	AfX cmq	LxUt cm	AfY cmq	Njbd kg	Vjbd kg	VjBR kg	Njbd kg	Vjbd kg		VjBR kg
14	0,00	11	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	0,2	40	2,4	11046	17803	84451	11851	21850	84107	ELAST
13	0,00	12	SUP.	Y	1	0	40	300	4500	40	0,0	40	7,0	8761	7653	67593	7566	28189	68101	FESS.
15	0,00	13	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	9,1	40	6,9	5006	36409	86991	10574	28004	84652	FESS.
16	0,00	14	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	0,2	40	7,8	14874	18864	82801	8886	31626	85368	FESS.
17	0,00	15	SUP.	Y	4	0	40	300	4500	40	0,0	40	12,4	10782	12905	81480	10704	50132	81510	FESS.
20	0,00	16	SUP.	Y	1	0	58	300	4500	35	0,0	40	8,5	1504	7724	61794	2801	33815	70090	FESS.
19	0,00	17	SUP.	Y	1	0	40	300	4500	40	0,0	40	4,2	12256	5534	66085	8801	23256	67576	ELAST
22	0,00	18	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	0,1	40	2,0	10663	17312	84615	9931	20454	84926	ELAST
21	0,00	19	SUP.	Y	1	0	40	300	4500	40	0,0	40	7,0	9230	10003	67393	6862	28042	68399	FESS.
23	0,00	20	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	1,3	40	3,5	4998	17378	86995	5055	20536	86971	ELAST
24	0,00	21	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	0,7	40	4,3	7154	17268	86097	6892	22463	86206	ELAST
25	0,00	22	SUP.	Y	4	0	40	300	4500	40	0,0	40	10,6	13908	15746	80247	14921	43193	79844	FESS.
28	0,00	23	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	4,0	40	2,9	10700	23829	84599	10146	21924	84834	ELAST
27	0,00	24	SUP.	Y	1	0	40	300	4500	40	0,0	40	7,1	9026	13083	67480	8035	28848	67902	FESS.
29	0,00	25	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	4,8	40	3,1	8598	23966	85490	7022	20946	86152	ELAST
30	0,00	26	SUP.	SI	1	0	40	300	4500	40	1,9	40	4,1	10882	20660	84521	10647	23921	84621	ELAST
34	0,00	27	SUP.	X	1	0	40	300	4500	40	7,6	40	0,0	10121	30963	67010	10901	11910	66674	FESS.
33	0,00	28	SUP.	SP	1	0	40	300	4500	40	0,7	40	0,1	7509	17506	68125	7823	16466	67992	ELAST
35	0,00	29	SUP.	X	1	0	40	300	4500	40	7,7	40	0,0	8294	30962	67792	8273	10501	67801	FESS.
36	0,00	30	SUP.	X	1	0	40	300	4500	40	8,1	40	0,0	7093	32496	68301	8053	13483	67895	FESS.
37	0,00	31	SUP.	SP	4	0	40	300	4500	40	2,1	40	0,9	13182	24873	80535	11266	21761	81290	ELAST
31	0,00	33	SUP.	SP	4	0	40	300	4500	40	1,5	40	0,0	7940	21928	82585				ELAST
1	3,60	34	INF.	SP	1	0	50	300	4500	35	6,6	35	6,3	1027	25476	69460	1027	24856	69460	FESS.
2	3,60	35	INF.	X	1	0	50	300	4500	35	13,9	53	2,3	950	53388	69491	968	24975	104226	FESS.
3	3,60	36	INF.	X	1	0	50	300	4500	35	12,7	53	1,6	1012	48957	69466	1006	23720	104203	FESS.
4	3,60	37	INF.	X	1	0	50	300	4500	35	13,2	53	2,1	1070	51338	69443	1073	24652	104163	FESS.
5	3,60	38	INF.	SP	4	0	50	300	4500	40	8,8	60	0,0	1276	34327	93688	1262	25772	140540	FESS.
7	3,60	39	INF.	Y	1	0	50	300	4500	53	9,7	35	9,6	964	38020	104228	933	36998	69498	FESS.
8	3,60	40	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	13,6	53	12,3	1170	53481	130306	1194	47249	130292	FESS.
9	3,60	41	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	9,8	53	10,0	0	38340	131005	0	39302	131005	FESS.
10	3,60	42	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	12,2	53	12,2	1190	47655	130294	920	47022	130456	FESS.
11	3,60	43	INF.	Y	4	0	50	300	4500	60	8,5	60	13,3	0	43272	141318	0	51926	141318	FESS.
13	3,60	44	INF.	Y	1	0	50	300	4500	53	5,0	35	9,4	975	29475	104221	928	36345	69500	FESS.
14	3,60	45	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	8,8	53	11,4	0	34380	131005	0	44609	131005	FESS.
15	2,19	46	INF.	SP	1	0	50	300	4500	35	6,5	0,0	6650	23035	67176					FESS.
15	3,60	47	INF.	SI	1	0	50	300	4500	53	0,0	53	10,7	0	3662	131005	0	41773	131005	FESS.
17	3,60	48	INF.	Y	4	0	50	300	4500	60	4,2	60	13,3	0	35780	141318	0	51926	141318	FESS.
19	2,19	49	INF.	SP	1	0	50	300	4500	35	1,9	0,0	853	15417	69530					ELAST
20	3,60	50	INF.	Y	1	0	50	300	4500	35	5,9	53	10,3	0	23241	69869	0	40353	104804	FESS.
21	3,60	51	INF.	Y	1	0	50	300	4500	53	7,2	35	9,3	1069	32782	104165	889	35750	69515	FESS.
22	3,60	52	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	12,5	53	12,8	1216	48437	130278	1197	48813	130290	FESS.
23	3,60	53	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	9,6	53	10,1	0	37641	131005	0	39695	131005	FESS.
24	3,60	54	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	10,0	53	13,2	1068	38716	130367	1247	51483	130260	FESS.
25	3,60	55	INF.	Y	4	0	50	300	4500	60	3,0	60	17,6	1139	34236	140616	1263	69046	140539	FESS.
27	3,60	56	INF.	Y	1	0	50	300	4500	53	10,0	35	9,7	871	39234	104283	861	37041	69527	FESS.
28	3,60	57	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	13,7	53	11,5	0	53449	131005	0	45103	131005	FESS.
29	3,60	58	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	12,3	53	10,6	0	47954	131005	0	41574	131005	FESS.
30	3,60	59	INF.	SI	1	0	25	300	4500	53	14,2	53	13,4	1071	55001	130365	784	51306	130537	FESS.
31	3,60	60	INF.	SP	4	0	25	300	4500	60	12,5	0,0	1260	50498	140541					ELAST
33	3,60	61	INF.	SP	1	0	50	300	4500	35	6,6	35	6,6	1011	25550	69466	976	25824	69480	FESS.
34	3,60	62	INF.	X	1	0	50	300	4500	35	11,5	53	2,6	989	45054	69475	1038	25469	104183	FESS.
35	3,60	63	INF.	X	1	0	50	300	4500	35	10,7	53	2,4	1009	41080	69467	1002	25035	104205	FESS.
36	3,60	64	INF.	X	1	0	50	300	4500	35	11,6	53	2,7	1021	44435	69462	984	25714	104216	FESS.
37	3,60	65	INF.	SP	4	0	50	300	4500	40	6,6	60	0,0	1266	25745	93692	1207	25762	140574	FESS.
16	3,60	68	INF.	SI	1	0	53	300	4500	53	2,0	53	13,2	1044	22505	130382	1075	51425	130363	FESS.
19	3,60	69	INF.	Y	1	0	50	300	4500	35	6,6	53	9,4	0	25963	69869	0	36662	104804	FESS.

## RELAZIONE DI CALCOLO - SOLAI, SBALZI E SCALE

### • **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione è la seguente:

- 1) *“Norme Tecniche per le Costruzioni”, D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018*
- 2) *Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “Istruzioni per l’applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni”*

### • **CRITERI DI CALCOLO**

La ricerca delle caratteristiche della sollecitazione è stata effettuata risolvendo la trave continua con il metodo degli elementi finiti (f.e.m.). La verifica a momento e taglio delle sezioni è stata invece effettuata con il metodo degli stati limite, assumendo come sezione resistente quella costituita dall'area compressa di conglomerato e dalle aree metalliche.

Per le verifiche sopra dette sono stati rispettati i minimi di legge per quanto riguarda la larghezza massima di soletta collaborante, lo spessore minimo del solaio e della caldana e il rispetto delle armature minime.

### • **SOLAI PREFABBRICATI**

Per i solai prefabbricati a traliccio viene verificata l’armatura sia nella fase di getto del calcestruzzo di completamento che nelle condizioni di esercizio.

Nella fase di getto lo schema di calcolo è quello di un traliccio reticolare appoggiato sulle travi di bordo della campata e sugli eventuali puntelli intermedi, mentre nelle condizioni di esercizio si fa riferimento ad uno schema a trave continua con una sezione in calcestruzzo armato.

#### - Verifiche in fase di getto per i solai prefabbricati

I carichi presi in considerazione sono:

$$\begin{aligned}pt &= \text{peso proprio del travetto (lastra)} \\pc &= \text{peso proprio del getto di calcestruzzo} \\sa &= \text{sovraccarico variabile in fase di getto} \\qt &= 1,3 \times pt + 1,5 \times pc + 1,5 \times sa\end{aligned}$$

La luce di calcolo è:

$$l = \frac{l_c}{n + 1}$$

dove

$$\begin{aligned}l &= \text{luce di calcolo} \\l_c &= \text{luce della campata} \\n &= \text{puntelli intermedi}\end{aligned}$$

Vengono effettuate le verifiche a momento flettente in campata ed a taglio sugli appoggi.

- Verifiche in campata

$$M = \frac{q \times l^2}{8}$$

$$F_c = F_t = \frac{M}{h}$$

dove

q = la parte del carico qt di competenza del singolo travetto

l = luce di calcolo come prima definita

h = distanza tra i baricentri delle armature superiori e inferiori

F<sub>c</sub>, F<sub>t</sub> = Forza agente nelle armature superiori e inferiori per equilibrare il momento flettente

- Verifica del tendino (corrente) superiore compresso a carico di punta con il metodo  $\Omega$

$$\frac{\Omega \times F_c}{A_c} \leq \sigma_s$$

dove

$\Omega$  = coeff. omega relativo al tendino superiore, pensato appoggiato tra due staffe consecutive

A<sub>c</sub> = area del tendino superiore (corrente compresso)

$\sigma_s$  = tensione di calcolo dell'armatura (tensione di snervamento diviso il coeff. di sicurezza parziale)

- Verifica dei tendini (correnti) inferiori tesi

$$\frac{F_t}{2 \times A_t} \leq \sigma_s$$

dove

A<sub>t</sub> = area del singolo tendino inferiore (ne sono presenti due)

$\sigma_s$  = tensione di calcolo dell'armatura (tensione di snervamento diviso il coeff. di sicurezza parziale)

- VERIFICA SUGLI APPOGGI

$$T = \frac{q \times l}{2}$$

Il taglio viene assorbito dalle staffe inclinate del traliccio per cui verrà verificata a carico di punta la staffa soggetta a compressione:

$$C_s = \frac{T}{2 \times \cos \alpha \times \cos \beta}$$

$$l_o = \frac{h}{\cos \alpha \cos \beta}$$

$$\frac{\Omega \times C_s}{A_s} \leq \sigma_s$$

dove

C<sub>s</sub> = Sforzo agente sulla staffa inclinata compressa (le staffe hanno due bracci)

2×α = angolo compreso tra le proiezioni delle staffe sul piano trasversale al traliccio

$2 \times \beta$  = angolo compreso tra le proiezioni delle staffe sul piano longitudinale al traliccio  
 $l_0$  = lunghezza libera di inflessione della staffa compressa  
 $\Omega$  = coefficiente omega  
 $A_s$  = area staffa



- *Verifiche in fase di esercizio per i solai prefabbricati*

In esercizio verranno effettuate le consuete verifiche per le sezioni a T in calcestruzzo armato, tenendo in conto l'eventuale presenza di armatura aggiuntiva.

Nelle verifiche vengono tenute in conto le diverse altezze dei baricentri delle armature inferiori. Poiché la sezione viene completata in opera è necessario verificare lo scorrimento nella fibra di contatto tra il calcestruzzo gettato in opera e la coppella.

$$S = \tau \times b \times a$$

$$C_s = \frac{S}{2 \times \cos \alpha \times \cos \beta}$$

$$\frac{C_s}{A_s} \leq \sigma_s$$

dove

S = scorrimento

$\tau$  = tensione tangenziale nella fibra di contatto tra la coppella ed il calcestruzzo

b = larghezza travetto

a = interasse longitudinale tra le staffe

In fase di esercizio non si effettua la verifica a carico di punta in quanto, essendo il getto maturato, la staffa non può più instabilizzarsi.

Si riportano di seguito delle tabelle riassuntive relative alla geometria del solaio e dei travetti, dei carichi distribuiti e concentrati, delle combinazioni di carico e, infine, i risultati del calcolo con le armature di progetto e le verifiche relative.

I carichi agenti riportati fanno riferimento ad una striscia di solaio di profondità pari a un metro.

Nella stampa delle verifiche, le sollecitazioni e le armature e si riferiscono al singolo travetto di solaio.

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA CARICHI DISTRIBUITI**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei carichi distribuiti:

**Campata N.ro** : *Numero della campata*

**Peso** : *Peso proprio del solaio più sovraccarico permanente*

**Acc. iniz.** : *Valore iniziale del carico accidentale a distribuzione lineare*

**Acc. finale** : *Valore finale del carico accidentale a distribuzione lineare*

**Asc. iniz.** : *Ascissa del punto di inizio della zona soggetta al carico accidentale*

**Asc. fin** : *Ascissa del punto finale della zona soggetta al carico accidentale*

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA CARICHI CONCENTRATI**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei carichi concentrati:

<b>Campata N.ro</b>	: <i>Numero della campata</i>
<b>Asc. F1</b>	: <i>Ascissa del punto di applicazione della prima forza concentrata</i>
<b>Forza 1</b>	: <i>Intensità della prima forza concentrata</i>
<b>Asc. F2</b>	: <i>Ascissa del punto di applicazione della seconda forza concentrata</i>
<b>Forza 2</b>	: <i>Intensità della seconda forza concentrata</i>
<b>Asc. M1</b>	: <i>Ascissa del punto di applicazione della prima coppia concentrata</i>
<b>Mom. 1</b>	: <i>Intensità della prima coppia concentrata</i>
<b>Asc. M2</b>	: <i>Ascissa del punto di applicazione della seconda coppia concentrata</i>
<b>Mom. 2</b>	: <i>Intensità della seconda coppia concentrata</i>

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA COMBINAZIONI DI CARICO**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle combinazioni di carico:

**Comb. N.ro** : *Numero della combinazione di carico per cui valgono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente*

**Coeff n** : *Flag di presenza dei carichi variabili per la campata n-esima (0 esclude il carico variabile sulla campata relativamente a quella combinazione di carico; 1 ne tiene conto). Se per una data combinazione il carico e' attivo, il valore del coefficiente di combinazione dei carichi vale: per gli SLU 1.5; per gli SLE 1 per le combinazioni rare,  $\psi_{i1}$  per le frequenti e  $\psi_{i2}$  per le permanenti. Il coefficiente di combinazione dei carichi permanenti vale: per gli SLU 1.3 e per gli SLE 1*

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle sollecitazioni e degli abbassamenti:

<b>Comb.N.ro</b>	: <i>Numero della combinazione di carico per cui valgono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente</i>
<b>Camp.N.ro</b>	: <i>Numero della campata a cui si riferiscono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente</i>
<b>M. in.</b>	: <i>Momento flettente all'appoggio iniziale</i>
<b>N. in.</b>	: <i>Sforzo normale all'appoggio iniziale</i>
<b>T. in.</b>	: <i>Taglio all'appoggio iniziale</i>
<b>M. fin.</b>	: <i>Momento flettente all'appoggio finale</i>
<b>N. fin.</b>	: <i>Sforzo normale all'appoggio finale</i>
<b>T. fin.</b>	: <i>Taglio all'appoggio finale</i>
<b>W. mezz.</b>	: <i>Abbassamento corrispondente alla sezione di mezzeria</i>

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA REAZIONI DI APPOGGIO**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle reazioni di appoggio:

**Comb.N.ro** : *Numero della combinazione di carico per cui valgono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente*

**App. N.ro** : *Numero della campata a cui si riferiscono le sollecitazioni e gli abbassamenti della riga corrispondente*

**Rx** : *Reazione in direzione x (orizzontale)*

**Ry** : *Reazione in direzione y (verticale)*

**Mz** : *Momento reagente*

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.U.**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite ultimi:

<b>Camp.N.ro</b>	: Numero della campata a cui si riferiscono le verifiche della riga corrispondente
<b>Asc. in.</b>	: Ascissa del nodo iniziale della campata
<b>Asc. fin.</b>	: Ascissa del nodo finale della campata
<b>Mom. neg.</b>	: Momento flettente negativo massimo
<b>ef%neg.</b>	: Deformazione per cento dell'acciaio corrispondente al momento negativo (valore limite di norma 1,00)
<b>ec%neg.</b>	: Deformazione per cento del calcestruzzo corrispondente al momento negativo (valore limite di norma 0,35)
<b>Mom. pos.</b>	: Momento flettente positivo massimo
<b>ef%pos.</b>	: Deformazione per cento dell'acciaio corrispondente al momento positivo (valore limite di norma 1,00)
<b>ec%pos.</b>	: Deformazione per cento del calcestruzzo corrispondente al momento positivo (valore limite di norma 0,35)
<b>Af sup.</b>	: Armatura longitudinale superiore
<b>Af inf.</b>	: Armatura longitudinale inferiore
<b>Tag. neg.</b>	: Taglio negativo massimo
<b>Tag. pos.</b>	: Taglio positivo massimo
<b>Rapporto Vsd/Vrdu</b>	: Rapporto fra il taglio di calcolo ed il taglio resistente del cls (valore limite di norma 1,00)

Nel caso di stampa dopo la riverifica SLE le colonne delle deformazioni vengono sostituite dalle seguenti colonne

<b>Mom. Ult.</b>	: Momento ultimo della sezione
<b>Mom./ Mom. Ult.</b>	: Rapporto fra il momento agente ed il momento ultimo; la sezione è verificata se il valore è minore di 1

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE AUTOPORTANZA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica dei travetti prefabbricati in condizioni di autoportanza ed esercizio:

<b>Camp.N.ro</b>	: <i>Numero della campata a cui si riferiscono le verifiche della riga corrispondente</i>
<b>Mom. Max</b>	: <i>Momento massimo positivo in campata considerando quale luce di calcolo quella tra due puntelli successivi</i>
<b><math>\sigma_f</math> sup.</b>	: <i>Tensione massima nel corrente superiore compreso del traliccio verificato a carico di punta</i>
<b><math>\sigma_f</math> inf.</b>	: <i>Tensione massima nel corrente inferiore teso del traliccio</i>
<b>Taglio</b>	: <i>Taglio massimo in corrispondenza del puntello</i>
<b><math>\sigma_f</math> trl.</b>	: <i>Tensione massima nella staffa compressa del traliccio verificato a carico di punta</i>
<b>Scorr.</b>	: <i>Scorrimento nella fibra di contatto tra il calcestruzzo gettato in opera e la coppella</i>
<b><math>\sigma_f</math> tral.</b>	: <i>Tensione dovuta allo scorrimento nella staffa compressa</i>
<b><math>\sigma_f</math> lim.</b>	: <i>Tensione di calcolo dell'armatura (tensione di snervamento diviso il coefficiente di sicurezza parziale)</i>



- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE CAMPATE SEZIONI IN PRECOMPRESSO**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche:

<b>Camp.N.ro</b>	: <i>Numero della campata a cui si riferiscono le verifiche della riga corrispondente</i>
<b>Descrizione</b>	: <i>Descrizione del tipo di travetto precompresso utilizzato</i>
<b>Contrass Tipo Armatura</b>	: <i>Tipologia di armatura presente all'interno del travetto (v. tabelle archivi)</i>
<b>Momento Calcolo</b>	: <i>Momenti flettenti agenti, per la fascia di 1.00 m sulle sezioni del solaio</i>
<b>Mom. Serv.</b>	: <i>Momenti resistenti di servizio, per la fascia di 1.00 m sulle sezioni del solaio</i>
<b>Mom. Rott.</b>	: <i>Momento resistente a rottura, per la fascia di 1.00 m sulle sezioni del solaio</i>
<b>Coeff. Sic. Rott.</b>	: <i>Rapporto tra il momento di rottura e quello di calcolo (deve essere maggiore di 1)</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.E.**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica degli stati limite di esercizio:

<b>Campata</b>	: Numero della campata
<b>Comb Caric</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
<b>Fessu lim cal</b>	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la campata non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Momento</b>	: Momento flettente che ha causato la massima fessura
<b>Frecce</b>	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
<b>Cominaz Carico</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
<b>s lim</b>	: Valore della tensione limite
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
<b>Cmb</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Momento</b>	: Momento flettente che ha causato la massima tensione

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.U. SEZIONI LEGNO-CLS**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica degli stati limite ultimi per le sezioni miste legno calcestruzzo:

<b>Campata</b>	: Numero della campata
<b>Carichi Attivi</b>	: Carichi attivi in fase di verifica: 'Per' solo carichi permanenti ( $1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$ ); 'Per+Var' permanenti più variabili ( $1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2 + 1.5 \cdot Q$ )
<b>Condiz. Temporale</b>	: Condizione temporale: 't=0' verifiche a tempo iniziale 't=inf.' verifiche a tempo finale
<b>Momento</b>	: Momento flettente massimo sulla trave che ha prodotto la massima tensione sulla soletta
<b>sc Sup</b>	: Sigma massima di compressione sul bordo superiore della soletta
<b>Rapporto sc/fcd</b>	: Rapporto fra la tensione di compressione massima e la resistenza di calcolo del calcestruzzo (verifica se minore di 1)
<b>sc Inf</b>	: Sigma massima di trazione sul bordo inferiore della soletta. Se il valore è nullo significa che il bordo inferiore è compresso
<b>Rapporto sc/fctd</b>	: Rapporto fra la tensione di trazione massima e la resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo (verifica se minore di 1)
<b>Momento</b>	: Momento flettente che ha prodotto il massimo impegno sulla trave in legno
<b>slTraz</b>	: Sigma massima di trazione sulla trave in legno dovuta allo sforzo normale
<b>slFles</b>	: Sigma massima di flessione sulla trave in legno
<b>Rapporto Fless.</b>	: Rapporto fra le tensioni agenti e quelli resistenti $s_{\sqrt{f_{i,0,d}} + s_{\sqrt{f_{m,d}}}$ (verifica se minore di 1)
<b>Taglio</b>	: Taglio che ha prodotto il massimo impegno sulla trave in legno
<b>Tau</b>	: Tau da taglio
<b>Rapporto Taglio</b>	: Rapporto fra le tau agenti e quelle resistenti (verifica se minore di 1)
<b>Taglio</b>	: Taglio che ha prodotto il massimo impegno sul connettore

**Az. sol** : Azione sollecitante sul connettore  
**Rappor** : Rapporto fra l'azione sollecitante e la resistenza del connettore  
**Az/Frd** (verifica se minore di 1)

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA VERIFICHE S.L.E. SEZIONI LEGNO-CLS**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di verifica degli stati limite di esercizio per le sezioni miste legno calcestruzzo:

**FrecIst** : Freccia istantanea per combinazione di carico rara ( $G1+G2+Q$ )  
**ComRara**

**Freccia** : Valore limite della freccia istantanea per combinazione di carico rara  
**Limite**

**FrecFin** : Freccia finale (a tempo infinito) per combinazione quasi permanente  
**ComQPer** ( $G1+G2+Y2*Q$ )

**FrecIst** : Freccia istantanea dei soli carichi ( $1-Y2$ )\* $Q$   
**(1-p2)Q**

**FrecTot** : Freccia finale per combinazione rara ( $G1+G2+Q$ ), pari alla somma della freccia finale per combinazione quasi permanente ( $G1+G2+Y2*Q$ ) e della freccia istantanea dei soli carichi ( $1-Y2$ )\* $Q$

**Freccia** : Valore limite della freccia finale per combinazione di carico rara  
**Limite**

**s cls comb rara** : Valori della tensione del cls per combinazione di carico rara

**t=0** : Valore della tensione del calcestruzzo tempo iniziale

**t=infi** : Valore della tensione del calcestruzzo a tempo finale

**Limite** : Valore limite della tensione del calcestruzzo

**s cls comb Q.** : Valori della tensione del cls per combinazione quasi-permanente  
**Perman.**

**t=0** : Valore della tensione del calcestruzzo a tempo iniziale

**t=infi** : Valore della tensione del calcestruzzo a tempo finale

**Limite** : Valore limite della tensione del calcestruzzo

**Flag** : Se almeno una tra le verifiche agli SLU o agli SLE non è andata a buon

**Verifica**      *fine nella colonna comparirà la scritta 'No'*

ARCHIVIO SEZIONI C.A.O.					
ARCHIVIO SEZIONI					
Sezione N.ro	Base trav. (cm)	Alt. trav. (cm)	Base pign. (cm)	Alt. pign. (cm)	Lungh.pign. (cm)
1	12,0	25,0	38,0	20,0	25,0

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?	
DATI GENERALI	
Scarto Copriferro (cm)	0,0
Copriferro (cm)	2,0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1,00
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	
Classe Calcestruzzo	C20/25
Modulo Elastico CLS	299619 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0 kg/cmq
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20 %
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm
Fessura Max.Comb.Perm	0,2 mm
Fessura Max.Comb.Freq	0,3 mm
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc
Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Tipo Armatura	SENSIBILI
Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq
Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq
Resist. Calcolo'fyd'	3304,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %
Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq
Sigma CLS Comb.Perm	93,0 kg/cmq
Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2,00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0,500
Coefficiente condizione carichi Psi2	0,200

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	72,5	0,0	34,9	50,0	CERNIERA
2	641,0	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
3	908,9	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
4	1355,2	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
5	1584,7	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
6	2074,7	0,0	34,9	50,0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	568,5	1	17,0	30,0	284,0	20,0	NO
3	446,3	1	30,0	30,0	223,0	0,0	NO
5	490,0	1	30,0	17,0	245,0	0,0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	568,00	
3	405,0	400,00	400,00	0,00	446,00	

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
5	405,0	400,00	400,00	0,00	489,00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0															
2	0,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
3	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0															
4	1,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
5	0,0	1,0	1,0	0,0	1,0															
6	1,0	0,0	1,0	1,0	0,0															
7	0,0	1,0	0,0	1,0	1,0															

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
1	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2773	5,14
2	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
3	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2773	5,14
4	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
5	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2773	5,14
6	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
7	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-2779	0	0	-2773	5,14

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spostx (mm)	Sposty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spoustx (mm)	Spousty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
1	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2773	0	0,00	0,00	-0,0033549	
2	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
3	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2773	0	0,00	0,00	-0,0033549	
4	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
5	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2773	0	0,00	0,00	-0,0033549	
6	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
7	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2773	0	0,00	0,00	-0,0033549	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,17	-1527	0,29	0,07	567	0,21	0,03	2,20	0,79	0	1612	0,33
	0,17	0,82	-1261	0,38	0,17	1358	0,39	0,07	2,00	1,89	0	1515	0,99
	0,82	1,47	-394	0,15	0,05	1908	0,58	0,11	0,75	2,66	0	1146	0,67
	1,47	2,13	0	0,00	0,00	2217	0,85	0,15	0,20	3,08	0	776	0,43
	2,13	2,78	0	0,00	0,00	2291	0,52	0,12	0,22	3,22	0	407	0,22



VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 1- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg. (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos. (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg. (kg)	Tag. pos. (kg)	Rapporto VSd/VRdu
	2,78	3,43	0	0,00	0,00	2291	0,52	0,12	0,22	3,22	-333	37	0,18
	3,43	4,08	0	0,00	0,00	2250	0,46	0,11	0,22	3,17	-702	0	0,39
	4,08	4,73	-250	0,19	0,04	1989	0,85	0,13	0,53	2,76	-1072	0	0,62
	4,73	5,38	-1069	0,60	0,20	1487	0,83	0,10	1,67	2,05	-1442	0	0,92
	5,38	5,68	-1527	0,29	0,07	744	0,16	0,03	2,22	1,05	-1610	0	0,33
3	0,00	0,30	-941	0,74	0,08	569	0,18	0,03	1,34	0,79	0	1265	0,26
	0,30	0,78	-587	0,18	0,07	975	0,77	0,08	0,94	1,33	0	1095	0,80
	0,78	1,27	-124	0,14	0,03	1249	0,79	0,10	0,30	1,71	0	821	0,55
	1,27	1,75	0	0,00	0,00	1390	0,41	0,08	0,13	1,93	0	548	0,35
	1,75	2,23	0	0,00	0,00	1412	0,47	0,08	0,13	1,96	0	274	0,18
	2,23	2,71	0	0,00	0,00	1412	0,47	0,08	0,13	1,96	-274	0	0,18
	2,71	3,20	0	0,00	0,00	1390	0,41	0,08	0,13	1,93	-548	0	0,35
	3,20	3,68	-124	0,14	0,03	1249	0,79	0,10	0,30	1,71	-821	0	0,55
	3,68	4,16	-587	0,18	0,07	975	0,77	0,08	0,94	1,33	-1095	0	0,80
	4,16	4,46	-941	0,74	0,08	569	0,18	0,03	1,34	0,79	-1264	0	0,26
5	0,00	0,30	-1133	0,29	0,06	631	0,49	0,05	1,62	0,86	0	1389	0,29
	0,30	0,85	-743	0,92	0,19	1155	0,45	0,07	1,15	1,60	0	1219	0,84
	0,85	1,41	-155	0,14	0,03	1504	0,76	0,11	0,36	2,07	0	905	0,57
	1,41	1,96	0	0,00	0,00	1679	0,57	0,10	0,15	2,33	0	591	0,36
	1,96	2,52	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-37	277	0,17
	2,52	3,07	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-351	0	0,21
	3,07	3,62	0	0,00	0,00	1654	0,50	0,09	0,15	2,30	-665	0	0,41
	3,62	4,18	-277	0,34	0,06	1438	0,56	0,09	0,51	1,99	-979	0	0,63
	4,18	4,73	-906	0,58	0,17	1047	0,22	0,04	1,40	1,47	-1293	0	0,92
	4,73	4,90	-1133	0,29	0,06	483	0,15	0,02	1,62	0,69	-1386	0	0,29

## DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 2

## DATI GENERALI

Scarto Copriferro (cm)	0,0		
Copriferro (cm)	2,0		
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1,00		
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI			
Classe Calcestruzzo	C20/25	Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico CLS	299619 kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2	Tipo Armatura	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0 kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0 kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0 kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20 %	Resist. Calcolo'fyd'	3304,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35 %	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm	Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2 mm	Sigma CLS Comb.Perm	93,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,3 mm	Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc		
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA		
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA		
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA		
Coefficiente di viscosita'	2,00		
Coefficiente condizione carichi Psi1	0,500		
Coefficiente condizione carichi Psi2	0,300		

## APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 2

## DATI DI APPOGGIO

Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	52,5	0,0	34,9	50,0	CERNIERA
2	621,0	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
3	888,9	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
4	1335,2	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
5	1564,7	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
6	2054,7	0,0	34,9	50,0	CERNIERA

**CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 2****DATI DI CAMPATA**

Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	568,5	1	17,0	30,0	284,0	20,0	NO
3	446,3	1	30,0	30,0	223,0	0,0	NO
5	490,0	1	30,0	17,0	245,0	0,0	NO

**CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 2****CARICHI DISTRIBUITI**

Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	568,00	
3	405,0	400,00	400,00	0,00	446,00	
5	405,0	400,00	400,00	0,00	490,00	

**COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 2****TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI**

Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0															
2	0,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
3	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0															
4	1,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
5	0,0	1,0	1,0	0,0	1,0															
6	1,0	0,0	1,0	1,0	0,0															
7	0,0	1,0	0,0	1,0	1,0															

**CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 2****CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI**

Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
1	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
2	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
3	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
4	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
5	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
6	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
7	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 2								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spstx (mm)	Spsty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
1	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
2	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
3	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
4	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
5	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
6	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
7	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 2

VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	$\epsilon_f\%$ neg	$\epsilon_c\%$ neg	Mom. pos (kgm)	$\epsilon_f\%$ pos	$\epsilon_c\%$ pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,17	-1527	0,29	0,07	567	0,21	0,03	2,20	0,79	0	1612	0,33
	0,17	0,82	-1261	0,38	0,17	1358	0,39	0,07	2,00	1,89	0	1515	0,99
	0,82	1,47	-394	0,15	0,05	1908	0,58	0,11	0,75	2,66	0	1146	0,67
	1,47	2,13	0	0,00	0,00	2217	0,85	0,15	0,20	3,08	0	776	0,43
	2,13	2,78	0	0,00	0,00	2291	0,52	0,12	0,22	3,22	0	407	0,22
	2,78	3,43	0	0,00	0,00	2291	0,52	0,12	0,22	3,22	-333	37	0,18
	3,43	4,08	0	0,00	0,00	2250	0,46	0,11	0,22	3,17	-702	0	0,39
	4,08	4,73	-250	0,19	0,04	1989	0,85	0,13	0,53	2,76	-1072	0	0,62
	4,73	5,38	-1069	0,60	0,20	1487	0,83	0,10	1,67	2,05	-1442	0	0,92
	5,38	5,68	-1527	0,29	0,07	744	0,16	0,03	2,22	1,05	-1610	0	0,33
3	0,00	0,30	-941	0,74	0,08	569	0,18	0,03	1,34	0,79	0	1265	0,26
	0,30	0,78	-587	0,18	0,07	975	0,77	0,08	0,94	1,33	0	1095	0,80
	0,78	1,27	-124	0,14	0,03	1249	0,79	0,10	0,30	1,71	0	821	0,55
	1,27	1,75	0	0,00	0,00	1390	0,41	0,08	0,13	1,93	0	548	0,35
	1,75	2,23	0	0,00	0,00	1412	0,47	0,08	0,13	1,96	0	274	0,18
	2,23	2,71	0	0,00	0,00	1412	0,47	0,08	0,13	1,96	-274	0	0,18
	2,71	3,20	0	0,00	0,00	1390	0,41	0,08	0,13	1,93	-548	0	0,35
	3,20	3,68	-124	0,14	0,03	1249	0,79	0,10	0,30	1,71	-821	0	0,55
	3,68	4,16	-587	0,18	0,07	975	0,77	0,08	0,94	1,33	-1095	0	0,80
	4,16	4,46	-941	0,74	0,08	569	0,18	0,03	1,34	0,79	-1264	0	0,26
5	0,00	0,30	-1135	0,29	0,06	631	0,49	0,05	1,62	0,86	0	1389	0,29
	0,30	0,85	-743	0,94	0,19	1155	0,45	0,07	1,15	1,60	0	1219	0,84
	0,85	1,41	-155	0,14	0,03	1504	0,76	0,11	0,36	2,07	0	905	0,57
	1,41	1,96	0	0,00	0,00	1679	0,57	0,10	0,15	2,33	0	591	0,36
	1,96	2,51	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-37	277	0,17
	2,51	3,07	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-351	0	0,21
	3,07	3,62	0	0,00	0,00	1654	0,50	0,09	0,15	2,30	-665	0	0,41
	3,62	4,18	-278	0,35	0,06	1438	0,56	0,09	0,51	1,99	-979	0	0,63
	4,18	4,73	-907	0,60	0,18	1047	0,22	0,04	1,40	1,47	-1293	0	0,92
	4,73	4,90	-1135	0,29	0,06	483	0,15	0,02	1,62	0,69	-1389	0	0,29

## DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?

## DATI GENERALI

Scarto Copriferro (cm)	0,0
Copriferro (cm)	2,0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1,00
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	
Classe Calcestruzzo	C20/25
Modulo Elastico CLS	299619 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0 kg/cmq
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20 %
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm
Fessura Max.Comb.Perm	0,2 mm
Fessura Max.Comb.Freq	0,3 mm
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc
Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Tipo Armatura	SENSIBILI
Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq
Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq
Resist. Calcolo 'fyd'	3304,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %
Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq
Sigma CLS Comb.Perm	93,0 kg/cmq
Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2,00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0,500
Coefficiente condizione carichi Psi2	0,200

## APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?

## DATI DI APPOGGIO

Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	62,5	0,0	34,9	50,0	CERNIERA
2	631,0	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
3	898,9	0,0	34,9	50,0	INCASTRO
4	1188,9	0,0	34,9	50,0	INCASTRO
5	1345,2	0,0	60,0	25,0	INCASTRO

**APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?**
**DATI DI APPOGGIO**

Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
6	1574,7	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
7	2064,7	0,0	34,9	50,0	CERNIERA

**CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?**
**DATI DI CAMPATA**

Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	568,5	1	17,0	30,0	284,0	20,0	NO
6	490,0	1	30,0	17,0	245,0	0,0	NO

**CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?**
**CARICHI DISTRIBUITI**

Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	568,00	
6	405,0	400,00	400,00	0,00	490,00	

**COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?**
**TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI**

Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0														
2	0,0	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0														
3	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0	0,0														
4	1,0	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0														
5	0,0	1,0	1,0	0,0	1,0	0,0														
6	1,0	0,0	1,0	1,0	0,0	1,0														
7	0,0	1,0	0,0	1,0	1,0	1,0														
8	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0	1,0														

**CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?**
**CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI**

Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin (kgm)	N.fin (kg)	T.fin (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	6	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
1	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	6	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
2	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	6	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
3	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	6	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
4	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	6	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
5	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	6	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
6	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	6	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
7	1	0	0	-1518	0	0	-1518	4,38
	6	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
8	1	0	0	-3224	0	0	-3221	9,31
	6	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14

## CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?

## CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI

Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin (kgm)	N.fin (kg)	T.fin (kg)	W.mezz. (mm)
------------	------------	-------------	------------	------------	-------------	------------	------------	--------------

## REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?

## REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO

Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spostx (mm)	Sposty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	7	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
1	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	7	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
2	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	7	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
3	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	7	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
4	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	7	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
5	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	7	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
6	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spdstx (mm)	Spdsty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	7	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
7	1	0	-1518	0	0,00	0,00	0,0024675	
	2	0	-1518	0	0,00	0,00	-0,0024675	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	7	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
8	1	0	-3224	0	0,00	0,00	0,0052394	
	2	0	-3221	0	0,00	0,00	-0,0052394	
	3	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	4	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	5	0	0	0	0,00	0,00	0,0000000	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	7	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 3- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,17	-1527	0,29	0,07	567	0,21	0,03	2,20	0,79	0	1612	0,33
	0,17	0,82	-1261	0,38	0,17	1358	0,39	0,07	2,00	1,89	0	1515	0,99
	0,82	1,47	-394	0,15	0,05	1908	0,58	0,11	0,75	2,66	0	1146	0,67
	1,47	2,13	0	0,00	0,00	2217	0,85	0,15	0,20	3,08	0	776	0,43
	2,13	2,78	0	0,00	0,00	2291	0,52	0,12	0,22	3,22	0	407	0,22
	2,78	3,43	0	0,00	0,00	2291	0,52	0,12	0,22	3,22	-333	37	0,18
	3,43	4,08	0	0,00	0,00	2250	0,46	0,11	0,22	3,17	-702	0	0,39
	4,08	4,73	-250	0,19	0,04	1989	0,85	0,13	0,53	2,76	-1072	0	0,62
	4,73	5,38	-1069	0,60	0,20	1487	0,83	0,10	1,67	2,05	-1442	0	0,92
	5,38	5,68	-1527	0,29	0,07	744	0,16	0,03	2,22	1,05	-1610	0	0,33
6	0,00	0,30	-1135	0,29	0,06	631	0,49	0,05	1,62	0,86	0	1389	0,29
	0,30	0,85	-743	0,94	0,19	1155	0,45	0,07	1,15	1,60	0	1219	0,84
	0,85	1,41	-155	0,14	0,03	1504	0,76	0,11	0,36	2,07	0	905	0,57
	1,41	1,96	0	0,00	0,00	1679	0,57	0,10	0,15	2,33	0	591	0,36
	1,96	2,51	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-37	277	0,17
	2,51	3,07	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-351	0	0,21
	3,07	3,62	0	0,00	0,00	1654	0,50	0,09	0,15	2,30	-665	0	0,41
	3,62	4,18	-278	0,35	0,06	1438	0,56	0,09	0,51	1,99	-979	0	0,63
	4,18	4,73	-907	0,60	0,18	1047	0,22	0,04	1,40	1,47	-1293	0	0,92
	4,73	4,90	-1135	0,29	0,06	483	0,15	0,02	1,62	0,69	-1389	0	0,29

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?				
DATI GENERALI				
Scarto Copriferro (cm)			0,0	
Copriferro (cm)			2,0	
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)			1,00	
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI				
Classe Calcestruzzo	C20/25		Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico CLS	299619	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2		Tipo Armatura	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3304,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	93,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,3	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?		
DATI GENERALI		
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA	
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA	
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA	
Coefficiente di viscosita'	2,00	
Coefficiente condizione carichi Psi1	0,500	
Coefficiente condizione carichi Psi2	0,200	

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	67,4	0,0	34,9	50,0	CERNIERA
2	606,1	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
3	903,9	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
4	1350,2	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
5	1579,7	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
6	2069,7	0,0	34,9	50,0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	538,7	1	17,0	30,0	269,0	20,0	NO
3	446,3	1	30,0	30,0	223,0	0,0	NO
5	490,0	1	30,0	17,0	245,0	0,0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	538,00	
3	405,0	400,00	400,00	0,00	446,00	
5	405,0	400,00	400,00	0,00	490,00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0															
2	0,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
3	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0															
4	1,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
5	0,0	1,0	1,0	0,0	1,0															
6	1,0	0,0	1,0	1,0	0,0															
7	0,0	1,0	0,0	1,0	1,0															

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1439	0	0	-1439	3,53
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
1	1	0	0	-3055	0	0	-3051	7,50
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
2	1	0	0	-1439	0	0	-1439	3,53



CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin (kgm)	N.fin (kg)	T.fin (kg)	W.mezz. (mm)
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
3	1	0	0	-3055	0	0	-3051	7,50
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
4	1	0	0	-3055	0	0	-3051	7,50
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
5	1	0	0	-1439	0	0	-1439	3,53
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14
6	1	0	0	-3055	0	0	-3051	7,50
	3	0	0	-2531	0	0	-2529	3,54
	5	0	0	-1309	0	0	-1309	2,42
7	1	0	0	-1439	0	0	-1439	3,53
	3	0	0	-1192	0	0	-1192	1,67
	5	0	0	-2779	0	0	-2779	5,14

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spostx (mm)	Sposty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1439	0	0,00	0,00	0,0020994	
	2	0	-1439	0	0,00	0,00	-0,0020994	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
1	1	0	-3055	0	0,00	0,00	0,0044579	
	2	0	-3051	0	0,00	0,00	-0,0044579	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
2	1	0	-1439	0	0,00	0,00	0,0020994	
	2	0	-1439	0	0,00	0,00	-0,0020994	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
3	1	0	-3055	0	0,00	0,00	0,0044579	
	2	0	-3051	0	0,00	0,00	-0,0044579	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
4	1	0	-3055	0	0,00	0,00	0,0044579	

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spoustx (mm)	Spousty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
	2	0	-3051	0	0,00	0,00	-0,0044579	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
5	1	0	-1439	0	0,00	0,00	0,0020994	
	2	0	-1439	0	0,00	0,00	-0,0020994	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	
6	1	0	-3055	0	0,00	0,00	0,0044579	
	2	0	-3051	0	0,00	0,00	-0,0044579	
	3	0	-2531	0	0,00	0,00	0,0025350	
	4	0	-2529	0	0,00	0,00	-0,0025350	
	5	0	-1309	0	0,00	0,00	0,0015800	
	6	0	-1309	0	0,00	0,00	-0,0015800	
7	1	0	-1439	0	0,00	0,00	0,0020994	
	2	0	-1439	0	0,00	0,00	-0,0020994	
	3	0	-1192	0	0,00	0,00	0,0011938	
	4	0	-1192	0	0,00	0,00	-0,0011938	
	5	0	-2779	0	0,00	0,00	0,0033549	
	6	0	-2779	0	0,00	0,00	-0,0033549	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 4- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,17	-1370	0,31	0,07	536	0,16	0,03	1,96	0,75	0	1527	0,32
	0,17	0,78	-1119	0,37	0,16	1236	0,84	0,10	1,75	1,70	0	1431	0,97
	0,78	1,40	-347	0,15	0,05	1722	0,72	0,11	0,67	2,38	0	1082	0,65
	1,40	2,01	0	0,00	0,00	1994	0,85	0,14	0,17	2,76	0	734	0,42
	2,01	2,63	0	0,00	0,00	2057	0,47	0,10	0,20	2,89	0	385	0,22
	2,63	3,24	0	0,00	0,00	2057	0,47	0,10	0,20	2,89	-312	37	0,18
	3,24	3,86	0	0,00	0,00	2024	0,42	0,10	0,20	2,85	-660	0	0,38
	3,86	4,47	-211	0,15	0,04	1797	0,38	0,08	0,48	2,53	-1009	0	0,60
	4,47	5,09	-938	0,28	0,12	1356	0,37	0,07	1,51	1,89	-1357	0	0,89
	5,09	5,39	-1370	0,31	0,07	701	0,86	0,08	1,96	0,95	-1525	0	0,32
3	0,00	0,30	-941	0,74	0,08	569	0,18	0,03	1,34	0,79	0	1265	0,26
	0,30	0,78	-587	0,18	0,07	975	0,77	0,08	0,94	1,33	0	1095	0,80
	0,78	1,27	-124	0,14	0,03	1249	0,79	0,10	0,30	1,71	0	821	0,55
	1,27	1,75	0	0,00	0,00	1390	0,41	0,08	0,13	1,93	0	548	0,35
	1,75	2,23	0	0,00	0,00	1412	0,47	0,08	0,13	1,96	0	274	0,18
	2,23	2,71	0	0,00	0,00	1412	0,47	0,08	0,13	1,96	-274	0	0,18
	2,71	3,20	0	0,00	0,00	1390	0,41	0,08	0,13	1,93	-548	0	0,35
	3,20	3,68	-124	0,14	0,03	1249	0,79	0,10	0,30	1,71	-821	0	0,55
	3,68	4,16	-587	0,18	0,07	975	0,77	0,08	0,94	1,33	-1095	0	0,80
	4,16	4,46	-941	0,74	0,08	569	0,18	0,03	1,34	0,79	-1264	0	0,26
5	0,00	0,30	-1135	0,29	0,06	631	0,49	0,05	1,62	0,86	0	1389	0,29
	0,30	0,85	-743	0,94	0,19	1155	0,45	0,07	1,15	1,60	0	1219	0,84
	0,85	1,41	-155	0,14	0,03	1504	0,76	0,11	0,36	2,07	0	905	0,57
	1,41	1,96	0	0,00	0,00	1679	0,57	0,10	0,15	2,33	0	591	0,36
	1,96	2,51	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-37	277	0,17
	2,51	3,07	0	0,00	0,00	1702	0,64	0,11	0,15	2,36	-351	0	0,21
	3,07	3,62	0	0,00	0,00	1654	0,50	0,09	0,15	2,30	-665	0	0,41
	3,62	4,18	-278	0,35	0,06	1438	0,56	0,09	0,51	1,99	-979	0	0,63
	4,18	4,73	-907	0,60	0,18	1047	0,22	0,04	1,40	1,47	-1293	0	0,92
	4,73	4,90	-1135	0,29	0,06	483	0,15	0,02	1,62	0,69	-1389	0	0,29

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?	
DATI GENERALI	
Scarto Copriferro (cm)	0,0

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?			
DATI GENERALI			
Copriferro (cm)		2,0	
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)		1,00	
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI			
Classe Calcestruzzo	C20/25	Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico CLS	299619 kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2	Tipo Armatura	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0 kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0 kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0 kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20 %	Resist. Calcolo'fyd'	3304,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35 %	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm	Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2 mm	Sigma CLS Comb.Perm	93,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,3 mm	Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc		
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare		NON ESEGUITA	
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti		NON ESEGUITA	
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti		NON ESEGUITA	
Coefficiente di viscosita'		2,00	
Coefficiente condizione carichi Psi1		0,500	
Coefficiente condizione carichi Psi2		0,200	

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	69,9	0,0	40,0	50,0	CERNIERA
2	582,4	0,0	40,0	50,0	INCASTRO
3	903,9	0,0	40,0	50,0	INCASTRO
4	1350,2	0,0	40,0	50,0	INCASTRO
5	1579,7	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
6	2067,2	0,0	40,0	50,0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	512,5	1	20,0	20,0	256,0	20,0	NO
2	321,5	1	20,0	20,0	161,0	0,0	NO
3	446,3	1	20,0	20,0	223,0	0,0	NO
4	229,5	1	20,0	30,0	115,0	0,0	NO
5	487,5	1	30,0	20,0	244,0	0,0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	512,00	
2	405,0	400,00	400,00	0,00	321,00	
3	405,0	400,00	400,00	0,00	446,00	
4	405,0	400,00	400,00	0,00	229,00	
5	405,0	400,00	400,00	0,00	487,00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0															
2	0,0	1,0	0,0	1,0	0,0															

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coef. 1	Coef. 2	Coef. 3	Coef. 4	Coef. 5	Coef. 6	Coef. 7	Coef. 8	Coef. 9	Coef. 10	Coef. 11	Coef. 12	Coef. 13	Coef. 14	Coef. 15	Coef. 16	Coef. 17	Coef. 18	Coef. 19	Coef. 20
3	1,0	0,0	1,0	0,0	1,0															
4	1,0	1,0	0,0	1,0	0,0															
5	0,0	1,0	1,0	0,0	1,0															
6	1,0	0,0	1,0	1,0	0,0															
7	0,0	1,0	0,0	1,0	1,0															

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin (kgm)	N.fin (kg)	T.fin (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1130	1222	0	-1607	1,68
	2	-1222	0	-1042	631	0	-675	-0,27
	3	-631	0	-1198	603	0	-1186	0,74
	4	-603	0	-399	1095	0	-827	-0,22
	5	-1095	0	-1526	0	0	-1077	1,39
1	1	0	0	-2400	2595	0	-3409	3,58
	2	-2595	0	-2214	1339	0	-1430	-0,58
	3	-1339	0	-2544	1281	0	-2516	1,57
	4	-1281	0	-847	2325	0	-1753	-0,47
	5	-2325	0	-3241	0	0	-2285	2,95
2	1	0	0	-1082	1470	0	-1655	1,44
	2	-1470	0	-2002	896	0	-1642	0,03
	3	-896	0	-1252	629	0	-1132	0,52
	4	-629	0	-1045	1217	0	-1555	-0,12
	5	-1217	0	-1552	0	0	-1052	1,28
3	1	0	0	-2448	2347	0	-3361	3,82
	2	-2347	0	-1255	1074	0	-463	-0,89
	3	-1074	0	-2490	1256	0	-2570	1,79
	4	-1256	0	-200	2202	0	-1025	-0,57
	5	-2202	0	-3216	0	0	-2310	3,06
4	1	0	0	-2372	2737	0	-3437	3,44
	2	-2737	0	-2487	602	0	-1156	-0,35
	3	-602	0	-1163	729	0	-1220	0,67
	4	-729	0	-1096	1201	0	-1504	-0,14
	5	-1201	0	-1548	0	0	-1055	1,29
5	1	0	0	-1111	1320	0	-1626	1,59
	2	-1320	0	-1713	1673	0	-1930	-0,21
	3	-1673	0	-2670	1052	0	-2390	1,49
	4	-1052	0	-98	2235	0	-1128	-0,54
	5	-2235	0	-3223	0	0	-2303	3,03
6	1	0	0	-2444	2368	0	-3365	3,80
	2	-2368	0	-1296	963	0	-422	-0,85
	3	-963	0	-2384	1620	0	-2676	1,59
	4	-1620	0	-1546	1058	0	-1053	-0,28
	5	-1058	0	-1519	0	0	-1085	1,42
7	1	0	0	-1085	1456	0	-1653	1,45
	2	-1456	0	-1975	967	0	-1668	0,01
	3	-967	0	-1320	394	0	-1063	0,64
	4	-394	0	-398	2467	0	-2202	-0,32
	5	-2467	0	-3270	0	0	-2255	2,82

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?								
--------------------------------------	--	--	--	--	--	--	--	--

REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spostx (mm)	Sposty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1130	0	0,00	0,00	0,0011779	
	2	0	-2650	0	0,00	0,00	-0,0005480	
	3	0	-1873	0	0,00	0,00	0,0003567	
	4	0	-1585	0	0,00	0,00	-0,0003690	
	5	0	-2353	0	0,00	0,00	0,0004824	
	6	0	-1077	0	0,00	0,00	-0,0010191	
1	1	0	-2400	0	0,00	0,00	0,0025011	
	2	0	-5623	0	0,00	0,00	-0,0011635	
	3	0	-3973	0	0,00	0,00	0,0007575	
	4	0	-3363	0	0,00	0,00	-0,0007834	
	5	0	-4994	0	0,00	0,00	0,0010242	
	6	0	-2285	0	0,00	0,00	-0,0021640	
2	1	0	-1082	0	0,00	0,00	0,0010502	
	2	0	-3657	0	0,00	0,00	-0,0002926	
	3	0	-2893	0	0,00	0,00	0,0001070	
	4	0	-2177	0	0,00	0,00	-0,0002267	
	5	0	-3106	0	0,00	0,00	0,0003624	
	6	0	-1052	0	0,00	0,00	-0,0009592	
3	1	0	-2448	0	0,00	0,00	0,0026287	
	2	0	-4616	0	0,00	0,00	-0,0014189	
	3	0	-2953	0	0,00	0,00	0,0010072	
	4	0	-2770	0	0,00	0,00	-0,0009257	
	5	0	-4241	0	0,00	0,00	0,0011442	
	6	0	-2310	0	0,00	0,00	-0,0022240	
4	1	0	-2372	0	0,00	0,00	0,0024278	
	2	0	-5924	0	0,00	0,00	-0,0010170	
	3	0	-2319	0	0,00	0,00	0,0003265	
	4	0	-2316	0	0,00	0,00	-0,0002692	
	5	0	-3052	0	0,00	0,00	0,0003781	
	6	0	-1055	0	0,00	0,00	-0,0009670	
5	1	0	-1111	0	0,00	0,00	0,0011273	
	2	0	-3340	0	0,00	0,00	-0,0004469	
	3	0	-4599	0	0,00	0,00	0,0005609	
	4	0	-2488	0	0,00	0,00	-0,0008394	
	5	0	-4351	0	0,00	0,00	0,0011123	
	6	0	-2303	0	0,00	0,00	-0,0022080	
6	1	0	-2444	0	0,00	0,00	0,0026178	
	2	0	-4661	0	0,00	0,00	-0,0013969	
	3	0	-2805	0	0,00	0,00	0,0009426	
	4	0	-4222	0	0,00	0,00	-0,0006477	
	5	0	-2572	0	0,00	0,00	0,0005180	
	6	0	-1085	0	0,00	0,00	-0,0010369	
7	1	0	-1085	0	0,00	0,00	0,0010573	
	2	0	-3628	0	0,00	0,00	-0,0003068	
	3	0	-2988	0	0,00	0,00	0,0001488	
	4	0	-1461	0	0,00	0,00	-0,0004063	
	5	0	-5472	0	0,00	0,00	0,0008849	
	6	0	-2255	0	0,00	0,00	-0,0020943	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 5- @A A á?

VERIFICHE SEZIONI

Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,20	-1241	0,21	0,05	451	0,89	0,07	1,78	0,60	0	1224	0,25
	0,20	0,79	-961	0,33	0,13	971	0,77	0,08	1,49	1,33	0	1111	0,82
	0,79	1,38	-269	0,30	0,06	1465	0,64	0,10	0,50	2,02	0	776	0,50
	1,38	1,97	0	0,00	0,00	1762	0,84	0,13	0,15	2,43	0	441	0,26
	1,97	2,56	0	0,00	0,00	1861	0,49	0,10	0,17	2,60	-267	106	0,16
	2,56	3,15	0	0,00	0,00	1861	0,49	0,10	0,17	2,60	-602	0	0,35
	3,15	3,74	0	0,00	0,00	1762	0,84	0,13	0,15	2,43	-937	0	0,56
	3,74	4,33	-461	0,21	0,07	1465	0,65	0,10	0,78	2,02	-1272	0	1,10
	4,33	4,93	-1369	0,29	0,17	971	0,79	0,08	2,13	1,33	-1607	0	1,01
	4,93	5,13	-1369	0,30	0,07	279	0,09	0,01	1,91	0,65	-1719	0	0,36
	2	0,00	0,20	-1369	0,31	0,07	171	0,07	0,01	1,91	0,50	0	1244
0,20		0,55	-1369	0,29	0,17	416	0,69	0,06	2,08	0,55	0	1130	0,71
0,55		0,90	-977	0,36	0,14	592	0,24	0,03	1,48	0,82	0	931	0,66
0,90		1,26	-801	0,29	0,11	697	0,75	0,07	1,22	0,94	0	731	0,55
1,26		1,61	-663	0,21	0,07	732	0,52	0,06	0,98	1,00	-55	532	0,43
1,61		1,96	-557	0,15	0,06	732	0,51	0,06	0,85	1,00	-254	332	0,28
1,96		2,31	-484	0,36	0,09	697	0,76	0,07	0,74	0,94	-454	133	0,39
2,31		2,66	-537	0,75	0,14	592	0,23	0,03	0,80	0,82	-653	31	0,56
2,66		3,02	-836	0,36	0,13	416	0,77	0,06	1,24	0,55	-853	0	0,64
3,02		3,22	-836	0,18	0,04	171	0,10	0,01	1,16	0,37	-965	0	0,20
3		0,00	0,20	-941	0,74	0,08	242	0,11	0,01	1,29	0,48	0	1335
	0,20	0,71	-836	0,36	0,13	753	0,16	0,03	1,29	1,06	0	1221	0,91
	0,71	1,22	-239	0,16	0,04	1119	0,34	0,06	0,44	1,55	0	933	0,80
	1,22	1,72	0	0,00	0,00	1338	0,33	0,07	0,13	1,87	0	645	0,42
	1,72	2,23	0	0,00	0,00	1411	0,47	0,08	0,13	1,96	-74	357	0,23
	2,23	2,74	0	0,00	0,00	1411	0,47	0,08	0,13	1,96	-362	69	0,23
	2,74	3,25	0	0,00	0,00	1338	0,33	0,07	0,13	1,87	-650	0	0,43
	3,25	3,76	-211	0,15	0,04	1119	0,34	0,06	0,41	1,55	-938	0	0,81
	3,76	4,26	-810	0,31	0,12	753	0,16	0,03	1,26	1,06	-1226	0	0,92
	4,26	4,46	-941	0,74	0,08	242	0,11	0,01	1,29	0,48	-1338	0	0,28
	4	0,00	0,20	-810	0,17	0,04	119	0,08	0,01	1,13	0,31	-5	773
0,20		0,46	-810	0,31	0,12	238	0,15	0,02	1,21	0,34	-73	660	0,50
0,46		0,71	-649	0,28	0,10	319	0,20	0,02	0,96	0,44	-205	514	0,42
0,71		0,97	-695	0,42	0,12	364	0,45	0,04	1,02	0,49	-351	369	0,30
0,97		1,23	-758	0,77	0,14	373	0,09	0,02	1,07	0,95	-496	224	0,39
1,23		1,48	-840	0,23	0,08	371	0,08	0,02	1,22	0,98	-641	78	0,49
1,48		1,74	-938	0,28	0,12	341	0,30	0,03	1,41	0,46	-787	0	0,57
1,74		2,00	-1133	0,40	0,16	274	0,15	0,02	1,70	0,38	-932	0	0,63
2,00		2,14	-1233	0,91	0,10	169	0,87	0,05	1,69	0,21	-1017	0	0,21
2,14		2,30	-1233	0,94	0,10	91	0,05	0,01	1,69	0,43	-1101	0	0,23
5		0,00	0,30	-1233	0,21	0,05	389	0,14	0,02	1,74	0,62	0	1635
	0,30	0,85	-1084	0,66	0,22	967	0,76	0,08	1,64	1,32	0	1465	1,00
	0,85	1,39	-303	0,50	0,08	1375	0,39	0,07	0,54	1,91	0	1155	1,00
	1,39	1,94	0	0,00	0,00	1614	0,43	0,08	0,15	2,25	0	845	0,52
	1,94	2,49	0	0,00	0,00	1684	0,58	0,10	0,15	2,34	0	535	0,33
	2,49	3,03	0	0,00	0,00	1683	0,58	0,10	0,15	2,34	-113	225	0,14
	3,03	3,58	0	0,00	0,00	1583	0,38	0,08	0,15	2,22	-423	0	0,26
	3,58	4,13	-249	0,19	0,04	1313	0,29	0,06	0,48	1,84	-733	0	0,48
	4,13	4,67	-857	0,40	0,14	874	0,34	0,05	1,31	1,21	-1043	0	0,79
	4,67	4,87	-1122	0,26	0,05	424	0,75	0,06	1,58	0,56	-1155	0	0,24

**DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?**

**DATI GENERALI**

Scarto Copriferro (cm)	0,0
Copriferro (cm)	2,0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1,00

**CARATTERISTICHE DEI MATERIALI**

Classe Calcestruzzo		C20/25		Classe Acciaio		FeB 38 k	
Modulo Elastico CLS	299619	kg/cmq		Modulo Elastico Acc	2100000	kg/cmq	
Coeff. di Poisson	0,2			Tipo Armatura	SENSIBILI		
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0	kg/cmq		Tipo Ambiente	ORDINARIA X0		
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0	kg/cmq		Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0	kg/cmq	
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0	kg/cmq		Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0	kg/cmq	
Def.Lim.El. CLS 'ecu'	0,20	%		Resist. Calcolo'fyd'	3304,0	kg/cmq	
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%		Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00	%	
Fessura Max.Comb.Rare		mm		Sigma CLS Comb.Rare	119,0	kg/cmq	
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm		Sigma CLS Comb.Perm	93,0	kg/cmq	
Fessura Max.Comb.Freq	0,3	mm		Sigma Acc Comb.Rare	3040,0	kg/cmq	
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc					

Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?	
DATI GENERALI	
Coefficiente di viscosita'	2,00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0,500
Coefficiente condizione carichi Psi2	0,200

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	52,5	0,0	34,9	50,0	CERNIERA
2	639,5	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
3	973,5	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
4	1370,1	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
5	1760,0	0,0	60,0	25,0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	587,0	1	17,0	30,0	294,0	20,0	NO
2	334,0	1	30,0	30,0	167,0	0,0	NO
3	396,6	1	30,0	30,0	198,0	0,0	NO
4	389,9	1	30,0	30,0	195,0	0,0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	587,00	
2	405,0	400,00	400,00	0,00	334,00	
3	405,0	400,00	400,00	0,00	396,00	
4	405,0	400,00	400,00	0,00	389,00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0																
2	0,0	1,0	0,0	1,0																
3	1,0	0,0	1,0	0,0																
4	1,0	1,0	0,0	1,0																
5	0,0	1,0	1,0	0,0																
6	1,0	0,0	1,0	1,0																

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1280	1689	0	-1855	2,79
	2	-1689	0	-1319	262	0	-465	-0,30
	3	-262	0	-882	967	0	-1237	0,31
	4	-967	0	-1289	0	0	-793	0,42
1	1	0	0	-2718	3586	0	-3939	5,92
	2	-3586	0	-2801	557	0	-987	-0,63
	3	-557	0	-1872	2052	0	-2622	0,66
	4	-2052	0	-2737	0	0	-1679	0,88
2	1	0	0	-1234	1960	0	-1901	2,44
	2	-1960	0	-2348	442	0	-1439	0,10
	3	-442	0	-796	1487	0	-1323	-0,11
	4	-1487	0	-2592	0	0	-1824	1,21

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin (kgm)	N.fin (kg)	T.fin (kg)	W.mezz. (mm)
3	1	0	0	-2764	3315	0	-3893	6,27
	2	-3315	0	-1771	377	0	-12	-1,03
	3	-377	0	-1958	1532	0	-2537	1,07
	4	-1532	0	-1434	0	0	-648	0,09
4	1	0	0	-2701	3683	0	-3956	5,79
	2	-3683	0	-2991	19	0	-797	-0,45
	3	-19	0	-662	1593	0	-1456	0,08
	4	-1593	0	-2620	0	0	-1797	1,15
5	1	0	0	-1256	1831	0	-1879	2,60
	2	-1831	0	-2097	1152	0	-1691	-0,15
	3	-1152	0	-2202	1337	0	-2292	0,73
	4	-1337	0	-1384	0	0	-698	0,20
6	1	0	0	-2759	3346	0	-3899	6,23
	2	-3346	0	-1832	205	0	49	-0,97
	3	-205	0	-1761	2141	0	-2734	0,81
	4	-2141	0	-2760	0	0	-1656	0,83

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spostx (mm)	Sposty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1280	0	0,00	0,00	0,0017193	
	2	0	-3174	0	0,00	0,00	-0,0007223	
	3	0	-1346	0	0,00	0,00	0,0002431	
	4	0	-2526	0	0,00	0,00	0,0000379	
	5	0	-793	0	0,00	0,00	-0,0004170	
1	1	0	-2718	0	0,00	0,00	0,0036507	
	2	0	-6740	0	0,00	0,00	-0,0015337	
	3	0	-2859	0	0,00	0,00	0,0005161	
	4	0	-5360	0	0,00	0,00	0,0000805	
	5	0	-1679	0	0,00	0,00	-0,0008854	
2	1	0	-1234	0	0,00	0,00	0,0015594	
	2	0	-4250	0	0,00	0,00	-0,0004024	
	3	0	-2235	0	0,00	0,00	-0,0001075	
	4	0	-3915	0	0,00	0,00	0,0005243	
	5	0	-1824	0	0,00	0,00	-0,0011073	
3	1	0	-2764	0	0,00	0,00	0,0038106	
	2	0	-5665	0	0,00	0,00	-0,0018535	
	3	0	-1970	0	0,00	0,00	0,0008667	
	4	0	-3971	0	0,00	0,00	-0,0004059	
	5	0	-648	0	0,00	0,00	-0,0001951	
4	1	0	-2701	0	0,00	0,00	0,0035931	
	2	0	-6947	0	0,00	0,00	-0,0014185	
	3	0	-1459	0	0,00	0,00	0,0001874	
	4	0	-4076	0	0,00	0,00	0,0004407	
	5	0	-1797	0	0,00	0,00	-0,0010655	
5	1	0	-1256	0	0,00	0,00	0,0016354	



REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spoustx (mm)	Spousty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
	2	0	-3977	0	0,00	0,00	-0,0005545	
	3	0	-3893	0	0,00	0,00	0,0003265	
	4	0	-3676	0	0,00	0,00	-0,0002527	
	5	0	-698	0	0,00	0,00	-0,0002717	
6	1	0	-2759	0	0,00	0,00	0,0037922	
	2	0	-5731	0	0,00	0,00	-0,0018166	
	3	0	-1712	0	0,00	0,00	0,0007614	
	4	0	-5494	0	0,00	0,00	0,0000110	
	5	0	-1656	0	0,00	0,00	-0,0008506	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 6- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmg)	Af inf. (cmg)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,17	-1628	0,37	0,08	481	0,15	0,02	2,32	0,68	0	1382	0,29
	0,17	0,85	-1353	0,27	0,16	1204	0,70	0,08	2,14	1,66	0	1286	0,88
	0,85	1,52	-424	0,16	0,06	1875	0,51	0,10	0,79	2,62	0	903	0,53
	1,52	2,19	0	0,00	0,00	2287	0,51	0,11	0,22	3,22	0	520	0,28
	2,19	2,87	0	0,00	0,00	2441	0,85	0,16	0,22	3,41	-277	137	0,15
	2,87	3,55	0	0,00	0,00	2442	0,85	0,16	0,22	3,41	-660	0	0,35
	3,55	4,22	0	0,00	0,00	2337	0,61	0,13	0,22	3,28	-1042	0	0,57
	4,22	4,89	-490	0,40	0,09	1974	0,81	0,13	0,87	2,74	-1425	0	1,21
	4,89	5,57	-1660	0,46	0,25	1353	0,39	0,06	2,63	1,89	-1808	0	1,06
	5,57	5,87	-1842	0,39	0,09	474	0,13	0,02	2,58	0,77	-1978	0	0,41
	2	0,00	0,30	-1842	0,40	0,09	259	0,09	0,01	2,58	0,63	0	1496
0,30		0,64	-1705	0,31	0,20	491	0,15	0,02	2,66	0,69	0	1325	0,77
0,64		0,98	-1299	0,50	0,20	658	0,53	0,05	1,97	0,90	0	1131	0,73
0,98		1,33	-1049	0,54	0,19	757	0,16	0,03	1,60	1,07	0	937	0,65
1,33		1,67	-833	0,22	0,08	791	0,70	0,07	1,26	1,08	0	743	0,56
1,67		2,01	-647	0,19	0,07	791	0,17	0,03	1,01	1,11	-93	549	0,44
2,01		2,35	-494	0,42	0,10	757	0,16	0,03	0,77	1,07	-287	379	0,33
2,35		2,70	-371	0,15	0,05	658	0,50	0,05	0,60	0,90	-481	287	0,41
2,70		3,04	-500	0,47	0,10	491	0,15	0,03	0,76	0,69	-675	196	0,58
3,04		3,34	-576	0,14	0,03	259	0,15	0,02	0,90	0,36	-845	104	0,17
3		0,00	0,30	-743	0,16	0,03	312	0,75	0,05	1,05	0,41	0	1101
	0,30	0,72	-476	0,31	0,08	663	0,53	0,06	0,73	0,90	0	931	0,80
	0,72	1,14	-85	0,12	0,02	913	0,42	0,06	0,23	1,26	0	692	0,52
	1,14	1,56	0	0,00	0,00	1064	0,24	0,05	0,10	1,49	-86	454	0,32
	1,56	1,98	0	0,00	0,00	1114	0,32	0,06	0,10	1,55	-244	215	0,17
	1,98	2,40	-92	0,12	0,02	1114	0,32	0,06	0,26	1,55	-483	0	0,34
	2,40	2,82	-242	0,16	0,04	1064	0,24	0,05	0,44	1,49	-721	0	0,51
	2,82	3,25	-458	0,21	0,07	913	0,46	0,06	0,73	1,26	-960	0	0,83
	3,25	3,67	-946	0,30	0,13	663	0,54	0,06	1,44	0,90	-1198	0	0,86
	3,67	3,97	-1071	0,22	0,05	312	0,13	0,02	1,50	0,51	-1367	0	0,28
	4	0,00	0,30	-1071	0,22	0,05	306	0,13	0,02	1,50	0,52	0	1380
0,30		0,71	-945	0,29	0,12	643	0,45	0,05	1,44	0,88	0	1210	0,86
0,71		1,12	-446	0,19	0,06	884	0,35	0,05	0,71	1,22	0	976	0,84
1,12		1,54	-221	0,15	0,04	1028	0,19	0,04	0,42	1,44	0	742	0,53
1,54		1,95	-49	0,09	0,06	1076	0,26	0,05	0,16	1,50	0	508	0,36
1,95		2,36	0	0,00	0,00	1076	0,26	0,05	0,10	1,50	-43	275	0,19
2,36		2,77	0	0,00	0,00	1028	0,20	0,05	0,10	1,44	-277	86	0,20
2,77		3,19	-75	0,11	0,02	884	0,34	0,05	0,22	1,22	-511	0	0,39
3,19		3,60	-412	0,16	0,06	643	0,43	0,05	0,65	0,88	-745	0	0,63
3,60		3,90	-717	0,78	0,07	391	0,60	0,05	1,00	0,52	-912	0	0,19

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?				
DATI GENERALI				
Scarto Copriferro (cm)				0,0
Copriferro (cm)				2,0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)				1,00
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI				
Classe Calcestruzzo	C20/25		Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico CLS	299619	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2		Tipo Armatura	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?					
DATI GENERALI					
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0	kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3304,0	kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00	%
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	119,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	93,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,3	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3040,0	kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc			
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare					NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti					NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti					NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'					2,00
Coefficiente condizione carichi Psi1					0,500
Coefficiente condizione carichi Psi2					0,200

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	78,5	0,0	60,0	25,0	CERNIERA
2	475,0	0,0	60,0	25,0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	396,5	1	30,0	30,0	198,0	0,0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?						
CARICHI DISTRIBUITI						
Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	396,00	

COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?																				
TABELLA DEI COEFFICIENTI DEI CARICHI																				
Comb. N.ro	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0																			

CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?								
CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI								
Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1059	0	0	-1059	1,04
1	1	0	0	-2248	0	0	-2245	2,20

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spostx (mm)	Sposty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1059	0	0,00	0,00	0,0008371	
	2	0	-1059	0	0,00	0,00	-0,0008371	
1	1	0	-2248	0	0,00	0,00	0,0017775	
	2	0	-2245	0	0,00	0,00	-0,0017775	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 7- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,30	-742	0,16	0,03	497	0,15	0,02	1,10	0,70	0	1124	0,23
	0,30	0,72	-431	0,17	0,06	799	0,18	0,04	0,70	1,12	0	954	0,74
	0,72	1,14	-80	0,12	0,02	1000	0,88	0,09	0,22	1,36	0	716	0,52
	1,14	1,56	0	0,00	0,00	1101	0,30	0,06	0,10	1,53	0	477	0,33
	1,56	1,98	0	0,00	0,00	1114	0,32	0,06	0,10	1,55	0	239	0,17
	1,98	2,40	0	0,00	0,00	1114	0,32	0,06	0,10	1,55	-239	0	0,17
	2,40	2,82	0	0,00	0,00	1101	0,30	0,06	0,10	1,53	-477	0	0,33
	2,82	3,24	-80	0,12	0,02	1000	0,88	0,09	0,22	1,36	-716	0	0,52
	3,24	3,66	-431	0,17	0,06	799	0,18	0,04	0,70	1,12	-954	0	0,74
	3,66	3,96	-742	0,16	0,03	497	0,15	0,02	1,10	0,70	-1123	0	0,23

DATI GEN. QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?	
DATI GENERALI	
Scarto Copriferro (cm)	0,0
Copriferro (cm)	2,0
Coefficiente di Ridistribuzione Plastica(1=Soluz.Elastica)	1,00
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	
Classe Calcestruzzo	C20/25
Modulo Elastico CLS	299619 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0 kg/cmq
Resist. Calcolo 'fcd'	106,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	106,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20 %
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35 %
Fessura Max.Comb.Rare	mm
Fessura Max.Comb.Perm	0,2 mm
Fessura Max.Comb.Freq	0,3 mm
Peso Spec.CLS Armato	2500 kg/mc
Classe Acciaio	FeB 38 k
Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq
Tipo Armatura	SENSIBILI
Tipo Ambiente	ORDINARIA X0
Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq
Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq
Resist. Calcolo'fyd'	3304,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %
Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq
Sigma CLS Comb.Perm	93,0 kg/cmq
Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni rare	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni frequenti	NON ESEGUITA
Rapporto Luce/Spost.max per combinazioni quasi permanenti	NON ESEGUITA
Coefficiente di viscosita'	2,00
Coefficiente condizione carichi Psi1	0,500
Coefficiente condizione carichi Psi2	0,200

APPOGGI QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?					
DATI DI APPOGGIO					
Appoggio N.ro	Ascissa (cm)	Ordinata (cm)	Larghezza (cm)	Altezza (cm)	Tipo Vincolo
1	87,5	0,0	34,9	50,0	CERNIERA
2	674,5	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
3	1008,5	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
4	1405,0	0,0	60,0	25,0	INCASTRO
5	1795,0	0,0	60,0	25,0	CERNIERA

CAMPATE QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?							
DATI DI CAMPATA							
Campata N.ro	Lungh. (cm)	Tipo Sez.	Fascia sx (cm)	Fascia dx (cm)	Asc.Romp. (cm)	Base Romp. (cm)	Puntellata
1	587,0	1	17,0	30,0	294,0	20,0	NO
2	334,0	1	30,0	30,0	167,0	0,0	NO
3	396,5	1	30,0	30,0	198,0	0,0	NO
4	390,0	1	30,0	30,0	195,0	0,0	NO

CAR. DISTR. QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?	
CARICHI DISTRIBUITI	

Campata N.ro	Peso (kg/mq)	Acc. iniz. (kg/mq)	Acc. finale (kg/mq)	Asc. iniz. (cm)	Asc. fin. (cm)	DESCRIZIONE
1	405,0	400,00	400,00	0,00	587,00	
2	405,0	400,00	400,00	0,00	334,00	
3	405,0	400,00	400,00	0,00	396,00	
4	405,0	400,00	400,00	0,00	389,00	

**COMB. CAR. QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?**

Comb. N.ro	TABELLA DEI COEFFICIENTI										DEI CARICHI									
	Coeff 1	Coeff 2	Coeff 3	Coeff 4	Coeff 5	Coeff 6	Coeff 7	Coeff 8	Coeff 9	Coeff 10	Coeff 11	Coeff 12	Coeff 13	Coeff 14	Coeff 15	Coeff 16	Coeff 17	Coeff 18	Coeff 19	Coeff 20
1	1,0	1,0	1,0	1,0																
2	0,0	1,0	0,0	1,0																
3	1,0	0,0	1,0	0,0																
4	1,0	1,0	0,0	1,0																
5	0,0	1,0	1,0	0,0																
6	1,0	0,0	1,0	1,0																

**CARATT. QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?**

**CARATTERISTICHE ED ABBASSAMENTI**

Comb. N.ro	Camp. N.ro	M.in. (kgm)	N.in. (kg)	T.in. (kg)	M.fin. (kgm)	N.fin. (kg)	T.fin. (kg)	W.mezz. (mm)
0	1	0	0	-1280	1689	0	-1855	2,79
	2	-1689	0	-1319	262	0	-465	-0,30
	3	-262	0	-881	967	0	-1237	0,31
	4	-967	0	-1289	0	0	-794	0,42
1	1	0	0	-2718	3586	0	-3939	5,92
	2	-3586	0	-2801	556	0	-987	-0,63
	3	-556	0	-1871	2053	0	-2623	0,66
	4	-2053	0	-2738	0	0	-1679	0,88
2	1	0	0	-1234	1960	0	-1901	2,44
	2	-1960	0	-2349	441	0	-1439	0,10
	3	-441	0	-795	1487	0	-1323	-0,11
	4	-1487	0	-2593	0	0	-1824	1,21
3	1	0	0	-2764	3315	0	-3893	6,27
	2	-3315	0	-1772	377	0	-12	-1,03
	3	-377	0	-1957	1532	0	-2537	1,07
	4	-1532	0	-1434	0	0	-649	0,09
4	1	0	0	-2701	3683	0	-3956	5,79
	2	-3683	0	-2991	18	0	-797	-0,45
	3	-18	0	-661	1594	0	-1456	0,08
	4	-1594	0	-2620	0	0	-1797	1,15
5	1	0	0	-1256	1831	0	-1879	2,60
	2	-1831	0	-2097	1151	0	-1690	-0,15
	3	-1151	0	-2202	1337	0	-2292	0,73
	4	-1337	0	-1384	0	0	-699	0,20
6	1	0	0	-2759	3346	0	-3899	6,23
	2	-3346	0	-1833	204	0	49	-0,97
	3	-204	0	-1760	2141	0	-2734	0,81
	4	-2141	0	-2761	0	0	-1656	0,83

**REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?**

**REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO**

Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spstx (mm)	Spsty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
0	1	0	-1280	0	0,00	0,00	0,0017192	
	2	0	-3174	0	0,00	0,00	-0,0007222	
	3	0	-1346	0	0,00	0,00	0,0002428	
	4	0	-2526	0	0,00	0,00	0,0000383	

REAZIONI A QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?								
REAZIONI E SPOSTAMENTI DI APPOGGIO								
Comb. N.ro	App. N.ro	Rx (kg)	Ry (kg)	Mz (kgm)	Spoustx (mm)	Spousty (mm)	Rotaz sx (rad)	Rotaz dx (rad)
	5	0	-794	0	0,00	0,00	-0,0004175	
1	1	0	-2718	0	0,00	0,00	0,0036506	
	2	0	-6741	0	0,00	0,00	-0,0015335	
	3	0	-2858	0	0,00	0,00	0,0005156	
	4	0	-5361	0	0,00	0,00	0,0000813	
	5	0	-1679	0	0,00	0,00	-0,0008864	
2	1	0	-1234	0	0,00	0,00	0,0015593	
	2	0	-4250	0	0,00	0,00	-0,0004023	
	3	0	-2234	0	0,00	0,00	-0,0001078	
	4	0	-3915	0	0,00	0,00	0,0005249	
	5	0	-1824	0	0,00	0,00	-0,0011082	
3	1	0	-2764	0	0,00	0,00	0,0038105	
	2	0	-5665	0	0,00	0,00	-0,0018534	
	3	0	-1969	0	0,00	0,00	0,0008662	
	4	0	-3971	0	0,00	0,00	-0,0004054	
	5	0	-649	0	0,00	0,00	-0,0001956	
4	1	0	-2701	0	0,00	0,00	0,0035930	
	2	0	-6947	0	0,00	0,00	-0,0014184	
	3	0	-1458	0	0,00	0,00	0,0001871	
	4	0	-4076	0	0,00	0,00	0,0004412	
	5	0	-1797	0	0,00	0,00	-0,0010664	
5	1	0	-1256	0	0,00	0,00	0,0016353	
	2	0	-3977	0	0,00	0,00	-0,0005544	
	3	0	-3892	0	0,00	0,00	0,0003261	
	4	0	-3676	0	0,00	0,00	-0,0002521	
	5	0	-699	0	0,00	0,00	-0,0002722	
6	1	0	-2759	0	0,00	0,00	0,0037921	
	2	0	-5731	0	0,00	0,00	-0,0018164	
	3	0	-1711	0	0,00	0,00	0,0007609	
	4	0	-5494	0	0,00	0,00	0,0000117	
	5	0	-1656	0	0,00	0,00	-0,0008516	

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg. (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos. (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg. (kg)	Tag. pos. (kg)	Rapporto VSd/VRdu
1	0,00	0,17	-1628	0,37	0,08	481	0,15	0,02	2,32	0,68	0	1382	0,29
	0,17	0,85	-1353	0,27	0,16	1204	0,70	0,08	2,14	1,66	0	1286	0,88
	0,85	1,52	-424	0,16	0,06	1875	0,51	0,10	0,79	2,62	0	903	0,53
	1,52	2,19	0	0,00	0,00	2287	0,51	0,11	0,22	3,22	0	520	0,28
	2,19	2,87	0	0,00	0,00	2441	0,85	0,16	0,22	3,41	-277	137	0,15
	2,87	3,55	0	0,00	0,00	2442	0,85	0,16	0,22	3,41	-660	0	0,35
	3,55	4,22	0	0,00	0,00	2337	0,61	0,13	0,22	3,28	-1042	0	0,57
	4,22	4,89	-490	0,40	0,09	1974	0,81	0,13	0,87	2,74	-1425	0	1,21
	4,89	5,57	-1660	0,46	0,25	1353	0,39	0,06	2,63	1,89	-1808	0	1,06
	5,57	5,87	-1842	0,39	0,09	474	0,13	0,02	2,58	0,77	-1978	0	0,41
	2	0,00	0,30	-1842	0,40	0,09	259	0,09	0,01	2,58	0,63	0	1496
0,30		0,64	-1705	0,31	0,20	491	0,15	0,02	2,66	0,69	0	1326	0,77
0,64		0,99	-1299	0,50	0,20	658	0,53	0,05	1,97	0,90	0	1131	0,73
0,99		1,33	-1049	0,54	0,19	757	0,16	0,03	1,60	1,07	0	937	0,65
1,33		1,67	-833	0,22	0,08	791	0,70	0,07	1,26	1,08	0	743	0,56
1,67		2,01	-647	0,19	0,07	791	0,17	0,03	1,01	1,11	-92	549	0,44
2,01		2,36	-493	0,42	0,10	757	0,16	0,03	0,77	1,07	-287	379	0,33
2,36		2,70	-371	0,15	0,05	658	0,50	0,05	0,60	0,90	-481	287	0,41
2,70		3,04	-500	0,46	0,10	491	0,15	0,03	0,75	0,69	-675	196	0,58
3,04		3,34	-576	0,14	0,03	259	0,15	0,02	0,90	0,36	-845	105	0,17
3		0,00	0,30	-742	0,16	0,03	312	0,75	0,05	1,05	0,41	0	1101

VERIF. QUOTA 1 SOLAIO 8- @A A á?													
VERIFICHE SEZIONI													
Camp. N.ro	Asc.in. (m)	Asc.fin. (m)	Mom. neg (kgm)	εf%neg	εc%neg	Mom. pos (kgm)	εf%pos	εc%pos	Af sup. (cmq)	Af inf. (cmq)	Tag. neg (kg)	Tag. pos (kg)	Rapporto VSd/VRdu
	0,30	0,72	-476	0,30	0,08	662	0,52	0,06	0,73	0,90	0	931	0,80
	0,72	1,14	-85	0,12	0,02	913	0,42	0,06	0,23	1,26	0	692	0,52
	1,14	1,56	0	0,00	0,00	1063	0,24	0,05	0,10	1,49	-86	454	0,32
	1,56	1,98	0	0,00	0,00	1114	0,32	0,06	0,10	1,55	-244	215	0,17
	1,98	2,40	-93	0,12	0,02	1114	0,32	0,06	0,26	1,55	-483	0	0,34
	2,40	2,82	-242	0,16	0,04	1063	0,24	0,05	0,44	1,49	-721	0	0,51
	2,82	3,24	-458	0,21	0,07	913	0,46	0,06	0,73	1,26	-960	0	0,83
	3,24	3,67	-946	0,30	0,13	662	0,54	0,06	1,45	0,90	-1198	0	0,86
	3,67	3,97	-1071	0,22	0,05	312	0,13	0,02	1,50	0,51	-1367	0	0,28
4	0,00	0,30	-1071	0,22	0,05	306	0,13	0,02	1,50	0,52	0	1380	0,29
	0,30	0,71	-945	0,29	0,12	643	0,46	0,05	1,44	0,88	0	1210	0,86
	0,71	1,13	-445	0,19	0,06	884	0,35	0,05	0,71	1,22	0	976	0,84
	1,13	1,54	-220	0,15	0,04	1028	0,19	0,04	0,42	1,45	0	742	0,53
	1,54	1,95	-48	0,88	0,06	1077	0,26	0,05	0,16	1,50	0	508	0,36
	1,95	2,36	0	0,00	0,00	1077	0,26	0,05	0,10	1,50	-43	275	0,19
	2,36	2,78	0	0,00	0,00	1028	0,20	0,05	0,10	1,45	-277	86	0,20
	2,78	3,19	-75	0,11	0,02	884	0,34	0,05	0,22	1,22	-511	0	0,39
	3,19	3,60	-412	0,16	0,06	643	0,43	0,05	0,65	0,88	-745	0	0,63
	3,60	3,90	-718	0,79	0,07	391	0,60	0,05	1,00	0,52	-912	0	0,19