



**REGIONE  
PUGLIA**



**PROVINCIA  
BRINDISI**



**COMUNE  
TORRE SANTA  
SUSANNA**



**COMUNE  
ORIA**



**COMUNE  
ERCHIE**

**Realizzazione di un impianto di produzione di energia elettrica da fonte rinnovabile eolica da ubicarsi in agro di Torre Santa Susanna (BR) e agro di Oria (BR) e delle relative opere di connessione alla Rete di Trasmissione Nazionale ubicate nei comuni di Torre Santa Susanna ed Erchie (BR).**

Potenza nominale: 50,40 MW

**ELABORATO**

RELAZIONE DESCRITTIVA DELLE FONDAZIONI EDIFICIO S.U.

**IDENTIFICAZIONE ELABORATO**

Livello progetto	Codice Progetto	Tipo documento	N° Elaborato	N° Foglio	N° Totale fogli	Nome file	Data	Scala
<b>PD</b>		<b>R</b>	2.23_02	<b>01</b>	<b>87</b>	R_2.23_02_FONDEDIFICIOSU.pdf	03/2022	n.a.

**REVISIONI**

Rev. n°	Data	Descrizione	Eseguito	Verificato	Approvato
00	10/03/2022	1° Emissione	SPINELLI	AMBRON	AMBRON

**PROGETTAZIONE:**

**MATE System Unipersonale srl**

Via Papa Pio XII, n.8 70020 Cassano delle Murge (BA)  
tel. +39 080 5746758  
mail: info@matesystemsrl.it pec: matesystem@pec.it



**DIRITTI** Questo elaborato è di proprietà della Land and Wind S.r.l. pertanto non può essere riprodotto né integralmente, né in parte senza l'autorizzazione scritta della stessa. Da non utilizzare per scopi diversi da quelli per cui è stato fornito.

**RICHIEDENTE:**  
LAND AND WIND S.r.l.  
Contrada Pezzaviva s.n.c - Torre Santa Susanna  
72028 - BRINDISI.

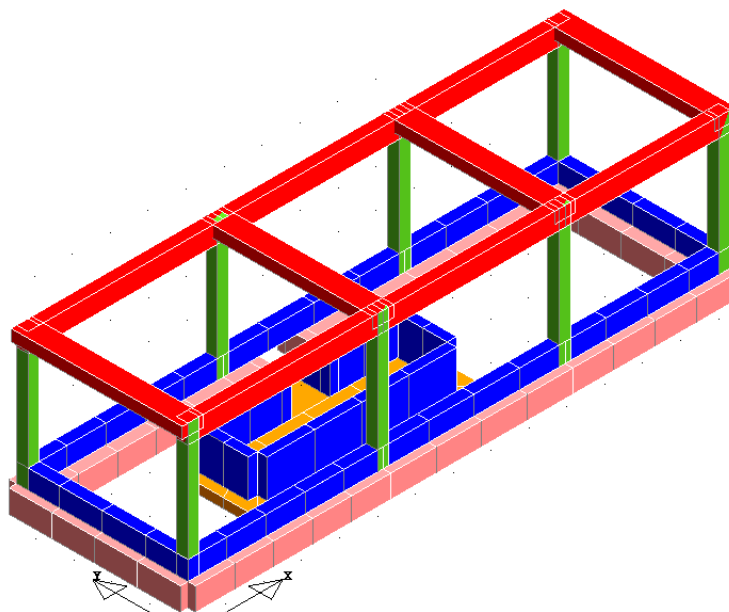
Rappresentante Legale  
Dott. Greco Vito Antonio

# PLATEA DI FONDAZIONE EDIFICIO SEU

## Sommario

1. <u>Relazione input</u> .....	3
2. <u>Relazione output</u> .....	30

## **RELAZIONE INPUT**



## RELAZIONE DI CALCOLO

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

### • **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

### • **METODI DI CALCOLO**

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

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

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

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

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.

2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

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

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

### • **RELAZIONE SUI MATERIALI**

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

### • **ANALISI SISMICA DINAMICA**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il *metodo di Jacobi*.

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

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

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

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

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

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

### • **VERIFICHE**

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

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

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

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.

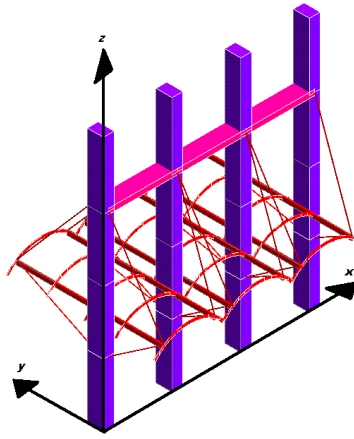
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$  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**

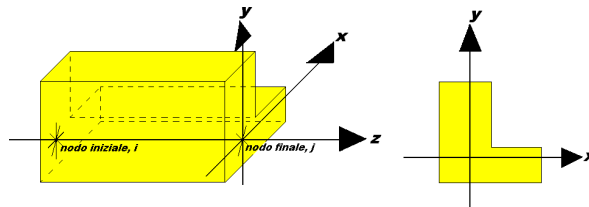
#### 1) *SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE*

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:



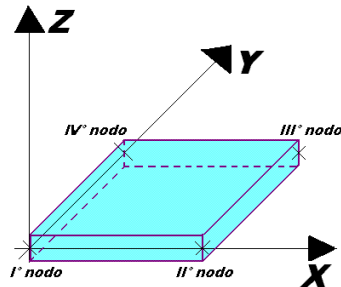
### 2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

**Kwinkl.** : *Costante di sottofondo del terreno*

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

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

<b>Cri.Nro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto
<b>Tipo Elem.</b>	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
<b>fck</b>	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
<b>fcd</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:

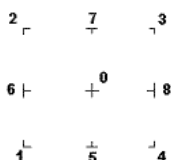
**0 = Piano sismico**, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

**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.

**SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

- Filo** : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro  
**Sez.** : Numero di archivio della sezione del pilastro  
**Tipologia** : Descrive le seguenti grandezze:  
     a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale  
     b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza  
**Magrone** : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler  
**Ang.** : Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario  
**Codice** : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:



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

- dx** : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta  
**dy** : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta  
**Crit.N.ro** : Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro  
**Tipo** : Tipo elemento ai fini sismici:  
**Elemento** : Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:  
     - "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.  
     - "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

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

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

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

*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.*



**SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

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

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

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

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

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<b>Piastra N.ro</b>	: <i>Numero identificativo della piastra in esame</i>
<b>Filo 1</b>	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra</i>
<b>Filo 2</b>	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra</i>
<b>Filo 3</b>	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra</i>
<b>Filo 4</b>	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra</i>
<b>Tipo carico</b>	: <i>Numero di archivio delle tipologie di carico</i>
<b>Quota filo 1</b>	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso</i>
<b>Quota filo 2</b>	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso</i>
<b>Quota filo 3</b>	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso</i>
<b>Quota filo 4</b>	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso</i>
<b>Tipo sezione</b>	: <i>Numero identificativo della sezione della piastra</i>
<b>Spessore</b>	: <i>Spessore della piastra</i>
<b>Kwinkler</b>	: <i>Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)</i>
<b>Tipo mater.</b>	: <i>Numero di archivio dei materiali shell</i>

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

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

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

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

## EDIFICIO DI STAZIONE

### ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	E12*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	E13*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	E22*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	E23*1E3 kg/cm <sup>2</sup>	E33*1E3 kg/cm <sup>2</sup>
1	2500	285	0,20	0,00	285	0,20	0,00	296	59	0	296	0	119
11	2000	53	0,25	1,00	53	0,25	1,00	57	14	0	57	0	21
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

### ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	25	1	LASTRA-PIASTRA
602	30	1	LASTRA-PIASTRA

### ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	0	100	500	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		
2	700	20	0	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		
3	350	250	250	0	Categ. H	0,0	0,0	0,0		

### CRITERI DI PROGETTO

IDEN		ASTE ELEVAZIONE														
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin 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	100	

### CRITERI DI PROGETTO

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

### CRITERI DI PROGETTO

IDEN		PILASTRI				IDEN		PILASTRI			
Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cm <sup>2</sup>	Tipo verif.		Crit N.ro	Def Tag	τMtmin 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/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,5	4,1	16	8	60	0	0
2	FOND.	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,5	4,1	16	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	50	0	0

### CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	280,0	158,0	158,0	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
2	FOND.	280,0	158,0	158,0	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	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	150,0	112,0	3600					2,0	0,08

### MATERIALI SHELL IN C.A.

IDENT	%	CARATTERISTICHE	DURABILITA'	COPRIFERRO
-------	---	-----------------	-------------	------------

## EDIFICIO DI STAZIONE

Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois-son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C20/25	B450C	299619	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

### MATERIALI SHELL IN C.A.

#### CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/Ac	Mt/Mtu	Wra/mm	Wfr/mm	Wpe/mm	ccRar	ccPer	cfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	SETTI	200,0	113,0	113,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50				0,4	0,3	120,0	90,0	3600				

### MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

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

### CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN Crit N.ro	CARATTER. MECCANICHE			IDEN Crit N.ro	CARATTER. MECCANICHE			IDEN Crit N.ro	CARATTER. MECCANICHE		
	KwVert. kg/cm2	KwOriz. kg/cm2	Qlim. kg/cm2		KwVert. kg/cm2	KwOriz. kg/cm2	Qlim. kg/cm2		KwVert. kg/cm2	KwOriz. kg/cm2	Qlim. kg/cm2
1	15,00	0,00	Trz/Cmp	2	50,00	0,00	Trz/Cmp				

### DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	14,30	Altezza edificio (m)	4,60
Massima dimens. dir. Y (m)	4,50	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	100	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	17,75667	Latitudine Nord (Grd)	40,39417
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,50000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	151,00
Accelerazione Ag/g	0,04	Periodo T'c (sec.)	0,37
Fo	2,46	Fv	0,63
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,18
Periodo TC (sec.)	0,54	Periodo TD (sec.)	1,74
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	1424,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,52
Fo	2,85	Fv	0,99
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,22
Periodo TC (sec.)	0,67	Periodo TD (sec.)	1,86
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita' AlfaU/Alfa1	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio
Fattore di comportam 'q'	1,10	Fattore riduttivo KW	1,00
	2,64		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Telaio

## EDIFICIO DI STAZIONE

AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	1,00
Fattore di comportam 'q'	2,64		
<b>COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI</b>			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez. Livello conoscenza	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,30
<b>NUOVA COSTRUZIONE</b>			
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)	300	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	70	Carico neve di calcolo kg/mq	56,00

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	5,15	0,00
3	9,95	0,00	4	14,30	0,00
5	0,00	4,50	6	5,15	4,50
7	9,95	4,50	8	14,30	4,50
9	3,90	2,05	10	8,90	2,05
11	3,90	3,35	12	8,90	3,35
21	6,10	4,50	22	7,10	4,50
23	6,10	3,35	24	7,10	3,35
25	9,40	1,55	26	9,40	3,35
27	3,40	1,55	28	3,40	3,35

### 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	1,00	Piano sismico	NO	NO
2	1,50	Piano sismico	NO	NO	3	4,60	Piano sismico	NO	NO

### PILASTRI IN C.A. QUOTA 1.5 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
2	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	5	0,00	15,00	3	SismoResist.
3	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	5	0,00	15,00	3	SismoResist.
4	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	4	-15,00	15,00	3	SismoResist.
5	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	2	15,00	-15,00	3	SismoResist.
6	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	7	0,00	-15,00	3	SismoResist.
7	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	7	0,00	-15,00	3	SismoResist.
8	1	Rett. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	3	-15,00	-15,00	3	SismoResist.

### PILASTRI IN C.A. QUOTA 4.6 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. 30,00 x 30,00	0,0	0,00	1	15,00	15,00	3	SismoResist.





**EDIFICIO DI STAZIONE**

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
45	8,90	2,70	0,00	0,00	0,00
46	7,65	2,05	0,00	0,00	0,00
47	7,65	2,70	0,00	0,00	0,00
48	7,65	3,35	0,00	0,00	0,00
49	6,40	2,05	0,00	0,00	0,00
50	6,40	2,70	0,00	0,00	0,00
51	6,40	3,35	0,00	0,00	0,00
52	5,15	2,05	0,00	0,00	0,00
53	5,15	2,70	0,00	0,00	0,00
54	5,15	3,35	0,00	0,00	0,00
55	3,90	2,70	0,00	0,00	0,00
56	9,40	2,45	0,00	0,00	0,00
57	4,90	1,55	0,00	0,00	0,00
58	6,40	1,55	0,00	0,00	0,00
59	7,90	1,55	0,00	0,00	0,00
60	3,40	2,45	0,00	0,00	0,00
61	5,00	3,35	0,00	0,00	0,34
62	5,00	3,35	1,00	1,00	0,34
63	5,15	2,05	1,00	1,00	0,39
64	6,40	2,05	1,00	1,00	0,39
65	7,65	2,05	1,00	1,00	0,39
66	3,90	2,70	1,00	1,00	0,20
67	8,90	2,70	1,00	1,00	0,20
68	8,00	3,35	0,00	0,00	0,28
69	8,00	3,35	1,00	1,00	0,28
70	1,03	0,00	1,00	0,00	0,00
71	2,06	0,00	1,00	0,00	0,00
72	3,09	0,00	1,00	0,00	0,00
73	4,12	0,00	1,00	0,00	0,00
74	1,03	0,00	1,50	2,00	2,49
75	2,06	0,00	1,50	2,00	2,49
76	3,09	0,00	1,50	2,00	2,49
77	4,12	0,00	1,50	2,00	2,49
78	6,35	0,00	1,00	0,00	0,00
79	7,55	0,00	1,00	0,00	0,00
80	8,75	0,00	1,00	0,00	0,00
81	6,35	0,00	1,50	2,00	2,90
82	7,55	0,00	1,50	2,00	2,90
83	8,75	0,00	1,50	2,00	2,90
84	11,04	0,00	1,00	0,00	0,00
85	12,13	0,00	1,00	0,00	0,00
86	13,21	0,00	1,00	0,00	0,00
87	11,04	0,00	1,50	2,00	2,63
88	12,13	0,00	1,50	2,00	2,63
89	13,21	0,00	1,50	2,00	2,63
90	1,03	4,50	1,00	0,00	0,00
91	2,06	4,50	1,00	0,00	0,00
92	3,09	4,50	1,00	0,00	0,00
93	4,12	4,50	1,00	0,00	0,00
94	1,03	4,50	1,50	2,00	2,49
95	2,06	4,50	1,50	2,00	2,49
96	3,09	4,50	1,50	2,00	2,49

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**NODI INTERNI SHELL**

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
97	4,12	4,50	1,50	2,00	2,49
98	6,35	4,50	1,00	0,00	0,23
99	7,55	4,50	1,00	0,00	0,23
100	8,75	4,50	1,00	0,00	0,23
101	6,35	4,50	1,50	2,00	2,90
102	7,55	4,50	1,50	2,00	2,90
103	8,75	4,50	1,50	2,00	2,90
104	11,04	4,50	1,00	0,00	0,00
105	12,13	4,50	1,00	0,00	0,00
106	13,21	4,50	1,00	0,00	0,00
107	11,04	4,50	1,50	2,00	2,63
108	12,13	4,50	1,50	2,00	2,63
109	13,21	4,50	1,50	2,00	2,63
110	14,30	1,13	1,00	0,00	0,00
111	14,30	2,25	1,00	0,00	0,00
112	14,30	3,38	1,00	0,00	0,00
113	14,30	1,13	1,50	2,00	2,72
114	14,30	2,25	1,50	2,00	2,72
115	14,30	3,38	1,50	2,00	2,72
116	0,00	1,13	1,00	0,00	0,00
117	0,00	2,25	1,00	0,00	0,00
118	0,00	3,38	1,00	0,00	0,00
119	0,00	1,13	1,50	2,00	2,72
120	0,00	2,25	1,50	2,00	2,72
121	0,00	3,38	1,50	2,00	2,72

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
4	3,90	3,35	0,00		6	6,10	3,35	0,00
13	3,90	3,35	1,00		14	6,10	3,35	1,00
61	5,00	3,35	0,00		62	5,00	3,35	1,00

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	8,90	2,05	0,00		52	5,15	2,05	0,00
63	5,15	2,05	1,00		64	6,40	2,05	1,00
65	7,65	2,05	1,00					

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
3	3,90	2,05	0,00		4	3,90	3,35	0,00
13	3,90	3,35	1,00		15	3,90	2,05	1,00
55	3,90	2,70	0,00		66	3,90	2,70	1,00

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4**

**EDIFICIO DI STAZIONE**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	8,90	2,05	0,00		2	8,90	3,35	0,00
16	8,90	2,05	1,00		17	8,90	3,35	1,00
45	8,90	2,70	0,00		67	8,90	2,70	1,00

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
7	7,10	4,50	0,00		8	7,10	3,35	0,00
18	7,10	3,35	1,00		19	7,10	4,50	1,00

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
2	8,90	3,35	0,00		8	7,10	3,35	0,00
17	8,90	3,35	1,00		18	7,10	3,35	1,00
68	8,00	3,35	0,00		69	8,00	3,35	1,00

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
5	6,10	4,50	0,00		6	6,10	3,35	0,00
14	6,10	3,35	1,00		20	6,10	4,50	1,00

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
31	14,30	0,00	1,50		36	0,00	0,00	1,50
74	1,03	0,00	1,50		85	12,13	0,00	1,00
86	13,21	0,00	1,00		87	11,04	0,00	1,50
88	12,13	0,00	1,50		89	13,21	0,00	1,50

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
32	0,00	4,50	1,50		35	14,30	4,50	1,50
97	4,12	4,50	1,50		99	7,55	4,50	1,00
106	13,21	4,50	1,00		107	11,04	4,50	1,50
108	12,13	4,50	1,50		109	13,21	4,50	1,50

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
24	14,30	0,00	1,00		28	14,30	4,50	1,00
31	14,30	0,00	1,50		114	14,30	2,25	1,50
115	14,30	3,38	1,50					

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
21	0,00	0,00	1,00		32	0,00	4,50	1,50
36	0,00	0,00	1,50		121	0,00	3,38	1,50

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
4	3,90	3,35	0,00		53	5,15	2,70	0,00
54	5,15	3,35	0,00		55	3,90	2,70	0,00
56	9,40	2,45	0,00		57	4,90	1,55	0,00
58	6,40	1,55	0,00		59	7,90	1,55	0,00
60	3,40	2,45	0,00					

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2**

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
5	6,10	4,50	0,00		6	6,10	3,35	0,00
7	7,10	4,50	0,00		8	7,10	3,35	0,00

**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.Abitazioni	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.Coperture	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
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.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
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
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
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.Abitazioni	1,00
Var.Coperture	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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,50
Var.Coperture	0,00
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 PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,30
Var.Coperture	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

## **RELAZIONE OUTPUT**

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

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

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

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

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

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

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



---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

**My**                    *locale*  
: *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

**Mz**                    : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

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

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

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

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

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

**My**                    *locale*  
: *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

**Mz**                    : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

**TI 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.

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

#### - Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

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

#### - Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

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

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

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

#### - Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

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

□ **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<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 sovreresistenza.
<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 $M_y$ in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
<b>Staffe</b>	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
<b>Moltipl 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.

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

<b>Nodo3D</b>	: Numero del nodo spaziale oggetto di verifica
<b>Filo</b>	: Numero del filo del nodo spaziale
<b>Quota</b>	: Quota del nodo spaziale
<b>Dir Locale X</b>	
<b>Trave rif.</b>	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula
<b>AlfaBl</b>	: Valore risultante dalla formula di Norma
<b>Bpil</b>	: Larghezza del pilastro nella direzione locale X
<b>Fimax</b>	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino
<b>Fi</b>	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
<b>Status</b>	: <i>PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria</i> <i>OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile</i> <i>PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)</i>
<b>Dir Locale Y</b>	
<b>Trave rif.</b>	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula
<b>AlfaBl</b>	: Valore risultante dalla formula di Norma
<b>Bpil</b>	: Larghezza del pilastro nella direzione locale Y
<b>Fimax</b>	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino
<b>Fi</b>	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
<b>Status</b>	: <i>PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria</i> <i>OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile</i> <i>PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)</i>

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### ● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

<b>Quota N.ro:</b>	: Quota a cui si trova l'elemento
<b>Perim. N.ro</b>	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
<b>Nodo 3d N.ro</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
<b>Nx</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $x$ del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>Ny</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $y$ del sistema locale
<b>Txy</b>	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione $y$ e agente sulla faccia di normale $x$ del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione $x$ e agente sulla faccia di normale $y$ del sistema locale)
<b>Mx</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $x$ del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale $Nx$ . Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente $Mxy$
<b>My</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $y$ del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale $Ny$ . Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente $Mxy$
<b>Mxy</b>	: Momento torcente con asse vettore $x$ e agente sulla sezione di normale $x$ (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore $y$ e agente sulla sezione di normale $y$ )
<b><math>\epsilon_{cx}</math> *10000</b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale $x$ *10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{cy}</math> *10000</b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale $y$ *10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{fx}</math> *10000</b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale $x$ *10000 (Es. 1% = 100)
<b><math>\epsilon_{fy}</math> *10000</b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale $y$ *10000 (Es. 1% = 100)
<b>Ax superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo $x$ . Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
<b>Ay superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo $y$
<b>Ax inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo $x$
<b>Ay inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo $y$
<b>Atag</b>	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
<b><math>\sigma_t</math></b>	: Tensione massima di contatto con il terreno
<b>Eta</b>	: Abbassamento verticale del nodo in esame
<b>Fpunz</b>	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
<b>FpunzLi</b>	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
<b>Apunz</b>	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.52) dell'eurocodice 2
<b>VEd</b>	: Azione di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2
<b>VRd,max</b>	: Resistenza di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

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

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

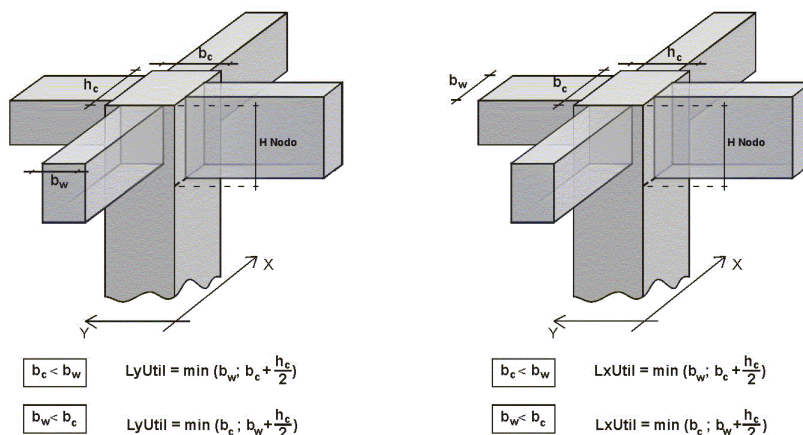
**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa 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.
- VjbdR (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]

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

- *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

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE**

Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	28,626	0,21949	5,0		0,129	0,105	0,105			1	-0,00032	0,000152	-0,00021
										2	-0,00012	0,000923	-0,00006
										3	-0,00564	0,131076	-0,002454
2	32,749	0,19186	5,0		0,129	0,104	0,104			1	0,000035	-0,000218	0,000023
										2	0,000104	-0,000403	0,000073
										3	0,049648	-0,145819	0,022032
3	33,062	0,19005	5,0		0,129	0,104	0,104			1	-0,000057	0,000320	-0,000036
										2	0,000248	0,000047	-0,000007
										3	0,114096	0,000146	-0,000016
4	666,304	0,00943	5,0		0,057	0,098	0,098			1	-0,000752	-0,006150	-0,000803
										2	-0,000519	0,102551	0,000074
										3	-0,000002	-0,000946	-0,000006
5	963,641	0,00652	5,0		0,055	0,098	0,098			1	-0,023848	0,535920	-0,006337
										2	0,005067	0,017488	-0,002106
										3	-0,000022	-0,000122	0,000014
6	1054,264	0,00596	5,0		0,055	0,098	0,098			1	0,005337	0,010383	0,009477
										2	-0,010535	-0,120331	0,016758
										3	-0,000004	0,000558	-0,000079
7	1239,959	0,00507	5,0		0,055	0,098	0,098			1	-0,01525	0,102327	-0,018408
										2	0,110439	-0,066051	0,009262
										3	-0,000301	0,000204	-0,000029
8	1315,256	0,00478	5,0		0,055	0,098	0,098			1	-0,086673	-0,823152	0,127715
										2	0,013782	-0,001026	0,000208
										3	-0,000025	0,000014	-0,000001
9	1728,179	0,00364	5,0		0,054	0,098	0,098			1	0,856223	-1,427079	0,224893
										2	0,001798	0,001106	-0,000125
										3	0,000002	0,000005	0,000000

**FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.**

SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 174.79					Massa totale (t): 174.79			Rapporto: .99	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,003	0,04	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,02
					2	0,00	0,00	0,00	0,99
					3	0,00	0,00	0,00	3,30
2	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
3	8,787	100,00	77,21	44,17	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,03	0,00	-0,04	
					3	9,93	0,00	-0,13	
4	0,058	0,66	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	-0,03	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
5	0,893	10,16	0,80	0,46	1	0,00	0,10	-0,01	
					2	0,05	0,01	-0,31	
					3	0,00	0,00	0,00	
6	4,618	52,55	21,33	12,20	1	0,02	-0,07	-0,04	
					2	1,16	0,01	-12,27	
					3	0,00	0,00	0,04	
7	8,592	97,79	73,83	42,24	1	0,09	-0,03	-0,17	
					2	3,95	0,01	9,02	
					3	-0,01	0,00	-0,03	
8	0,468	5,33	0,22	0,13	1	0,04	0,00	-0,07	
					2	-0,03	0,00	0,01	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	1,190	13,54	1,42	0,81	1	0,06	0,00	0,18	
					2	0,01	0,00	-0,03	
					3	0,00	0,00	0,00	

**FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.**

SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 174.79					Massa totale (t): 174.79			Rapporto: .99	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,003	0,04	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,02
					2	0,00	0,00	0,00	0,80
					3	0,00	0,00	0,00	2,67
2	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
3	8,787	100,00	77,21	44,17	1	0,00	0,00	0,00	



## EDIFICIO DI STAZIONE

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE : 0°

Massa eccitata (t): 174.79      Massa totale (t): 174.79      Rapporto: .99

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
4	0,058	0,66	0,00	0,00	2	0,02	0,00	-0,03	
					3	8,02	0,00	-0,10	
					1	0,00	0,00	0,00	
5	0,893	10,16	0,80	0,46	2	0,00	-0,06	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,00	0,17	-0,02	
6	4,618	52,55	21,33	12,20	2	0,08	0,02	-0,55	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,04	-0,13	-0,07	
7	8,592	97,79	73,83	42,24	2	2,05	0,01	-21,77	
					3	-0,01	0,00	0,07	
					1	0,16	-0,05	-0,31	
8	0,468	5,33	0,22	0,13	2	7,07	0,02	16,13	
					3	-0,02	0,00	-0,05	
					1	0,08	0,00	-0,13	
9	1,190	13,54	1,42	0,81	2	-0,06	0,00	0,01	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,12	0,01	0,33	
					2	0,02	0,00	-0,05	
					3	0,00	0,00	0,00	

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE : 90°

Massa eccitata (t): 174.79      Massa totale (t): 174.79      Rapporto: .99

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	8,791	91,82	77,28	44,21	1	0,00	0,00	0,00	0,07
					2	0,00	0,09	-0,01	3,14
					3	0,00	9,87	-7,38	10,50
2	0,981	10,25	0,96	0,55	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,03	
					3	0,00	0,12	5,65	
3	0,002	0,02	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
4	9,574	100,00	91,66	52,44	1	0,00	-0,02	-0,01	
					2	-0,03	5,25	0,32	
					3	0,00	-0,04	0,00	
5	2,198	22,96	4,83	2,76	1	0,00	0,24	-0,03	
					2	0,11	0,03	-0,77	
					3	0,00	0,00	0,00	
6	0,252	2,64	0,06	0,04	1	0,00	0,00	0,00	
					2	-0,06	0,00	0,67	
					3	0,00	0,00	0,00	
7	0,036	0,37	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	-0,02	0,00	-0,04	
					3	0,00	0,00	0,00	
8	0,022	0,23	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	0,071	0,74	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,01	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE : 90°

Massa eccitata (t): 174.79      Massa totale (t): 174.79      Rapporto: .99

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	8,791	91,82	77,28	44,21	1	0,00	0,00	0,00	0,05
					2	0,00	0,08	-0,01	2,56
					3	0,00	8,05	-6,02	8,57
2	0,981	10,25	0,96	0,55	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,02	
					3	0,00	0,10	4,57	
3	0,002	0,02	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
4	9,574	100,00	91,66	52,44	1	0,01	-0,04	-0,01	
					2	-0,06	9,08	0,55	

















**EDIFICIO DI STAZIONE**

**TENS. PESO PROPRIO: SHELL**

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
58	108	-0,13	-0,85	0,98	-0,07	-0,33	0,06	109	-0,20	-1,18	0,29	0,19	0,96	0,06
	105	-0,13	-0,85	0,98	0,26	1,29	-0,06	106	-0,20	-1,18	0,29	0,12	0,62	-0,06
59	109	-0,21	-0,40	0,54	0,19	0,96	-0,22	35	-0,47	-1,71	-0,50	-0,79	-3,93	-0,22
	106	-0,21	-0,40	0,23	0,12	0,62	0,21	28	-0,47	-1,71	-0,82	0,64	3,20	0,21
60	113	-0,17	-0,96	0,53	-0,22	-1,10	0,06	114	-0,16	-0,90	0,11	0,10	0,50	0,06
	110	-0,17	-0,96	0,41	-0,06	-0,32	-0,06	111	-0,16	-0,90	-0,01	-0,24	-1,21	-0,06
61	114	-0,16	-0,91	-0,15	0,10	0,50	-0,06	115	-0,17	-0,96	-0,59	-0,22	-1,09	-0,06
	111	-0,16	-0,91	-0,02	-0,24	-1,21	0,05	112	-0,17	-0,96	-0,46	-0,05	-0,26	0,05
62	115	-0,17	-0,52	-0,60	-0,22	-1,09	0,29	35	-0,35	-1,41	-0,93	0,87	4,33	0,29
	112	-0,17	-0,52	-0,56	-0,05	-0,26	-0,29	28	-0,35	-1,41	-0,90	-0,49	-2,44	-0,29
63	119	-0,15	-0,97	0,53	0,32	1,59	-0,10	120	-0,15	-0,92	0,22	-0,13	-0,66	-0,10
	116	-0,15	-0,97	0,24	0,02	0,11	0,09	117	-0,15	-0,92	-0,07	0,26	1,31	0,09
64	120	-0,15	-0,88	-0,20	-0,13	-0,66	0,07	121	-0,17	-0,98	-0,58	0,26	1,31	0,07
	117	-0,15	-0,88	-0,07	0,26	1,31	-0,08	118	-0,17	-0,98	-0,45	0,04	0,20	-0,08
65	121	-0,17	-0,48	-0,62	0,26	1,31	-0,31	32	-0,37	-1,48	-0,96	-1,02	-5,10	-0,31
	118	-0,17	-0,48	-0,56	0,04	0,20	0,31	25	-0,37	-1,48	-0,90	0,63	3,15	0,31

**CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE**

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,00	0,00	-0,82	0,00	0,28	0,00	0,05	39	1,00	0,00	-0,22	0,00	0,01	0,00	-0,04
	2	1,00	0,00	-1,99	0,00	1,11	0,00	0,02	43	1,00	0,00	0,15	0,00	0,13	0,00	-0,01
	3	1,00	0,00	-1,79	0,00	0,98	0,00	0,01	46	1,00	0,00	0,22	0,00	0,09	0,00	-0,01
	5	1,00	0,00	-0,90	0,00	0,31	0,00	-0,05	49	1,00	0,00	-0,17	0,00	0,06	0,00	0,05
22	1,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	1,00	0,00	-2,24	0,00	-1,50	0,00	-0,02
	7	1,00	0,00	-2,59	0,00	1,64	0,00	-0,04	56	1,00	0,00	0,70	0,00	0,12	0,00	0,03
	6	1,00	0,00	-2,85	0,00	1,42	0,00	-0,20	21	1,00	0,00	1,57	0,00	0,33	0,00	0,21
	4	1,00	0,00	-0,92	0,00	0,34	0,00	0,02	59	1,00	0,00	-0,14	0,00	0,08	0,00	-0,02
	1	1,00	0,00	-0,89	0,00	0,31	0,00	-0,03	62	1,00	0,00	-0,22	0,00	0,04	0,00	0,03
	2	1,50	0,11	0,14	2,12	-0,05	0,03	0,00	2	1,00	-0,11	-0,14	-2,12	-0,02	0,02	0,00
	3	1,50	0,00	0,14	1,92	-0,05	0,00	0,00	3	1,00	0,00	-0,14	-1,92	-0,02	0,00	0,00
	4	1,50	0,18	0,17	0,90	-0,04	0,06	0,00	4	1,00	-0,18	-0,17	-0,90	-0,04	0,03	0,00
	5	1,50	-0,25	-0,17	0,99	0,04	-0,09	0,00	5	1,00	0,25	0,17	-0,99	0,04	-0,04	0,00
	6	1,50	-0,03	-0,11	2,44	0,05	0,02	0,00	6	1,00	0,03	0,11	-2,44	0,01	-0,03	0,00
	7	1,50	0,15	-0,15	2,22	0,04	0,03	0,00	7	1,00	-0,15	0,15	-2,22	0,03	0,05	0,00
	8	1,50	0,17	-0,17	0,91	0,05	0,06	0,00	8	1,00	-0,17	0,17	-0,91	0,04	0,02	0,00
	1	4,60	0,41	-0,24	3,59	0,39	0,69	0,00	1	1,50	-0,41	0,24	-3,59	0,22	0,38	0,00
	2	4,60	-0,12	-0,24	6,77	0,39	-0,19	0,00	2	1,50	0,12	0,24	-6,77	0,23	-0,12	0,00
	3	4,60	-0,01	-0,24	6,14	0,39	0,00	0,00	3	1,50	0,01	0,24	-6,14	0,23	-0,02	0,00
	4	4,60	-0,28	-0,24	3,19	0,39	-0,46	0,00	4	1,50	0,28	0,24	-3,19	0,23	-0,28	0,00
	5	4,60	0,41	0,24	3,59	-0,39	0,69	0,00	5	1,50	-0,41	-0,24	-3,59	-0,23	0,38	0,00
	6	4,60	-0,12	0,24	6,77	-0,39	-0,19	0,00	6	1,50	0,12	-0,24	-6,77	-0,22	-0,12	0,00
	7	4,60	-0,01	0,24	6,13	-0,39	0,00	0,00	7	1,50	0,01	-0,24	-6,13	-0,23	-0,01	0,00
	8	4,60	-0,28	0,24	3,20	-0,39	-0,46	0,00	8	1,50	0,28	-0,24	-3,20	-0,23	-0,28	0,00
	5	4,60	0,00	2,15	0,00	-0,67	0,00	0,00	6	4,60	0,00	2,84	0,00	2,30	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	2,48	0,00	-2,10	0,00	0,00	7	4,60	0,00	2,30	0,00	1,69	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	2,39	0,00	-1,67	0,00	0,00	8	4,60	0,00	1,75	0,00	0,43	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	0,98	0,00	-0,44	0,00	0,00	1	4,60	0,00	0,97	0,00	0,43	0,00	0,00
	8	4,60	0,00	0,98	0,00	-0,44	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,97	0,00	0,43	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,97	0,00	-0,43	0,00	0,00	3	4,60	0,00	0,98	0,00	0,44	0,00	0,00
	1	4,60	0,00	2,15	0,00	-0,66	0,00	0,00	2	4,60	0,00	2,85	0,00	2,30	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,97	0,00	-0,43	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,98	0,00	0,44	0,00	0,00
	2	4,60	0,00	2,48	0,00	-2,10	0,00	0,00	3	4,60	0,00	2,30	0,00	1,70	0,00	0,00
	3	4,60	0,00	2,39	0,00	-1,68	0,00	0,00	4	4,60	0,00	1,75	0,00	0,43	0,00	0,00
39	1,00	0,00	-0,53	0,00	-0,06	0,00	0,01	0,00	40	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,14	0,00	-0,01
40	1,00	0,00	-0,46	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	41	1,00	0,00	-0,46	0,00	0,13	0,00	0,00
41	1,00	0,00	-0,39	0,00	-0,17	0,00	0,01	0,00	42	1,00	0,00	-0,77	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,00	0,34	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,00	2	1,00	0,00	-1,90	0,00	-1,06	0,00	0,02
43	1,00	0,00	-0,85	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	44	1,00	0,00	-0,62	0,00	0,15	0,00	0,01
44	1,00	0,00	-0,63	0,00	-0,14	0,00	0,01	0,00	45	1,00	0,00	-0,80	0,00	0,06	0,00	0,00
45	1,00	0,00	0,08	0,00	-0,13	0,00	-0,01	0,00	3	1,00	0,00	-1,83	0,00	-0,98	0,00	0,01
46	1,00	0,00	-0,75	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	47	1,00	0,00	-0,45	0,00	0,15	0,00	0,01
47	1,00	0,00	-0,48	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	48	1,00	0,00	-0,54	0,00	0,09	0,00	0,01
48	1,00	0,00	-0,22	0,00	-0,07	0,00	-0,04	0,00	4	1,00	0,00	-0,85	0,00	-0,25	0,00	0,05
49	1,00	0,00	-0,55	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00	50	1,00	0,00	-0,40	0,00	0,15	0,00	0,01
50	1,00	0,00	-0,49	0,00	-0,14	0,00	-0,01	0,00	51	1,00	0,00	-0,52	0,00	0,14	0,00	0,00
51	1,00	0,00	-0,39	0,00	-0,19	0,00	-0,02	0,00	52	1,00	0,00	-0,91	0,00	-0,04	0,00	0,02
52	1,00	0,00	0,77	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,00	6	1,00	0,00	-2,50	0,00	-1,59	0,00	0,01
56	1,00	0,00	-0,93	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	57	1,00	0,00	-0,49	0,00	0,18	0,00	-0,01
57	1,00	0,00	-0,55	0,00	-0,14	0,00	0,01	0,00	58	1,00	0,00	-0,60	0,00	0,11	0,00	-0,01
58	1,00	0,00	-0,28	0,00	-0,09	0,00	0,04	0,00	8	1,00	0,00	-0,87	0,00	-0,23	0,00	-0,05
59	1,00	0,00	-0,49	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	60	1,00	0,00	-0,39	0,00	0,10	0,00	0,00
60	1,00	0,00	-0,40	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	61	1,00	0,00	-0,49	0,00	0,06	0,00	0,00
61	1,00	0,00	-0,14	0,00	-0,08	0,00	-0,01	0,00	8	1,00	0,00	-0,98	0,00	-0,36	0,00	0,01
62	1,00	0,00	-0,51	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	63	1,00	0,00	-0,40	0,00	0,11	0,00	0,00
63	1,00	0,00	-0,41	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	64	1,00	0,00	-0,50	0,00	0,06	0,00	0,00
64	1,00	0,00	-0,15	0,00	-0,08	0,00	0,03	0,00	5	1,00	0,00	-0,98	0,00	-0,36	0,00	-0,03

**TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL**

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	46	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,01	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	1	0,00	0,00	0,00	0,10	0,04	0,00	45	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,04	0,02

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL**

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
2	7	0,00	0,00	0,00	-0,71	-0,91	0,09	8	0,00	0,00	0,00	-0,38	-2,97	-0,20
	5	0,00	0,00	0,00	1,63	1,17	0,17	6	0,00	0,00	0,00	-0,59	2,62	-0,11
3	45	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	-0,01	56	0,00	0,00	0,00	0,04	0,03	-0,01
	1	0,00	0,00	0,00	0,07	0,04	-0,02	9	0,00	0,00	0,00	0,03	0,06	-0,01
4	3	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,13	0,04	52	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,05	0,06
	11	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,12	0,01	57	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,03
5	60	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,07	-0,03	55	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,06	-0,02
	11	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,06	-0,04	3	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,05	-0,04
6	13	0,13	-0,02	-0,30	-0,06	-0,29	0,01	62	0,10	-0,17	-0,11	-0,03	-0,13	0,01
	4	-0,51	-0,14	-0,26	-0,11	0,46	0,07	61	-0,54	-0,30	-0,06	0,01	0,13	0,07
7	15	0,01	0,03	0,04	-0,01	-0,05	0,01	63	0,00	-0,02	0,04	0,00	0,02	0,01
	3	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,06	52	0,00	-0,02	0,02	-0,04	-0,22	0,06
8	15	0,04	0,02	-0,01	-0,03	-0,13	0,11	66	0,02	-0,10	-0,08	0,00	0,01	0,11
	3	0,04	0,02	0,03	0,03	0,16	-0,03	55	0,02	-0,10	-0,05	0,05	0,24	-0,03
9	16	-0,01	-0,04	-0,04	0,01	0,05	0,06	67	-0,01	-0,01	-0,06	0,01	0,07	0,06
	1	-0,01	-0,04	-0,06	0,00	-0,02	0,02	45	-0,01	-0,01	-0,08	0,00	0,02	0,02
10	18	-0,23	-0,05	0,14	-0,74	-1,10	0,30	19	-0,20	0,12	-0,03	0,63	0,96	0,26
	8	0,24	0,05	0,08	0,31	1,56	-0,38	7	0,27	0,22	-0,09	0,33	1,66	-0,42
11	18	0,25	0,26	0,30	-0,15	-0,75	-0,13	69	0,17	-0,16	0,15	0,03	0,15	0,13
	8	0,22	0,26	0,03	0,06	0,34	-0,05	68	0,13	-0,17	-0,11	-0,02	-0,15	-0,05
12	14	-0,85	-0,14	-0,62	-0,66	-0,70	-0,13	20	-1,05	-1,14	-0,42	-0,13	-2,88	-0,17
	6	0,04	0,04	-0,35	0,32	1,59	0,05	5	-0,16	-0,96	-0,15	0,69	3,45	0,01
13	36	-0,47	-1,64	1,10	0,42	2,12	-0,08	74	-0,01	0,67	0,48	-0,10	-0,50	-0,08
	21	-0,47	-1,64	0,78	-0,38	-1,90	0,08	70	-0,01	0,67	0,17	-0,02	-0,12	0,08
14	29	-0,43	-1,77	1,18	0,35	1,75	-0,08	81	0,08	0,81	1,64	-0,09	-0,45	-0,08
	22	-0,43	-1,77	0,07	-0,25	-1,25	0,08	78	0,08	0,81	0,53	0,00	0,00	0,08
15	30	-0,41	-1,63	1,24	0,35	1,73	-0,09	87	0,06	0,70	1,64	-0,09	-0,44	-0,09
	23	-0,41	-1,63	0,25	-0,24	-1,19	0,09	84	0,06	0,70	0,65	0,00	0,01	0,09
16	32	-0,33	-1,10	0,84	-0,38	-1,88	0,06	94	-0,02	0,43	0,38	0,09	0,45	0,06
	25	-0,33	-1,10	0,68	0,37	1,83	-0,06	90	-0,02	0,43	0,21	0,03	0,15	-0,06
17	33	-0,50	-2,18	0,74	-0,34	-1,69	0,09	101	0,14	1,04	0,64	0,09	0,44	0,09
	26	-0,53	-2,18	-0,80	0,15	0,76	-0,09	98	0,12	1,04	-0,90	-0,05	-0,24	-0,09
18	34	-0,47	-1,71	0,98	-0,35	-1,76	0,07	107	0,06	0,94	1,91	0,09	0,45	0,07
	27	-0,47	-1,71	0,06	0,29	1,46	-0,07	104	0,06	0,94	0,99	0,00	-0,01	-0,07
19	31	-0,20	-0,78	0,85	0,44	2,22	-0,10	113	0,01	0,27	0,71	-0,11	-0,56	-0,10
	24	-0,20	-0,78	0,50	-0,31	-1,56	0,10	110	0,01	0,27	0,36	0,01	0,06	0,10
20	36	-0,34	-1,34	1,11	-0,77	-3,84	0,18	119	0,03	0,50	0,80	0,19	0,97	0,18
	21	-0,34	-1,34	0,54	0,51	2,53	-0,18	116	0,03	0,50	0,23	-0,04	-0,22	-0,18
21	47	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,07	48	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,14	0,08
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,04	2	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,26	-0,03
22	49	0,00	0,00	0,00	0,17	0,03	-0,03	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
	46	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,04	0,01
23	50	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,03	-0,01
	47	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,05	0,02	48	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,05	0,02
24	52	0,00	0,00	0,00	0,14	0,02	-0,08	53	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,14	-0,09
	49	0,00	0,00	0,00	0,17	0,03	0,01	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
25	53	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,14	-0,09	54	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,25	-0,09
	50	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	51	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
26	3	0,00	0,00	0,00	0,03	0,01	-0,04	55	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,17	-0,09
	52	0,00	0,00	0,00	0,14	0,01	-0,11	53	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,12	-0,17
27	55	0,00	0,00	0,00	0,02	0,20	-0,07	4	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,56	-0,12
	53	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,13	-0,17	54	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,38	-0,22
28	2	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,03	0,06	10	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,03
	45	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	0,04	56	0,00	0,00	0,00	0,06	0,02	0,02
29	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,04	49	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,03
	57	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,04	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03
30	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
31	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,02	0,04	-0,02
	59	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	-0,01	9	0,00	0,00	0,00	0,03	0,04	-0,02
32	12	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,09	4	0,00	0,00	0,00	0,22	-0,03	-0,07
	60	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,03	-0,04	55	0,00	0,00	0,00	0,15	-0,06	-0,02
33	62	-0,29	0,35	-0,05	-0,03	-0,13	0,02	14	-0,38	-0,10	0,14	0,19	0,96	0,02
	61	0,35	0,47	-0,51	0,02	0,13	0,06	6	0,26	0,02	-0,31	-0,20	-1,06	0,06
34	63	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,02	0,04	64	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,04
	52	0,00	-0,01	0,03	-0,04	-0,22	0,04	49	0,00	-0,01	0,00	-0,04	-0,20	0,04
35	64	0,00	-0,01	0,01	0,00	-0,01	0,05	65	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,03	0,05
	49	0,00	-0,01	0,01	-0,04	-0,20	0,02	46	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	-0,13	0,02
36	65	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,03	0,05	16	-0,01	-0,02	-0,03	-0,03	-0,14	0,05
	46	-0,01	0,00	-0,02	-0,03	-0,13	0,02	1	-0,01	-0,02	-0,05	0,03	0,14	0,02
37	66	0,05	-0,11	-0,03	0,00	0,01	0,03	13	0,10	0,15	-0,14	-0,05	-0,25	0,03
	55	0,05	-0,11	-0,04	0,05	0,24	0,04	4	0,10	0,15	-0,15	0,10	0,48	0,04
38	67	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,07	0,01	17	0,00	-0,01	-0,10	-0,15	-0,74	0,01
	45	0,00	-0,01	-0,05	0,00	0,02	0,06	2	0,00	-0,01	-0,11	0,15	0,74	0,06
39	69	-0,01	-0,03	0,17	0,03	0,15	0,04	17	0,00	-0,01	0,03	-0,06	-0,29	0,04
	68	0,03	-0,03	0,16	-0,02	-0,15	0,04	2	0,03	-0,01	0,02	0,05	0,28	0,04
40	74	0,02	-0,13	0,47	-0,10	-0,50	0,04	75	0,00	-0,21	0,23	0,02	0,09	0,04
	70	0,02	-0,13	0,11	-0,02	-0,12	-0,04	71	0,00	-0,21	-0,12	-0,07	-0,33	-0,04
41	75	0,00	-0,15	-0,15	0,02	0,09	0,00	76	0,01	-0,11	-0,53	0,01	0,07	0,00
	71	0,00	-0,15	-0,14	-0,07	-0,33	0,00	72	0,01	-0,11	-0,52	-0,06	-0,29	0,00
42	76	0,02	-0,31	-1,09	0,01	0,07	-0,02	77	0,07	-0,05	-1,17	-0,08	-0,41	-0,02
	72	0,02	-0,31	-0,56	-0,06	-0,29	0,02	73	0,07	-0,05	-0,64	0,00	0,00	0,02
43	77	0,04	0,78	-1,72	-0,08	-0,41	0,09	29	-0,46	-1,72	-1,37	0,35	1,75	0,09
	73	0,04	0,78	-0,86	0,00	0,00	-0,09	22	-0,46	-1,72	-0,50	-0,25	-1,25	-0,09

## EDIFICIO DI STAZIONE

### TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
44	81	0,06	-0,18	0,81	-0,09	-0,45	0,02	82	0,04	-0,26	0,63	0,04	0,21	0,02
	78	0,06	-0,18	0,23	0,00	0,00	-0,02	79	0,04	-0,26	0,05	-0,08	-0,40	-0,02
45	82	0,04	-0,19	-0,44	0,04	0,21	-0,02	83	0,03	-0,24	-0,70	-0,09	-0,45	-0,02
	79	0,04	-0,19	0,01	-0,08	-0,40	0,02	80	0,03	-0,24	-0,25	0,00	0,00	0,02
46	83	0,06	0,72	-1,29	-0,09	-0,45	0,08	30	-0,39	-1,51	-1,05	0,35	1,73	0,08
	80	0,06	0,72	-0,52	0,00	0,00	-0,08	23	-0,39	-1,51	-0,28	-0,24	-1,19	-0,08
47	87	0,07	-0,07	0,95	-0,09	-0,44	0,02	88	0,03	-0,29	0,86	0,04	0,21	0,02
	84	0,07	-0,07	0,43	0,00	0,01	-0,02	85	0,03	-0,29	0,34	-0,08	-0,38	-0,02
48	88	0,02	-0,10	0,15	0,04	0,21	-0,04	89	0,00	-0,21	-0,16	-0,09	-0,47	-0,04
	85	0,02	-0,10	0,31	-0,08	-0,38	0,04	86	0,00	-0,21	-0,01	-0,02	-0,11	0,04
49	89	-0,01	0,34	-0,28	-0,09	-0,47	0,06	31	-0,26	-0,92	-0,70	0,37	1,86	0,06
	86	-0,01	0,34	-0,08	-0,02	-0,11	-0,07	24	-0,26	-0,92	-0,50	-0,35	-1,74	-0,07
50	94	0,00	-0,15	0,39	0,09	0,45	-0,04	95	-0,01	-0,19	0,05	-0,02	-0,08	-0,04
	90	0,00	-0,15	0,14	0,03	0,15	0,03	91	-0,01	-0,19	-0,20	0,07	0,33	0,03
51	95	-0,01	-0,19	-0,26	-0,02	-0,08	-0,01	96	0,01	-0,09	-0,69	-0,01	-0,07	-0,01
	91	-0,01	-0,19	-0,22	0,07	0,33	0,00	92	0,01	-0,09	-0,65	0,05	0,26	0,00
52	96	0,02	-0,33	-1,30	-0,01	-0,07	0,00	97	0,08	-0,05	-1,34	0,08	0,39	0,00
	92	0,02	-0,33	-0,69	0,05	0,26	-0,01	93	0,08	-0,05	-0,73	-0,03	-0,15	-0,01
53	97	0,04	1,02	-1,84	0,08	0,39	-0,11	33	-0,54	-1,84	-1,09	-0,34	-1,69	-0,11
	93	0,04	1,02	-1,05	-0,03	-0,15	0,11	26	-0,54	-1,84	-0,29	0,15	0,76	0,11
54	101	0,12	-0,01	0,36	0,09	0,44	-0,02	102	0,10	-0,10	0,26	-0,04	-0,21	-0,02
	98	0,06	-0,02	-0,32	-0,05	-0,24	0,02	99	0,04	-0,12	-0,42	0,03	0,16	0,02
55	102	0,10	0,00	-0,24	-0,04	-0,21	0,02	103	0,08	-0,09	-0,34	0,09	0,47	0,01
	99	0,10	0,00	0,38	0,03	0,16	0,00	100	0,09	-0,09	0,28	-0,07	-0,39	-0,01
56	103	0,11	0,93	-0,48	0,09	0,47	-0,04	34	-0,45	-1,88	-0,58	-0,35	-1,76	-0,04
	100	0,19	0,94	0,72	-0,07	-0,39	0,02	27	-0,37	-1,86	0,62	0,28	1,46	0,03
57	107	0,07	-0,10	1,22	0,09	0,45	-0,02	108	0,03	-0,32	1,14	-0,04	-0,21	-0,02
	104	0,07	-0,10	0,62	0,00	-0,01	0,02	105	0,03	-0,32	0,53	0,08	0,41	0,02
58	108	0,03	-0,10	0,35	-0,04	-0,21	0,04	109	0,00	-0,25	-0,03	0,10	0,48	0,04
	105	0,03	-0,10	0,48	0,08	0,41	-0,04	106	0,00	-0,25	0,10	0,03	0,14	-0,04
59	109	-0,01	0,34	-0,13	0,10	0,48	-0,06	35	-0,27	-0,96	-0,65	-0,38	-1,88	-0,06
	106	-0,01	0,34	0,03	0,03	0,14	0,06	28	-0,27	-0,96	-0,49	0,36	1,80	0,06
60	113	0,01	-0,13	0,46	-0,11	-0,56	0,04	114	0,01	-0,15	0,20	0,05	0,26	0,04
	110	0,01	-0,13	0,26	0,01	0,06	-0,04	111	0,01	-0,15	0,00	-0,07	-0,36	-0,04
61	114	0,01	-0,15	-0,22	0,05	0,26	-0,04	115	0,01	-0,13	-0,49	-0,11	-0,56	-0,04
	111	0,01	-0,15	-0,02	-0,07	-0,36	0,03	112	0,01	-0,13	-0,28	0,01	0,07	0,03
62	115	0,01	0,26	-0,75	-0,11	-0,56	0,11	35	-0,20	-0,78	-0,88	0,44	2,22	0,11
	112	0,01	0,26	-0,38	0,01	0,07	-0,11	28	-0,20	-0,78	-0,52	-0,29	-1,45	-0,11
63	119	0,03	-0,12	0,48	0,19	0,97	-0,06	120	0,02	-0,18	0,30	-0,08	-0,40	-0,06
	116	0,03	-0,12	0,15	-0,04	-0,22	0,06	117	0,02	-0,18	-0,03	0,09	0,45	0,06
64	120	0,02	-0,13	-0,26	-0,08	-0,40	0,05	121	0,01	-0,15	-0,49	0,16	0,81	0,05
	117	0,02	-0,13	-0,05	0,09	0,45	-0,05	118	0,01	-0,15	-0,28	-0,03	-0,16	-0,05
65	121	0,02	0,29	-0,80	0,16	0,81	-0,15	32	-0,21	-0,85	-0,93	-0,63	-3,15	-0,15
	118	0,02	0,29	-0,39	-0,03	-0,16	0,15	25	-0,21	-0,85	-0,52	0,43	2,13	0,15

### CARATT. Var.Abitazioni: ASTE

Tra fto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	39	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	49	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	22	1,00	0,00	-0,22	0,00	0,05	0,00	-0,02	7	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,06	0,00	0,02
	7	1,00	0,00	0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00	56	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	1,00	0,00	0,15	0,00	-0,11	0,00	0,04	21	1,00	0,00	-0,28	0,00	-0,05	0,00	-0,04
	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	1,50	0,06	-0,01	-0,04	0,00	0,01	0,00	6	1,00	-0,06	0,01	0,04	0,00	0,02	0,00
	7	1,50	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	7	1,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	8	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**CARATT. Var.Abitazioni: ASTE**

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	41	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	49	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	50	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	51	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	51	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	52	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	52	1,00	0,00	-0,10	0,00	-0,01	0,00	0,01	6	1,00	0,00	0,03	0,00	0,08	0,00	-0,01
	56	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	57	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	62	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

**TENS. Var.Abitazioni: SHELL**

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	46	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,02	47	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	-0,03
	1	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,01	-0,01	45	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,02	-0,02
2	7	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,01	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,28	0,22	0,01
	5	0,00	0,00	0,00	-0,20	-0,05	-0,01	6	0,00	0,00	0,00	0,19	-0,05	0,00
3	45	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,01	0,00	56	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
4	3	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	-0,01	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
	11	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
5	60	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,01	55	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,01	3	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,01
6	13	-0,03	0,00	0,06	0,02	0,10	0,00	62	-0,02	0,03	0,04	0,00	0,00	0,00
	4	0,10	0,03	0,06	-0,03	-0,13	-0,01	61	0,11	0,06	0,04	0,00	-0,01	-0,01
7	15	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,03	0,01	63	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,01
	3	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,01	52	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,07	-0,01
8	15	-0,01	0,00	0,01	0,01	0,03	-0,01	66	0,00	0,02	0,02	0,00	0,01	-0,01
	3	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,04	0,01	55	0,00	0,02	0,02	-0,01	-0,05	0,01
9	16	0,00	0,01	0,01	-0,01	-0,03	0,01	67	0,00	0,02	0,03	0,00	-0,01	0,01
	1	0,00	0,01	0,01	0,01	0,03	-0,01	45	0,00	0,02	0,03	0,01	0,04	-0,01
10	18	0,19	0,04	0,11	0,05	0,09	-0,06	19	0,22	0,16	0,08	-0,12	-0,47	-0,06
	8	-0,08	-0,01	0,04	-0,01	-0,03	0,06	7	-0,06	0,10	0,00	0,04	0,18	0,06
11	18	0,03	-0,04	-0,04	-0,02	-0,11	-0,03	69	0,03	-0,02	-0,05	0,00	0,01	-0,03
	8	-0,09	-0,06	-0,05	0,04	0,23	0,03	68	-0,08	-0,04	-0,07	0,00	-0,01	0,03
12	14	0,23	0,05	0,11	0,03	0,02	0,04	20	0,26	0,20	0,09	0,06	0,44	0,04
	6	-0,07	-0,01	0,05	-0,02	-0,12	-0,03	5	-0,03	0,14	0,03	-0,07	-0,34	-0,03
13	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	29	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	22	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
15	30	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	23	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
16	32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	94	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	33	0,01	0,06	-0,06	0,00	-0,01	-0,01	101	-0,01	-0,03	-0,01	0,00	0,01	-0,01
	26	0,09	0,08	0,03	0,02	0,13	0,01	98	0,07	-0,01	0,08	0,00	-0,03	0,01
18	34	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,01	0,00	107	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,03	0,01	0,07	0,00	104	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,00
19	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
21	47	0,00	0,00	0,00	0,02	0,02	-0,04	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,05
	45	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,15	-0,02
22	49	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,01	0,01	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	-0,02
23	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	0,02	0,04	-0,02	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,02
24	52	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,02	53	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,02
	49	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,01	-0,01	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	53	0,00	0,00	0,00	0,02	0,04	0,02	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	0,02
	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	3	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,03	0,02
	52	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,02	53	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	0,04
27	55	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,04	0,01	4	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,15	0,02
	53	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,04	54	0,00	0,00	0,00	0,01	0,09	0,06
28	2	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,01	-0,02	10	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,02
	45	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,01	-0,01	56	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01
29	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

### EDIFICIO DI STAZIONE

#### TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
31	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
32	12	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,02	4	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,01	0,02
	60	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	55	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,01
33	62	0,04	-0,04	0,04	0,00	0,00	0,02	14	0,04	-0,02	0,01	-0,02	-0,08	0,02
	61	-0,09	-0,06	0,08	0,00	-0,01	-0,02	6	-0,09	-0,05	0,06	0,04	0,19	-0,02
34	63	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,07	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,02	0,08	0,00
35	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	0,02	0,08	0,00	46	0,00	0,00	0,01	0,01	0,07	0,00
36	65	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,01	16	0,00	0,00	0,01	0,01	0,04	-0,01
	46	0,00	0,00	0,01	0,01	0,07	0,01	1	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,03	0,01
37	66	-0,01	0,02	0,01	0,00	0,01	0,00	13	-0,02	-0,03	0,04	-0,01	-0,05	0,00
	55	-0,01	0,02	0,01	-0,01	-0,05	0,00	4	-0,02	-0,03	0,05	0,00	0,00	0,00
38	67	-0,01	0,02	0,01	0,00	-0,01	0,01	17	-0,02	-0,02	0,05	0,03	0,13	0,01
	45	-0,01	0,02	0,02	0,01	0,04	-0,01	2	-0,02	-0,02	0,05	-0,01	-0,07	-0,01
39	69	-0,03	0,03	-0,05	0,00	0,01	-0,01	17	-0,03	0,01	-0,06	0,02	0,12	-0,01
	68	0,09	0,05	-0,04	0,00	-0,01	0,00	2	0,08	0,04	-0,06	-0,03	-0,14	0,00
40	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
42	76	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
43	77	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
44	81	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
45	82	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
46	83	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
47	87	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	84	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
48	88	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	85	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	89	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
51	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	92	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,02	0,00
52	96	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	97	0,00	-0,01	-0,05	0,00	0,00	0,00
	92	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,02	0,00	93	0,00	-0,01	-0,06	0,01	0,05	0,00
53	97	0,00	-0,05	-0,09	0,00	0,00	0,01	33	0,01	0,00	-0,18	0,00	-0,01	0,01
	93	0,00	-0,05	-0,05	0,01	0,05	-0,01	26	0,01	0,00	-0,14	0,03	0,13	-0,01
54	101	-0,01	-0,02	-0,02	0,00	0,01	0,00	102	0,00	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00
	98	0,02	-0,02	-0,01	0,00	-0,03	0,00	99	0,03	0,02	0,04	0,00	0,01	0,00
55	102	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00
	99	-0,03	-0,01	-0,02	0,00	0,01	0,00	100	-0,03	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00
56	103	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	34	0,00	0,02	0,04	0,00	-0,01	0,01
	100	-0,09	-0,01	-0,03	0,00	-0,02	-0,01	27	-0,09	0,00	0,02	0,01	0,07	-0,01
57	107	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	104	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	105	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
58	108	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	105	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
59	109	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	106	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
60	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	110	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	111	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	111	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	115	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
63	119	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	116	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
64	120	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	117	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	118	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
65	121	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00
	118	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00

#### CARATT. Var.Coperture: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,00	0,00	-0,29	0,00	0,10	0,00	0,02	39	1,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	-0,02
	2	1,00	0,00	-0,86	0,00	0,49	0,00	0,02	43	1,00	0,00	0,08	0,00	0,06	0,00	-0,01
	3	1,00	0,00	-0,75	0,00	0,42	0,00	0,02	46	1,00	0,00	0,12	0,00	0,04	0,00	-0,01
	5	1,00	0,00	-0,32	0,00	0,11	0,00	-0,02	49	1,00	0,00	-0,06	0,00	0,02	0,00	0,02
	22	1,00	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,01	7	1,00	0,00	-0,92	0,00	-0,63	0,00	-0,01
	7	1,00	0,00	-1,07	0,00	0,69	0,00	-0,03	56	1,00	0,00	0,31	0,00	0,05	0,00	0,02
	6	1,00	0,00	-1,22	0,00	0,61	0,00	-0,09	21	1,00	0,00	0,69	0,00	0,15	0,00	0,10
	4	1,00	0,00	-0,33	0,00	0,11	0,00	0,00	59	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	0,00
	1	1,00	0,00	-0,33	0,00	0,11	0,00	-0,01	62	1,00	0,00	-0,06	0,00	0,03	0,00	0,01

# EDIFICIO DI STAZIONE

## CARATT. Var.Coperture: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	2	1,50	0,06	0,01	0,93	0,00	0,02	0,00	2	1,00	-0,06	-0,01	-0,93	-0,01	0,01	0,00
	3	1,50	-0,01	0,01	0,83	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,01	-0,01	-0,83	-0,01	0,00	0,00
	4	1,50	0,09	0,01	0,31	0,01	0,04	0,00	4	1,00	-0,09	-0,01	-0,31	-0,01	0,01	0,00
	5	1,50	-0,13	-0,01	0,36	-0,01	-0,05	0,00	5	1,00	0,13	0,01	-0,36	0,01	-0,01	0,00
	6	1,50	0,00	0,00	1,06	0,00	0,01	0,00	6	1,00	0,00	0,00	-1,06	0,00	-0,01	0,00
	7	1,50	0,06	-0,02	0,95	0,00	0,01	0,00	7	1,00	-0,06	0,02	-0,95	0,01	0,02	0,00
	8	1,50	0,09	-0,01	0,32	-0,01	0,04	0,00	8	1,00	-0,09	0,01	-0,32	0,01	0,01	0,00
	1	4,60	0,22	0,01	1,30	-0,01	0,37	0,00	1	1,50	-0,22	-0,01	-1,30	-0,01	0,20	0,00
	2	4,60	-0,07	0,01	2,99	-0,01	-0,10	0,00	2	1,50	0,07	-0,01	-2,99	-0,01	-0,07	0,00
	3	4,60	0,00	0,01	2,66	-0,01	0,00	0,00	3	1,50	0,00	-0,01	-2,66	-0,01	-0,01	0,00
	4	4,60	-0,15	0,01	1,09	-0,01	-0,25	0,00	4	1,50	0,15	-0,01	-1,09	-0,01	-0,15	0,00
	5	4,60	0,22	-0,01	1,30	0,01	0,37	0,00	5	1,50	-0,22	0,01	-1,30	0,00	0,21	0,00
	6	4,60	-0,07	-0,01	2,99	0,01	-0,10	0,00	6	1,50	0,07	0,01	-2,99	0,01	-0,07	0,00
	7	4,60	0,00	-0,01	2,66	0,01	0,00	0,00	7	1,50	0,00	0,01	-2,66	0,01	-0,01	0,00
	8	4,60	-0,15	-0,01	1,09	0,01	-0,25	0,00	8	1,50	0,15	0,01	-1,09	0,01	-0,15	0,00
	5	4,60	0,00	1,13	0,00	-0,34	0,00	0,00	6	4,60	0,00	1,51	0,00	1,22	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	1,31	0,00	-1,12	0,00	0,00	7	4,60	0,00	1,22	0,00	0,90	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	1,27	0,00	-0,89	0,00	0,00	8	4,60	0,00	0,92	0,00	0,21	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	1	4,60	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	8	4,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	3	4,60	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	1	4,60	0,00	1,13	0,00	-0,34	0,00	0,00	2	4,60	0,00	1,51	0,00	1,22	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	2	4,60	0,00	1,31	0,00	-1,11	0,00	0,00	3	4,60	0,00	1,22	0,00	0,90	0,00	0,00
	3	4,60	0,00	1,27	0,00	-0,89	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,92	0,00	0,21	0,00	0,00
39	1,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	40	1,00	0,00	-0,14	0,00	0,06	0,00	0,00
40	1,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	41	1,00	0,00	-0,18	0,00	0,06	0,00	0,00
41	1,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	42	1,00	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,00	0,16	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,02	2	1,00	0,00	-0,82	0,00	-0,47	0,00	0,02
43	1,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	44	1,00	0,00	-0,25	0,00	0,07	0,00	0,00
44	1,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	45	1,00	0,00	-0,33	0,00	0,03	0,00	0,00
45	1,00	0,00	0,05	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,01	3	1,00	0,00	-0,77	0,00	-0,42	0,00	0,01
46	1,00	0,00	-0,30	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	47	1,00	0,00	-0,17	0,00	0,07	0,00	0,00
47	1,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	48	1,00	0,00	-0,19	0,00	0,04	0,00	0,00
48	1,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,02	4	1,00	0,00	-0,28	0,00	-0,08	0,00	0,02
49	1,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	50	1,00	0,00	-0,15	0,00	0,06	0,00	0,00
50	1,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	51	1,00	0,00	-0,20	0,00	0,06	0,00	0,00
51	1,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	52	1,00	0,00	-0,37	0,00	-0,02	0,00	0,00
52	1,00	0,00	0,34	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	6	1,00	0,00	-1,06	0,00	-0,68	0,00	-0,01
56	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	57	1,00	0,00	-0,18	0,00	0,08	0,00	0,00
57	1,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	58	1,00	0,00	-0,22	0,00	0,05	0,00	0,00
58	1,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,02	8	1,00	0,00	-0,29	0,00	-0,07	0,00	-0,02
59	1,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	60	1,00	0,00	-0,12	0,00	0,04	0,00	0,00
60	1,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	61	1,00	0,00	-0,17	0,00	0,02	0,00	0,00
61	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	8	1,00	0,00	-0,35	0,00	-0,12	0,00	0,00
62	1,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	63	1,00	0,00	-0,13	0,00	0,05	0,00	0,00
63	1,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	64	1,00	0,00	-0,18	0,00	0,02	0,00	0,00
64	1,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	5	1,00	0,00	-0,36	0,00	-0,13	0,00	-0,01

## TENS. Var.Coperture: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	46	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	1	0,00	0,00	0,00	0,05	0,02	0,00	45	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,02	0,01
2	7	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,39	0,04	8	0,00	0,00	0,00	-0,18	-1,28	-0,08
	5	0,00	0,00	0,00	0,69	0,50	0,07	6	0,00	0,00	0,00	-0,25	1,11	-0,05
3	45	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	56	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,03	0,02	-0,01	9	0,00	0,00	0,00	0,02	0,03	0,00
4	3	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,05	0,02	52	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,03
	11	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,05	0,01	57	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,02
5	60	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,03	-0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,03	-0,01
	11	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,02	3	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,02
6	13	0,06	-0,01	-0,14	-0,03	-0,14	0,00	62	0,04	-0,08	-0,05	-0,01	-0,05	0,00
	4	-0,23	-0,06	-0,12	0,05	0,21	0,03	61	-0,24	-0,13	-0,03	0,00	0,05	0,03
7	15	0,01	0,01	0,02	-0,01	-0,03	0,01	63	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,01	0,01
	3	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,03	52	0,00	-0,01	0,01	-0,02	-0,10	0,03
8	15	0,02	0,01	-0,01	-0,01	-0,06	0,05	66	0,01	-0,04	-0,04	0,00	0,00	0,05
	3	0,02	0,01	0,01	0,01	0,07	-0,01	55	0,01	-0,04	-0,02	0,02	0,11	-0,01
9	16	0,00	-0,02	-0,02	0,00	0,02	0,02	67	0,00	-0,01	-0,03	0,01	0,03	0,02
	1	0,00	-0,02	-0,03	0,00	-0,01	0,01	45	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,01
10	18	-0,11	-0,02	0,05	-0,32	-0,47	0,13	19	-0,10	0,03	-0,02	0,27	0,42	0,11
	8	0,10	0,02	0,03	0,13	0,65	-0,16	7	0,12	0,08	-0,04	0,14	0,70	-0,18
11	18	0,10	0,11	0,13	-0,06	-0,32	0,06	69	0,07	-0,07	0,07	0,01	0,07	0,06
	8	0,10	0,11	0,02	0,02	0,13	-0,02	68	0,06	-0,07	-0,04	-0,01	-0,06	-0,02
12	14	-0,38	-0,06	-0,26	-0,28	-0,31	-0,06	20	-0,47	-0,51	-0,19	-0,06	-1,23	-0,07
	6	0,01	0,02	-0,15	0,14	0,69	0,02	5	-0,07	-0,43	-0,08	0,30	1,48	0,01
13	36	-0,22	-0,71	0,40	-0,07	-0,37	0,04	74	-0,01	0,34	0,03	0,02	0,08	0,04
	21	-0,22	-0,71	0,40	-0,04	-0,19	-0,04	70	-0,01	0,34	0,04	-0,04	-0,20	-0,04
14	29	-0,19	-0,78	0,52	0,00	-0,02	0,02	81	0,04	0,37	0,74	0,00	0,00	0,02
	22	-0,19	-0,78	0,00	-0,06	-0,28	-0,02	78	0,04	0,37	0,22	-0,02	-0,12	-0,02
15	30	-0,17	-0,70	0,55	0,00	-0,02	0,02	87	0,03	0,32	0,73	0,00	0,00	0,02
	23	-0,17	-0,70	0,12	-0,05	-0,26	-0,02	84	0,03	0,32	0,30	-0,02	-0,11	-0,02
16	32	-0,16	-0,49	0,30	0,03	0,14	-0,03	94	-0,02	0,23	0,02	-0,01	-0,03	-0,03
	25	-0,16	-0,49	0,33	0,06	0,31	0,03	90	-0,02	0,23	0,05	0,04	0,18	0,03

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**TENS. Var.Coperture: SHELL**

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
17	33	-0,22	-0,96	0,36	0,01	0,04	-0,01	101	0,06	0,46	0,33	0,00	-0,01	-0,01
	26	-0,14	-0,94	-0,34	0,01	0,08	0,01	98	0,14	0,47	-0,37	0,00	-0,02	0,02
18	34	-0,20	-0,73	0,45	0,00	0,00	-0,02	107	0,03	0,41	0,84	0,00	0,00	-0,02
	27	-0,20	-0,73	0,04	0,08	0,38	0,02	104	0,03	0,41	0,44	0,02	0,12	0,02
19	31	-0,02	-0,17	0,31	0,24	1,22	-0,07	113	0,01	0,02	0,37	-0,06	-0,31	-0,07
	24	-0,02	-0,17	0,05	-0,14	-0,69	0,07	110	0,01	0,02	0,11	0,02	0,10	0,07
20	36	-0,06	-0,35	0,41	-0,44	-2,18	0,11	119	0,02	0,07	0,46	0,11	0,55	0,11
	21	-0,06	-0,35	0,02	0,25	1,23	-0,11	116	0,02	0,07	0,07	-0,04	-0,21	-0,11
21	47	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,03	48	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,04
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	2	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,12	-0,01
22	49	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	-0,01	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01
23	50	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,02	0,01	48	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,01
24	52	0,00	0,00	0,00	0,06	0,01	-0,04	53	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,06	-0,04
	49	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	53	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,06	-0,04	54	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,04
	50	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	3	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,02	55	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,08	-0,04
	52	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,05	53	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,05	-0,07
27	55	0,00	0,00	0,00	0,01	0,09	-0,03	4	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,25	-0,05
	53	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,06	-0,08	54	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,17	-0,10
28	2	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,03	10	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,02
	45	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,02	56	0,00	0,00	0,00	0,03	0,01	0,01
29	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
30	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
31	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	-0,01
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	9	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	-0,01
32	12	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,04	4	0,00	0,00	0,00	0,10	-0,02	-0,03
	60	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,01	-0,02	55	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,03	-0,01
33	62	-0,13	0,15	-0,03	-0,01	-0,05	0,01	14	-0,16	-0,04	0,06	0,08	0,39	0,01
	61	0,16	0,21	-0,22	0,01	0,05	0,03	6	0,12	0,01	-0,14	-0,08	-0,44	0,03
34	63	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,02	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02
	52	0,00	0,00	0,02	-0,02	-0,10	0,02	49	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,09	0,02
35	64	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,02	65	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,01	0,02
	49	0,00	0,00	0,01	-0,02	-0,09	0,01	46	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,06	0,01
36	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	16	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	-0,06	0,02
	46	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,06	0,01	1	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,06	0,01
37	66	0,02	-0,05	-0,01	0,00	0,00	0,01	13	0,05	0,07	-0,07	-0,02	-0,10	0,01
	55	0,02	-0,05	-0,02	0,02	0,11	0,02	4	0,05	0,07	-0,07	0,04	0,21	0,02
38	67	0,00	-0,01	-0,02	0,01	0,03	0,00	17	0,00	0,00	-0,05	-0,06	-0,32	0,00
	45	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,03	2	0,00	0,00	-0,05	0,06	0,32	0,03
39	69	0,00	-0,02	0,08	0,01	0,07	0,02	17	0,00	-0,01	0,02	-0,03	-0,14	0,02
	68	0,00	-0,02	0,07	-0,01	-0,07	0,02	2	0,01	-0,01	0,01	0,02	0,14	0,02
40	74	0,00	-0,07	0,15	0,02	0,08	0,00	75	0,00	-0,06	0,04	0,00	-0,02	0,00
	70	0,00	-0,07	0,02	-0,04	-0,20	0,00	71	0,00	-0,06	-0,09	-0,02	-0,10	0,00
41	75	0,00	-0,06	-0,10	0,00	-0,02	0,00	76	0,01	-0,03	-0,26	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	-0,06	-0,10	-0,02	-0,10	0,00	72	0,01	-0,03	-0,25	-0,02	-0,11	0,00
42	76	0,01	-0,12	-0,50	0,00	0,00	0,00	77	0,03	-0,01	-0,53	0,00	0,00	0,00
	72	0,01	-0,12	-0,27	-0,02	-0,11	0,00	73	0,03	-0,01	-0,30	-0,02	-0,12	0,00
43	77	0,02	0,36	-0,76	0,00	0,00	-0,02	29	-0,20	-0,74	-0,61	0,00	-0,02	-0,02
	73	0,02	0,36	-0,40	-0,02	-0,12	0,02	22	-0,20	-0,74	-0,25	-0,06	-0,28	0,02
44	81	0,03	-0,06	0,36	0,00	0,00	0,00	82	0,02	-0,11	0,29	0,00	0,00	0,00
	78	0,03	-0,06	0,10	-0,02	-0,12	0,00	79	0,02	-0,11	0,03	-0,03	-0,13	0,00
45	82	0,02	-0,07	-0,19	0,00	0,00	0,00	83	0,02	-0,10	-0,30	0,00	0,00	0,00
	79	0,02	-0,07	0,01	-0,03	-0,13	0,00	80	0,02	-0,10	-0,10	-0,02	-0,12	0,00
46	83	0,03	0,32	-0,55	0,00	0,00	-0,01	30	-0,17	-0,65	-0,44	0,00	-0,02	-0,01
	80	0,03	0,32	-0,22	-0,02	-0,12	0,01	23	-0,17	-0,65	-0,11	-0,05	-0,26	0,01
47	87	0,03	-0,02	0,43	0,00	0,00	0,00	88	0,01	-0,12	0,41	0,00	-0,01	0,00
	84	0,03	-0,02	0,21	-0,02	-0,11	0,00	85	0,01	-0,12	0,18	-0,02	-0,11	0,00
48	88	0,01	-0,02	0,12	0,00	-0,01	0,00	89	0,00	-0,10	-0,02	0,01	0,03	0,00
	85	0,01	-0,02	0,17	-0,02	-0,11	0,00	86	0,00	-0,10	0,03	-0,03	-0,16	0,00
49	89	-0,01	0,18	0,02	0,01	0,03	-0,03	31	-0,12	-0,39	-0,23	-0,03	-0,14	-0,03
	86	-0,01	0,18	0,01	-0,03	-0,16	0,03	24	-0,12	-0,39	-0,24	-0,05	-0,27	0,03
50	94	0,00	-0,07	0,12	-0,01	-0,03	0,00	95	0,00	-0,06	-0,03	0,00	0,01	0,00
	90	0,00	-0,07	0,03	0,04	0,18	0,00	91	0,00	-0,06	-0,12	0,02	0,11	0,00
51	95	0,00	-0,07	-0,15	0,00	0,01	0,00	96	0,01	-0,03	-0,32	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	-0,07	-0,13	0,02	0,11	0,00	92	0,01	-0,03	-0,30	0,02	0,10	0,00
52	96	0,01	-0,13	-0,58	0,00	0,00	0,00	97	0,03	-0,02	-0,59	0,00	-0,01	0,00
	92	0,01	-0,13	-0,32	0,02	0,10	0,00	93	0,03	-0,02	-0,33	0,01	0,06	0,00
53	97	0,02	0,46	-0,80	0,00	-0,01	0,01	33	-0,23	-0,79	-0,48	0,01	0,04	0,01
	93	0,02	0,46	-0,47	0,01	0,06	-0,01	26	-0,23	-0,79	-0,16	0,02	0,08	-0,01
54	101	0,05	0,00	0,17	0,00	-0,01	0,00	102	0,05	-0,03	0,13	0,00	0,00	0,00
	98	-0,05	-0,02	-0,14	0,00	-0,02	0,00	99	-0,06	-0,05	-0,17	0,00	0,02	0,00
55	102	0,05	0,02	-0,12	0,00	0,00	-0,01	103	0,03	-0,05	-0,15	0,00	0,01	-0,01
	99	-0,03	0,01	0,15	0,00	0,02	0,01	100	-0,04	-0,06	0,12	-0,01	-0,09	0,01
56	103	0,05	0,40	-0,24	0,00	0,01	0,03	34	-0,19	-0,79	-0,27	0,00	0,00	0,04
	100	0,15	0,42	0,27	-0,01	-0,09	-0,04	27	-0,09	-0,77	0,24	0,07	0,38	-0,04
57	107	0,03	-0,03	0,54	0,00	0,00	0,00	108	0,01	-0,13	0,52	0,00	0,01	0,00
	104	0,03	-0,03	0,28	0,02	0,12	0,00	105	0,01	-0,13	0,26	0,02	0,12	0,00
58	108	0,01	-0,02	0,20	0,00	0,01	0,00	109	-0,01	-0,11	0,04	-0,01	-0,03	0,00
	105	0,01	-0,02	0,24	0,02	0,12	0,00	106	-0,01	-0,11	0,08	0,03	0,17	0,00

## EDIFICIO DI STAZIONE

### TENS. Var.Coperture: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
59	109	-0,01	0,18	0,08	-0,01	-0,03	0,03	35	-0,13	-0,40	-0,21	0,03	0,13	0,03
	106	-0,01	0,18	0,05	0,03	0,17	-0,03	28	-0,13	-0,40	-0,24	0,06	0,30	-0,03
60	113	0,01	-0,01	0,16	-0,06	-0,31	0,02	114	0,00	-0,06	0,07	0,03	0,14	0,02
	110	0,01	-0,01	0,08	0,02	0,10	-0,02	111	0,00	-0,06	0,00	-0,03	-0,14	-0,02
61	114	0,00	-0,06	-0,09	0,03	0,14	-0,02	115	0,01	-0,01	-0,17	-0,06	-0,31	-0,02
	111	0,00	-0,06	-0,01	-0,03	-0,14	0,02	112	0,01	-0,01	-0,09	0,02	0,11	0,02
62	115	0,01	0,01	-0,39	-0,06	-0,31	0,07	35	-0,02	-0,17	-0,32	0,24	1,22	0,07
	112	0,01	0,01	-0,13	0,02	0,11	-0,07	28	-0,02	-0,17	-0,06	-0,13	-0,65	-0,07
63	119	0,02	0,00	0,17	0,11	0,55	-0,03	120	0,01	-0,08	0,12	-0,05	-0,23	-0,03
	116	0,02	0,00	0,04	-0,04	-0,21	0,03	117	0,01	-0,08	-0,01	0,04	0,19	0,03
64	120	0,01	-0,06	-0,10	-0,05	-0,23	0,03	121	0,02	-0,01	-0,18	0,09	0,44	0,03
	117	0,01	-0,06	-0,02	0,04	0,19	-0,03	118	0,02	-0,01	-0,10	-0,03	-0,16	-0,03
65	121	0,02	0,03	-0,42	0,09	0,44	-0,09	32	-0,03	-0,20	-0,35	-0,34	-1,72	-0,09
	118	0,02	0,03	-0,13	-0,03	-0,16	0,09	25	-0,03	-0,20	-0,06	0,20	0,99	0,09

### CARATT. Corr. Tors. dir. 0: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	39	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01
	2	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	43	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	5	1,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	49	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01
	22	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	1,00	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
	7	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	56	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	6	1,00	0,00	0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	21	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
	1	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	1,00	0,00	-0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00
	2	1,50	0,02	0,01	0,00	-0,01	0,01	0,00	2	1,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,50	0,02	-0,02	-0,01	0,01	0,01	0,00	3	1,00	-0,02	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
	4	1,50	0,02	-0,06	0,00	0,03	0,01	0,00	4	1,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	1,50	-0,02	0,06	0,00	-0,03	-0,01	0,00	5	1,00	0,02	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	1,50	-0,02	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	6	1,00	0,02	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	7	1,50	-0,02	-0,02	0,01	0,01	-0,01	0,00	7	1,00	0,02	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
	8	1,50	-0,02	-0,06	0,00	0,03	-0,01	0,00	8	1,00	0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	4,60	-0,02	-0,07	0,04	0,08	-0,03	0,00	1	1,50	0,02	0,07	-0,04	0,10	-0,03	0,00
	2	4,60	-0,03	-0,02	0,02	0,03	-0,04	0,00	2	1,50	0,03	0,02	-0,02	0,03	-0,04	0,00
	3	4,60	-0,03	0,03	-0,03	-0,03	-0,04	0,00	3	1,50	0,03	-0,03	0,03	-0,04	-0,04	0,00
	4	4,60	-0,03	0,07	-0,03	-0,08	-0,03	0,00	4	1,50	0,03	-0,07	0,03	-0,10	-0,03	0,00
	5	4,60	0,02	-0,07	-0,04	0,08	0,03	0,00	5	1,50	-0,02	0,07	0,04	0,10	0,03	0,00
	6	4,60	0,03	-0,02	-0,02	0,03	0,04	0,00	6	1,50	-0,03	0,02	0,02	0,03	0,04	0,00
	7	4,60	0,03	0,03	0,03	-0,03	0,04	0,00	7	1,50	-0,03	-0,03	-0,03	-0,04	0,04	0,00
	8	4,60	0,03	0,07	0,03	-0,08	0,03	0,00	8	1,50	-0,03	-0,07	-0,03	-0,10	0,03	0,00
	5	4,60	0,00	0,01	0,00	-0,04	0,00	0,00	6	4,60	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	7	4,60	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	8	4,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	-0,06	0,00	0,11	0,00	0,00	1	4,60	0,00	0,06	0,00	0,11	0,00	0,00
	8	4,60	0,00	0,05	0,00	-0,10	0,00	0,00	4	4,60	0,00	-0,05	0,00	-0,10	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	3	4,60	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
	1	4,60	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	2	4,60	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	3	4,60	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	3	4,60	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00
	39	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	40	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	41	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	42	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	44	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
	46	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	4	1,00	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
	49	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	50	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	51	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	51	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	52	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	6	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01
	56	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	8	1,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
	59	1,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	60	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	60	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	61	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	61	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	62	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	63	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	64	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	64	1,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	5	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

### TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	7	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,01	0,04	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,03	0,00



## EDIFICIO DI STAZIONE

### TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
3	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	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	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	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	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	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	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	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	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	18	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	7	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,04	0,00
11	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	14	0,01	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	20	0,01	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	5	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,04	0,00
13	36	0,03	0,08	0,02	0,26	1,30	-0,09	74	0,01	-0,06	0,11	-0,06	-0,30	-0,09
	21	0,03	0,08	-0,05	-0,11	-0,53	0,08	70	0,01	-0,06	0,03	0,04	0,20	0,08
14	29	0,00	-0,04	0,04	0,05	0,24	-0,02	81	0,01	0,00	0,09	-0,01	-0,05	-0,02
	22	0,00	-0,04	-0,05	-0,02	-0,08	0,01	78	0,01	0,00	0,00	0,01	0,04	0,01
15	30	0,00	-0,03	0,03	-0,05	-0,27	0,02	87	0,01	0,00	0,08	0,02	0,08	0,02
	23	0,00	-0,03	-0,05	0,02	0,09	-0,02	84	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,06	-0,02
16	32	-0,03	-0,06	-0,03	0,19	0,95	-0,07	94	-0,01	0,04	-0,10	-0,04	-0,22	-0,07
	25	-0,03	-0,06	0,04	-0,07	-0,36	0,06	90	-0,01	0,04	-0,04	0,03	0,15	0,06
17	33	0,00	0,05	-0,05	0,05	0,24	-0,02	101	-0,01	0,00	-0,05	-0,01	-0,05	-0,02
	26	-0,05	0,04	0,04	-0,02	-0,07	0,01	98	-0,06	-0,01	0,04	0,01	0,02	0,01
18	34	0,00	0,02	-0,04	-0,05	-0,27	0,02	107	-0,01	0,01	-0,08	0,02	0,08	0,02
	27	0,00	0,02	0,05	0,02	0,09	-0,02	104	-0,01	0,01	0,00	-0,01	-0,06	-0,02
19	31	0,05	0,12	0,02	0,06	0,30	-0,02	113	0,01	-0,10	0,18	-0,01	-0,07	-0,02
	24	0,05	0,12	-0,13	-0,02	-0,08	0,02	110	0,01	-0,10	0,03	0,01	0,05	0,02
20	36	-0,08	-0,16	-0,02	0,08	0,40	-0,03	119	-0,02	0,14	-0,24	-0,02	-0,09	-0,03
	21	-0,08	-0,16	0,20	-0,02	-0,11	0,02	116	-0,02	0,14	-0,02	0,01	0,07	0,02
21	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	46	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
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	12	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
	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	61	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
34	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
38	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
39	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
40	74	0,00	0,01	0,03	-0,06	-0,30	0,01	75	0,00	-0,01	0,03	0,01	0,07	0,01
	70	0,00	0,01	0,03	0,04	0,20	-0,02	71	0,00	-0,01	0,03	0,00	-0,02	-0,02
41	75	0,00	0,00	0,03	0,01	0,07	-0,01	76	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,01
	71	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,02	0,00	72	0,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00
42	76	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,00	77	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,05	0,00
	72	0,00	0,01	0,02	0,00	0,01	0,00	73	-0,01	-0,01	0,00	0,01	0,04	0,00
43	77	-0,01	0,00	0,08	-0,01	-0,05	0,01	29	0,00	0,03	0,03	0,05	0,24	0,01
	73	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,04	-0,02	22	0,00	0,03	-0,05	-0,02	-0,08	-0,02
44	81	0,01	0,02	0,02	-0,01	-0,05	0,00	82	0,00	-0,02	0,04	0,00	0,00	0,00
	78	0,01	0,02	0,00	0,01	0,04	0,00	79	0,00	-0,02	0,02	0,00	0,00	0,00

# EDIFICIO DI STAZIONE

## TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
45	82	0,00	0,02	0,04	0,00	0,00	0,00	83	-0,01	-0,02	0,02	0,01	0,06	0,00
	79	0,00	0,02	0,02	0,00	0,00	0,00	80	-0,01	-0,02	0,00	-0,01	-0,04	0,00
46	83	-0,01	0,00	0,09	0,01	0,06	-0,02	30	0,00	0,04	0,04	-0,05	-0,27	-0,02
	80	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,04	0,01	23	0,00	0,04	-0,05	0,02	0,09	0,01
47	87	0,01	0,01	0,01	0,02	0,08	-0,01	88	0,00	-0,01	0,04	-0,01	-0,07	-0,01
	84	0,01	0,01	0,00	-0,01	-0,06	0,00	85	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,02	0,00
48	88	0,00	0,01	0,02	-0,01	-0,07	0,01	89	0,00	-0,01	0,03	0,04	0,21	0,01
	85	0,00	0,01	0,02	0,00	0,02	-0,01	86	0,00	-0,01	0,03	-0,03	-0,14	-0,01
49	89	0,00	0,04	0,09	0,04	0,21	-0,06	31	-0,02	-0,05	0,02	-0,18	-0,88	-0,06
	86	0,00	0,04	0,03	-0,03	-0,14	0,05	24	-0,02	-0,05	-0,04	0,07	0,33	0,05
50	94	0,00	-0,01	-0,04	-0,04	-0,22	0,01	95	0,00	0,01	-0,04	0,01	0,05	0,01
	90	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,15	-0,01	91	0,00	0,01	-0,04	0,00	-0,01	-0,01
51	95	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,05	-0,01	96	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,01
	91	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,01	0,00	92	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00
52	96	0,00	-0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	97	0,01	0,02	-0,02	-0,01	-0,05	0,00
	92	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,01	0,00	93	0,01	0,02	0,00	0,01	0,04	0,00
53	97	0,01	-0,01	-0,09	-0,01	-0,05	0,01	33	0,00	-0,03	-0,04	0,05	0,24	0,01
	93	0,01	-0,01	0,00	0,01	0,04	-0,02	26	0,00	-0,03	0,05	-0,01	-0,07	-0,02
54	101	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,05	0,00	102	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
	98	-0,02	-0,02	0,00	0,00	0,02	-0,01	99	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01
55	102	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	103	0,01	0,02	-0,01	0,01	0,06	0,00
	99	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	100	0,02	0,02	0,00	0,00	-0,02	-0,01
56	103	0,01	0,00	-0,05	0,01	0,06	-0,02	34	0,00	-0,05	-0,05	-0,05	-0,27	-0,02
	100	0,06	0,01	0,04	-0,01	-0,03	0,02	27	0,05	-0,04	0,04	0,02	0,09	0,02
57	107	-0,01	-0,02	-0,01	0,02	0,08	-0,01	108	0,00	0,01	-0,04	-0,01	-0,07	-0,01
	104	-0,01	-0,02	0,00	-0,01	-0,06	0,00	105	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,02	0,00
58	108	0,00	-0,01	-0,03	-0,01	-0,07	0,01	109	0,00	0,01	-0,03	0,04	0,21	0,01
	105	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,02	-0,01	106	0,00	0,01	-0,03	-0,03	-0,14	-0,01
59	109	0,00	-0,04	-0,10	0,04	0,21	-0,06	35	0,02	0,05	-0,03	-0,17	-0,87	-0,06
	106	0,00	-0,04	-0,04	-0,03	-0,14	0,05	28	0,02	0,05	0,04	0,07	0,33	0,05
60	113	0,01	0,04	0,02	-0,01	-0,07	0,00	114	0,00	-0,02	0,05	0,00	0,00	0,00
	110	0,01	0,04	0,03	0,01	0,05	0,00	111	0,00	-0,02	0,05	0,00	0,00	0,00
61	114	0,00	0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	115	-0,01	-0,04	0,02	0,01	0,07	0,00
	111	0,00	0,02	0,05	0,00	0,00	0,00	112	-0,01	-0,04	0,03	-0,01	-0,06	0,00
62	115	-0,01	0,10	0,18	0,01	0,07	-0,02	35	-0,05	-0,12	0,02	-0,06	-0,29	-0,02
	112	-0,01	0,10	0,03	-0,01	-0,06	0,02	28	-0,05	-0,12	-0,13	0,01	0,06	0,02
63	119	-0,02	-0,05	-0,01	-0,02	-0,09	0,00	120	0,00	0,03	-0,05	0,00	0,01	0,00
	116	-0,02	-0,05	-0,02	0,01	0,07	-0,01	117	0,00	0,03	-0,06	0,00	0,00	-0,01
64	120	0,00	-0,02	-0,04	0,00	0,01	0,00	121	0,01	0,04	-0,02	0,01	0,06	0,00
	117	0,00	-0,02	-0,06	0,00	0,00	0,00	118	0,01	0,04	-0,03	-0,01	-0,06	0,00
65	121	0,01	-0,10	-0,19	0,01	0,06	-0,02	32	0,06	0,13	-0,02	-0,06	-0,29	-0,02
	118	0,01	-0,10	-0,03	-0,01	-0,06	0,02	25	0,06	0,13	0,14	0,01	0,06	0,02

## CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,00	0,00	-0,11	0,00	0,04	0,00	-0,02	39	1,00	0,00	0,04	0,00	0,04	0,00	0,02
	2	1,00	0,00	-0,04	0,00	0,04	0,00	0,00	43	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,02	46	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	-0,02
	5	1,00	0,00	0,10	0,00	-0,05	0,00	-0,01	49	1,00	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,00	0,02
	22	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	7	1,00	0,00	-0,10	0,00	-0,08	0,00	0,00
	7	1,00	0,00	-0,06	0,00	0,02	0,00	0,02	56	1,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02
	6	1,00	0,00	0,11	0,00	-0,06	0,00	0,01	21	1,00	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,00	-0,01
	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	59	1,00	0,00	0,07	0,00	0,04	0,00	0,01
	1	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	62	1,00	0,00	-0,08	0,00	-0,06	0,00	0,01
	2	1,50	0,07	0,05	0,01	-0,02	0,03	0,00	2	1,00	-0,07	-0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00
	3	1,50	0,07	-0,05	-0,02	0,03	0,03	0,00	3	1,00	-0,07	0,05	0,02	0,00	0,00	0,00
	4	1,50	0,06	-0,18	0,00	0,09	0,03	0,00	4	1,00	-0,06	0,18	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	1,50	-0,05	0,20	0,00	-0,10	-0,03	0,00	5	1,00	0,05	-0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	1,50	-0,07	0,05	-0,03	-0,02	-0,03	0,00	6	1,00	0,07	-0,05	0,03	0,00	0,00	0,00
	7	1,50	-0,06	-0,05	0,04	0,03	-0,03	0,00	7	1,00	0,06	0,05	-0,04	0,00	0,00	0,00
	8	1,50	-0,06	-0,18	0,00	0,09	-0,03	0,00	8	1,00	0,06	0,18	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	4,60	-0,08	-0,23	0,13	0,26	-0,10	-0,01	1	1,50	0,08	0,23	-0,13	0,33	-0,11	0,01
	2	4,60	-0,10	-0,07	0,07	0,08	-0,12	-0,01	2	1,50	0,10	0,07	-0,07	0,10	-0,13	0,01
	3	4,60	-0,10	0,08	-0,09	-0,09	-0,13	-0,01	3	1,50	0,10	-0,08	0,09	-0,12	-0,13	0,01
	4	4,60	-0,08	0,22	-0,11	-0,25	-0,10	-0,01	4	1,50	0,08	-0,22	0,11	-0,32	-0,11	0,01
	5	4,60	0,08	-0,23	-0,13	0,26	0,10	-0,01	5	1,50	-0,08	0,23	0,13	0,33	0,11	0,01
	6	4,60	0,10	-0,07	-0,07	0,08	0,12	-0,01	6	1,50	-0,10	0,07	0,07	0,10	0,12	0,01
	7	4,60	0,10	0,08	0,09	-0,09	0,13	-0,01	7	1,50	-0,10	-0,08	-0,09	-0,12	0,13	0,01
	8	4,60	0,08	0,22	0,11	-0,25	0,10	-0,01	8	1,50	-0,08	-0,22	-0,11	-0,32	0,11	0,01
	5	4,60	0,00	0,04	0,00	-0,12	0,00	0,00	6	4,60	0,00	-0,04	0,00	-0,09	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00	7	4,60	0,00	-0,03	0,00	-0,07	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,06	0,00	-0,09	0,00	0,00	8	4,60	0,00	-0,06	0,00	-0,13	0,00	0,00
	5	4,60	0,00	-0,18	0,00	0,35	0,00	0,00	1	4,60	0,00	0,18	0,00	0,35	0,00	0,00
	8	4,60	0,00	0,17	0,00	-0,33	0,00	0,00	4	4,60	0,00	-0,17	0,00	-0,33	0,00	0,00
	7	4,60	0,00	0,06	0,00	-0,12	0,00	0,00	3	4,60	0,00	-0,06	0,00	-0,12	0,00	0,00
	1	4,60	0,00	-0,05	0,00	0,12	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,05	0,00	0,09	0,00	0,00
	6	4,60	0,00	-0,06	0,00	0,11	0,00	0,00	2	4,60	0,00	0,06	0,00	0,11	0,00	0,00
	2	4,60	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	3	4,60	0,00	0,03	0,00	0,06	0,00	0,00
	3	4,60	0,00	-0,06	0,00	0,10	0,00	0,00	4	4,60	0,00	0,06	0,00	0,13	0,00	0,00
	39	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	40	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	40	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	41	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	41	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	42	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	-0,01
	42	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**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)
43	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	44	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
44	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	45	1,00	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
45	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,05	0,00	0,04	0,00	0,00
46	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	47	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01
47	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	48	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
48	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,02	4	1,00	0,00	0,10	0,00	0,04	0,00	0,01
49	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
50	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	51	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
51	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	52	1,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
52	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	6	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	-0,02
56	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,01	57	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01
57	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	58	1,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
58	1,00	0,00	0,04	0,00	-0,03	0,00	-0,02	8	1,00	0,00	-0,10	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00
59	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	60	1,00	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00	0,00
60	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	61	1,00	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,00
61	1,00	0,00	-0,07	0,00	0,04	0,00	-0,01	8	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
62	1,00	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	63	1,00	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,00	0,00
63	1,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	64	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
64	1,00	0,00	0,07	0,00	-0,04	0,00	-0,01	5	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,01

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

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
Nro	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
1	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
2	7	0,00	0,00	0,00	0,02	0,06	-0,01	8	0,00	0,00	0,00	0,03	0,13	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,04	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,10	0,01
3	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	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	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	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	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	13	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	62	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00
	4	0,02	0,01	0,01	0,00	-0,02	0,00	61	0,02	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00
7	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	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	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
8	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
9	16	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	67	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	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	18	0,01	0,00	0,00	0,03	0,01	0,01	19	0,01	0,00	0,00	0,01	0,13	0,01
	8	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,03	-0,01	7	-0,01	-0,01	0,00	-0,02	-0,12	0,00
11	18	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,01	-0,01	69	-0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	-0,01
	8	-0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	68	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
12	14	0,04	0,01	0,02	0,03	0,04	0,00	20	0,05	0,05	0,02	-0,01	0,05	0,00
	6	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,07	0,01	5	0,00	0,04	0,01	-0,02	-0,12	0,01
13	36	0,11	0,25	0,06	0,84	4,18	-0,28	74	0,02	-0,18	0,34	-0,20	-0,98	-0,28
	21	0,11	0,25	-0,18	-0,34	-1,69	0,26	70	0,02	-0,18	0,10	0,13	0,64	0,26
14	29	-0,01	-0,12	0,13	0,15	0,76	-0,06	81	0,02	0,01	0,28	-0,03	-0,17	-0,06
	22	-0,01	-0,12	-0,16	-0,05	-0,25	0,04	78	0,02	0,01	0,00	0,02	0,12	0,04
15	30	0,01	-0,08	0,10	-0,18	-0,88	0,05	87	0,02	-0,01	0,25	0,05	0,25	0,05
	23	0,01	-0,08	-0,16	0,06	0,28	-0,07	84	0,02	-0,01	-0,01	-0,04	-0,18	-0,07
16	32	-0,08	-0,18	-0,09	0,61	3,05	-0,21	94	-0,02	0,13	-0,33	-0,14	-0,71	-0,21
	25	-0,08	-0,18	0,11	-0,23	-1,16	0,20	90	-0,02	0,13	-0,13	0,10	0,49	0,20
17	33	0,01	0,16	-0,17	0,15	0,76	-0,06	101	-0,02	0,00	-0,17	-0,03	-0,17	-0,06
	26	-0,17	0,13	0,13	-0,05	-0,22	0,05	98	-0,20	-0,04	0,13	0,02	0,06	0,04
18	34	-0,01	0,08	-0,13	-0,18	-0,88	0,05	107	-0,02	0,02	-0,27	0,05	0,25	0,05
	27	-0,01	0,08	0,15	0,06	0,28	-0,07	104	-0,02	0,02	0,00	-0,04	-0,18	-0,07
19	31	0,17	0,38	0,07	0,19	0,96	-0,08	113	0,03	-0,31	0,58	-0,04	-0,22	-0,08
	24	0,17	0,38	-0,43	-0,05	-0,24	0,06	110	0,03	-0,31	0,08	0,03	0,17	0,06
20	36	-0,24	-0,52	-0,07	0,26	1,28	-0,10	119	-0,05	0,44	-0,77	-0,06	-0,29	-0,10
	21	-0,24	-0,52	0,65	-0,07	-0,36	0,08	116	-0,05	0,44	-0,06	0,04	0,22	0,08
21	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
22	49	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	52	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
27	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01
28	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	46	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

## EDIFICIO DI STAZIONE

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

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	12	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
33	62	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	14	0,01	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	0,00
	61	-0,01	-0,02	0,02	0,00	-0,01	0,00	6	-0,01	0,00	0,01	0,01	0,04	0,00
34	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
35	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
36	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
37	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00
	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,00
38	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00
39	69	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00
	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00
40	74	0,01	0,04	0,08	-0,20	-0,98	0,04	75	0,00	-0,03	0,08	0,04	0,22	0,04
	70	0,01	0,04	0,09	0,13	0,64	-0,06	71	0,00	-0,03	0,09	-0,01	-0,07	-0,06
41	75	0,00	0,00	0,08	0,04	0,22	-0,02	76	0,00	-0,01	0,05	0,00	-0,01	-0,02
	71	0,00	0,00	0,09	-0,01	-0,07	0,00	72	0,00	-0,01	0,06	0,01	0,03	0,00
42	76	-0,01	0,03	0,11	0,00	-0,01	-0,02	77	-0,02	-0,05	0,04	-0,03	-0,17	-0,02
	72	-0,01	0,03	0,06	0,01	0,03	0,00	73	-0,02	-0,05	-0,01	0,03	0,13	0,00
43	77	-0,02	0,01	0,25	-0,03	-0,17	0,04	29	-0,01	0,09	0,10	0,15	0,76	0,04
	73	-0,02	0,01	-0,01	0,03	0,13	-0,06	22	-0,01	0,09	-0,16	-0,05	-0,25	-0,06
44	81	0,02	0,06	0,07	-0,03	-0,17	-0,01	82	0,00	-0,06	0,13	0,00	-0,01	-0,01
	78	0,02	0,06	0,00	0,02	0,12	-0,01	79	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00	-0,01
45	82	0,00	0,06	0,13	0,00	-0,01	0,00	83	-0,02	-0,06	0,07	0,04	0,20	0,00
	79	0,00	0,06	0,06	0,00	0,00	-0,02	80	-0,02	-0,06	0,00	-0,03	-0,14	-0,02
46	83	-0,02	-0,01	0,29	0,04	0,20	-0,06	30	0,01	0,13	0,13	-0,18	-0,88	-0,06
	80	-0,02	-0,01	0,00	-0,03	-0,14	0,05	23	0,01	0,13	-0,15	0,06	0,28	0,05
47	87	0,02	0,05	0,04	0,05	0,25	-0,03	88	0,01	-0,03	0,12	-0,04	-0,21	-0,03
	84	0,02	0,05	-0,01	-0,04	-0,18	0,01	85	0,01	-0,03	0,08	0,01	0,06	0,01
48	88	0,00	0,04	0,08	-0,04	-0,21	0,02	89	-0,01	-0,04	0,08	0,14	0,68	0,02
	85	0,00	0,04	0,08	0,01	0,06	-0,04	86	-0,01	-0,04	0,08	-0,09	-0,46	-0,04
49	89	-0,01	0,13	0,29	0,14	0,68	-0,19	31	-0,07	-0,17	0,07	-0,56	-2,81	-0,19
	86	-0,01	0,13	0,09	-0,09	-0,46	0,17	24	-0,07	-0,17	-0,13	0,21	1,06	0,17
50	94	-0,01	-0,04	-0,12	-0,14	-0,71	0,02	95	0,00	0,03	-0,12	0,03	0,16	0,02
	90	-0,01	-0,04	-0,12	0,10	0,49	-0,04	91	0,00	0,03	-0,12	-0,01	-0,04	-0,04
51	95	0,00	0,00	-0,12	0,03	0,16	-0,02	96	0,00	0,01	-0,08	0,00	0,00	-0,02
	91	0,00	0,00	-0,12	-0,01	-0,04	0,00	92	0,00	0,01	-0,09	0,01	0,03	0,00
52	96	0,01	-0,03	-0,14	0,00	0,00	-0,02	97	0,02	0,05	-0,06	-0,03	-0,17	-0,02
	92	0,01	-0,03	-0,09	0,01	0,03	0,00	93	0,02	0,05	-0,01	0,03	0,14	0,00
53	97	0,02	-0,02	-0,28	-0,03	-0,17	0,05	33	0,01	-0,08	-0,13	0,15	0,76	0,05
	93	0,02	-0,02	0,00	0,03	0,14	-0,06	26	0,01	-0,08	0,15	-0,04	-0,22	-0,06
54	101	-0,02	-0,06	-0,04	-0,03	-0,17	0,00	102	0,00	0,07	-0,04	0,00	-0,01	0,00
	98	-0,07	-0,07	0,01	0,01	0,06	-0,02	99	-0,04	0,06	0,00	0,01	0,01	-0,02
55	102	0,00	-0,07	-0,04	0,00	-0,01	0,00	103	0,02	0,06	-0,04	0,04	0,20	0,00
	99	0,04	-0,06	0,01	-0,01	0,00	-0,02	100	0,07	0,07	0,00	-0,01	-0,08	-0,02
56	103	0,02	0,01	-0,17	0,04	0,20	-0,07	34	-0,01	-0,17	-0,17	-0,18	-0,88	-0,07
	100	0,20	0,04	0,14	-0,02	-0,08	0,05	27	0,17	-0,14	0,13	0,06	0,29	0,05
57	107	-0,02	-0,05	-0,05	0,05	0,25	-0,03	108	-0,01	0,03	-0,14	-0,04	-0,21	-0,03
	104	-0,02	-0,05	0,00	-0,04	-0,18	0,01	105	-0,01	0,03	-0,10	0,01	0,06	0,01
58	108	0,00	-0,04	-0,10	-0,04	-0,21	0,02	109	0,01	0,05	-0,10	0,14	0,68	0,02
	105	0,00	-0,04	-0,10	0,01	0,06	-0,04	106	0,01	0,05	-0,10	-0,09	-0,46	-0,04
59	109	0,01	-0,14	-0,32	0,14	0,68	-0,19	35	0,08	0,17	-0,09	-0,56	-2,81	-0,19
	106	0,01	-0,14	-0,11	-0,09	-0,46	0,17	28	0,08	0,17	0,12	0,21	1,05	0,17
60	113	0,04	0,12	0,06	-0,04	-0,22	-0,01	114	0,00	-0,06	0,15	0,00	0,00	-0,01
	110	0,04	0,12	0,08	0,03	0,17	-0,01	111	0,00	-0,06	0,17	0,00	0,00	-0,01
61	114	0,00	0,06	0,15	0,00	0,00	-0,01	115	-0,04	-0,12	0,06	0,04	0,21	-0,01
	111	0,00	0,06	0,17	0,00	0,00	-0,01	112	-0,04	-0,12	0,09	-0,04	-0,18	-0,01
62	115	-0,03	0,31	0,59	0,04	0,21	-0,08	35	-0,17	-0,38	0,08	-0,19	-0,95	-0,08
	112	-0,03	0,31	0,09	-0,04	-0,18	0,06	28	-0,17	-0,38	-0,42	0,04	0,21	0,06
63	119	-0,05	-0,17	-0,03	-0,06	-0,29	0,00	120	0,00	0,09	-0,15	0,00	0,02	0,00
	116	-0,05	-0,17	-0,06	0,04	0,22	-0,02	117	0,00	0,09	-0,18	0,00	-0,01	-0,02
64	120	0,00	-0,07	-0,14	0,00	0,02	-0,01	121	0,04	0,13	-0,05	0,04	0,20	-0,01
	117	0,00	-0,07	-0,18	0,00	-0,01	-0,01	118	0,04	0,13	-0,09	-0,04	-0,18	-0,01
65	121	0,04	-0,34	-0,62	0,04	0,20	-0,08	32	0,19	0,41	-0,07	-0,19	-0,93	-0,08
	118	0,04	-0,34	-0,09	-0,04	-0,18	0,06	25	0,19	0,41	0,46	0,04	0,18	0,06

### SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	1,00	1,50	21	36	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
1	1,50	4,60	36	37	2	18	2,291	15,500					VERIFICATO
2	1,00	1,50	22	29	2	21	0,013	2,500					VERIFICATO
2	1,50	4,60	29	38	2	18	1,823	15,500					VERIFICATO
3	1,00	1,50	23	30	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO

## EDIFICIO DI STAZIONE

### 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	Sisma Nro	Combin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma Nro	Combin Nro	Spostam. Calcolo (mm)		Spostam. Limite (mm)
3	1,50	4,60	30	39	2	24	1,655	15,500					VERIFICATO
4	1,00	1,50	24	31	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
4	1,50	4,60	31	40	2	24	1,782	15,500					VERIFICATO
5	1,00	1,50	25	32	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
5	1,50	4,60	32	41	2	23	2,253	15,500					VERIFICATO
6	1,00	1,50	26	33	2	21	0,013	2,500					VERIFICATO
6	1,50	4,60	33	42	2	23	1,774	15,500					VERIFICATO
7	1,00	1,50	27	34	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO
7	1,50	4,60	34	43	2	21	1,708	15,500					VERIFICATO
8	1,00	1,50	28	35	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
8	1,50	4,60	35	44	2	21	1,829	15,500					VERIFICATO
9	0,00	1,00	3	15	1	7	0,026	5,000					VERIFICATO
10	0,00	1,00	1	16	2	30	0,002	5,000					VERIFICATO
11	0,00	1,00	4	13	1	7	0,027	5,000					VERIFICATO
12	0,00	1,00	2	17	1	5	0,009	5,000					VERIFICATO
13	0,00	1,00	45	67	1	5	0,005	5,000					VERIFICATO
14	0,00	1,00	46	65	1	7	0,008	5,000					VERIFICATO
17	0,00	1,00	49	64	1	7	0,013	5,000					VERIFICATO
20	0,00	1,00	52	63	1	7	0,020	5,000					VERIFICATO
23	0,00	1,00	6	14	1	7	0,017	5,000					VERIFICATO
24	0,00	1,00	8	18	1	7	0,013	5,000					VERIFICATO
31	0,00	1,00	55	66	1	7	0,026	5,000					VERIFICATO
37	0,00	1,00	61	62	1	5	0,027	5,000					VERIFICATO
38	0,00	1,00	68	69	1	7	0,010	5,000					VERIFICATO
39	1,00	1,50	70	74	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
40	1,00	1,50	71	75	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
41	1,00	1,50	72	76	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
42	1,00	1,50	73	77	2	21	0,013	2,500					VERIFICATO
43	1,00	1,50	78	81	2	28	0,013	2,500					VERIFICATO
44	1,00	1,50	79	82	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO
45	1,00	1,50	80	83	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO
46	1,00	1,50	84	87	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO
47	1,00	1,50	85	88	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
48	1,00	1,50	86	89	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
49	1,00	1,50	90	94	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
50	1,00	1,50	91	95	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
51	1,00	1,50	92	96	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
52	1,00	1,50	93	97	2	21	0,013	2,500					VERIFICATO
53	1,00	1,50	98	101	2	27	0,033	2,500					VERIFICATO
54	1,00	1,50	99	102	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO
55	1,00	1,50	100	103	2	23	0,032	2,500					VERIFICATO
56	1,00	1,50	104	107	2	27	0,013	2,500					VERIFICATO
57	1,00	1,50	105	108	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
58	1,00	1,50	106	109	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
59	1,00	1,50	110	113	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
60	1,00	1,50	111	114	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
61	1,00	1,50	112	115	2	27	0,014	2,500					VERIFICATO
62	1,00	1,50	116	119	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
63	1,00	1,50	117	120	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO
64	1,00	1,50	118	121	2	21	0,014	2,500					VERIFICATO

### BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	Rig.Tors. (t*m)	(r/ls) <sup>2</sup>
1	1,00	3,98	6,40	2,70	6,48	2,18	0,08	-0,52	1,30	5,00	827508	378730	3816211	1,24
2	1,50	94,04	7,16	2,26	7,13	1,58	-0,03	-0,68	4,50	14,30	13688000	4092796	320167488	0,82
3	4,60	76,77	7,19	2,25	7,37	2,24	0,17	-0,01	4,50	14,30	8572	6488	222413	0,98

### VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	DIREZIONE X						DIREZIONE Y					
				Tagliante Comb.(t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante Comb.(t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta
1	1,00	3,98	0,0	0,27	0,00	0,00	827	0,0	0,066	0,43	-0,04	0,00	179354	0,0	0,000

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO**

Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	DIREZIONE X						DIREZIONE Y					
				Tagliante Comb.(t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante Comb.(t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
2	1,50	94,04	0,0	11,32	8,04	0,00	3760651	0,0	0,000	12,27	9,01	0,00	4222947	0,0	0,000
3	4,60	76,77	-18,4	8,02	8,02	0,94	8572	-99,8	0,020	8,09	-0,07	0,00	32914	-99,2	0,007

**PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI**

Piano N.r	RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti
1	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00
2	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00
3	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00

**STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE**

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
1	1,00	1	26	1	33	1,10	1,3	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,10	1,3	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	6	0,0	16	103	8
2.5	5	60	5	28	1,10	0,5	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8	
2	1,00	1	26	1	2	1,10	3,0	0,0	18	3	1	9,6	9,6	1	0,0	-8,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	8	14	0,0	16	0	8
3	1,00	/	80	3	2	1,10	3,0	0,0	18	3	1	9,6	9,6	1	0,0	-8,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	8	14	0,0	16	120	8
2.5	4	60	5	18	1,10	0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	1,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
3	1,00	1	26	1	2	1,10	2,5	0,0	18	2	1	9,6	9,6	1	0,0	-8,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	7	13	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	2	1,10	2,5	0,0	18	2	1	9,6	9,6	1	0,0	-7,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	7	12	0,0	16	109	8
2.5	4	60	5	18	1,10	0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	1,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
5	1,00	1	26	1	28	1,10	1,3	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	28	1,10	1,3	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	103	8
2.5	5	60	5	33	1,10	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8	
22	1,00	26	1	11	1,10	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-1,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	3	0,0	16	56	8	
7	1,00	80	3	11	1,10	2,6	0,0	18	3	1	9,6	9,6	1	0,0	6,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	6	11	0,0	16	158	8	
2.5	60	5	11	1,10	5,9	0,0	18	6	1	9,6	9,6	1	0,0	12,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	11	20	0,0	16	56	8		
7	1,00	1	26	1	18	1,10	5,8	0,0	18	5	1	9,6	9,6	1	0,0	-13,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	12	22	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,10	5,8	0,0	18	5	1	9,6	9,6	1	0,0	-13,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	12	21	0,0	16	109	8
2.5	4	60	5	27	1,10	-0,2	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	-2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8	
6	1,00	26	1	5	1,10	5,2	0,0	18	5	1	9,6	9,6	1	0,0	-14,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	14	24	0,0	16	40	8	
21	1,00	80	3	5	1,10	5,2	0,0	18	5	1	9,6	9,6	0	0,0	0,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
2.5	60	5	21	1,10	-1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-10,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	10	17	0,0	16	40	8		
4	1,00	1	26	1	18	1,10	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,10	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	113	8
2.5	4	60	5	30	1,10	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	22	0,0	2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8	
1	1,00	1	26	1	27	1,10	1,0	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	27	1,10	1,0	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	113	8
2.5	4	60	5	24	1,10	0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	24	0,0	2,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8	
1	1,00	2	26	1	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	103	8
2.5	5	60	5	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	2,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8	
1	1,00	3	26	1	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-2,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	103	8
2.5	5	60	5	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8	
1	1,00	4	26	1	24	1,10	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	6	0,0	16	103	8
2.5	5	60	5	12	1,10	0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	4,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	0	8	
1	1,00	5	26	1	28	1,10	1,0	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	-0,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	1	1	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	12	1,10	2,7	0,0	18	3	1	9,6	9,6	1	0,0	7,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	7	13	0,0	16	103	8
2.5	5	60	5	12	1,10	2,7	0,0	18	3	1	9,6	9,6	1	0,0	8,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	8	14	0,0	16	0	8	
2	1,00	2	26	1	2	1,10	0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	0	8
3	1,00	/	80	3	30	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	120	8
2.5	4	60	5	30	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	0	8	
2	1,00	3	26	1	30	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	0	8
3	1,00	/	80	3	23	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	120	8
2.5	4	60	5	12	1,10	0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	4,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	0	8	

## EDIFICIO DI STAZIONE

### STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	S e z Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi				
2.5		4	60	5	12	1,10	2,7	0,0	18	3	1	9,6	9,6	1	0,0	8,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	8	13	0,0	16	0	8
3	1,00	2	26	1	2	1,10	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	-4,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	23	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	6	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	30	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
3	1,00	3	26	1	23	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	23	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	23	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
3	1,00	4	26	1	18	1,10	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	14	1,10	-0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	4,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	23	1,10	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	0	8
5	1,00	2	26	1	28	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	28	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	28	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
5	1,00	3	26	1	28	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	28	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	28	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
5	1,00	4	26	1	21	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	21	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	8	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	17	1,10	0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	5,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	9	0,0	16	0	8
5	1,00	5	26	1	11	1,10	2,5	0,0	18	2	1	9,6	9,6	1	0,0	2,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	12	1,10	5,5	0,0	18	5	1	9,6	9,6	1	0,0	12,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	11	20	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	12	1,10	5,5	0,0	18	5	1	9,6	9,6	1	0,0	13,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	12	21	0,0	16	0	8
7	1,00	2	26	1	7	1,10	0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-5,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	9	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-5,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	8	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	27	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
7	1,00	3	26	1	18	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	6	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,10	-1,0	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	18	1,10	-0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	6	0,0	16	0	8
7	1,00	4	26	1	14	1,10	-0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	1	0,0	-2,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	11	1,10	-0,5	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	7	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	18	1,10	1,1	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	0	8
4	1,00	2	26	1	23	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	23	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	5	1,10	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
4	1,00	3	26	1	8	1,10	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	18	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
4	1,00	4	26	1	27	1,10	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	18	0,0	-2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	23	1,10	1,3	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	23	1,10	1,3	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	5,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	9	0,0	16	0	8
1	1,00	2	26	1	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	33	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	11	1,10	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
1	1,00	3	26	1	14	1,10	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	-3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	28	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	28	1,10	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
1	1,00	4	26	1	21	1,10	0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	20	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	33	1,10	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	4,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	8	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	33	1,10	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	1	0,0	5,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	8	0,0	16	0	8

### STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	S e z Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
5	4,60	3	1	17	-2,8	0,0	0,0	22	7	2	4,8	4,8	1	0,0	7,7	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	23	21	0,0	11	50	8
6	4,60	30	3	1	5,4	0,0	0,0	23	13	4	4,0	4,8	1	0,0	-8,1	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	24	44	0,0	22	370	8
2.5	1,00	50	5	1	-8,3	0,0	0,0	25	16	6	5,8	4,0	1	0,0	-10,2	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	30	28	0,0	11	50	8
6	4,60	3	1	1	-7,5	0,0	0,0	23	18	6	4,8	4,0	1	0,0	8,9	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	26	24	0,0	11	50	8
7	4,60	30	3	1	2,9	0,0	0,0	22	7	2	4,0	4,8	1	0,0	7,0	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	21	38	0,0	22	350	8
2.5	1,00	50	5	1	-6,1	0,0	0,0	23	14	5	4,8	4,0	1	0,0	-8,2	0,0	31,7									

## EDIFICIO DI STAZIONE

### 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	ef% 100	gc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
7	4,60	3	1	1	-6,0	0,0	0,0	23	14	5	4,8	4,0	1	0,0	8,6	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	25	23	0,0	11	50	8
8	4,60	30	3	1	3,7	0,0	0,0	22	9	3	4,0	4,8	1	0,0	6,5	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	19	36	0,0	22	290	8
2.5	1,00	50	5	7	-2,4	0,0	0,0	22	6	2	4,8	4,8	1	0,0	-6,3	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	19	17	0,0	11	50	8
5	4,60	25	1	23	-3,0	0,0	0,0	22	12	4	5,2	5,2	23	0,0	2,9	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	8	0,0	6	30	8
1	4,60	55	3	27	1,5	0,0	0,0	22	6	2	4,0	5,2	23	0,0	2,6	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	7	14	0,0	12	330	8
2.5	1,00	30	5	27	-3,0	0,0	0,0	22	12	4	5,2	5,2	18	0,0	-2,9	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	8	0,0	6	30	8
8	4,60	25	1	33	-2,5	0,0	0,0	22	10	3	5,2	5,2	24	0,0	2,7	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
4	4,60	55	3	33	1,4	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	21	0,0	-2,4	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	7	12	0,0	12	330	8
2.5	1,00	30	5	21	-2,5	0,0	0,0	22	10	3	5,2	5,2	21	0,0	-2,7	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
7	4,60	25	1	24	-2,4	0,0	0,0	22	9	3	5,2	5,2	24	0,0	2,6	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	7	0,0	6	30	8
3	4,60	55	3	1	1,3	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	20	0,0	-2,3	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	7	12	0,0	12	330	8
2.5	1,00	30	5	28	-2,4	0,0	0,0	22	9	3	5,2	5,2	21	0,0	-2,6	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
1	4,60	3	1	12	-2,8	0,0	0,0	22	7	2	4,8	4,8	1	0,0	7,7	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	23	21	0,0	11	50	8
2	4,60	30	3	1	5,5	0,0	0,0	23	13	4	4,0	4,8	1	0,0	-8,2	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	24	44	0,0	22	370	8
2.5	1,00	50	5	1	-8,3	0,0	0,0	25	16	6	5,8	4,0	1	0,0	-10,2	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	30	28	0,0	11	50	8
6	4,60	25	1	30	-2,5	0,0	0,0	22	10	3	5,2	5,2	22	0,0	2,7	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
2	4,60	55	3	18	1,4	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	18	0,0	-2,4	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	7	13	0,0	12	330	8
2.5	1,00	30	5	18	-2,5	0,0	0,0	22	10	3	5,2	5,2	18	0,0	-2,7	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
2	4,60	3	1	1	-7,5	0,0	0,0	23	18	6	4,8	4,0	1	0,0	8,9	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	26	24	0,0	11	50	8
3	4,60	30	3	1	2,8	0,0	0,0	22	7	2	4,0	4,8	1	0,0	7,0	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	21	38	0,0	22	350	8
2.5	1,00	50	5	1	-6,1	0,0	0,0	23	15	5	4,8	4,0	1	0,0	-8,3	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	24	22	0,0	11	50	8
3	4,60	3	1	1	-6,0	0,0	0,0	23	14	5	4,8	4,0	1	0,0	8,6	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	26	23	0,0	11	50	8
4	4,60	30	3	1	3,7	0,0	0,0	22	9	3	4,0	4,8	1	0,0	6,6	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	19	36	0,0	22	290	8
2.5	1,00	50	5	2	-2,4	0,0	0,0	22	6	2	4,8	4,8	1	0,0	-6,3	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	19	17	0,0	11	50	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	ef% 100	gc% 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)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi	
2	1,00	1	1	1	0,2	-0,2	-8,0	0	1	3,8	3,8	2	1,1	0,6	0,0	18,5	18,5	1,8	0,0	9	5	0,0	11	25	8
2	1,50	30	3	1	0,2	0,2	-8,0	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,04	30	5	18	-0,5	0,2	-4,4	1	2	3,8	3,8	2	1,1	0,6	0,0	18,5	18,5	1,8	0,0	9	5	0,0	11	25	8
3	1,00	1	1	1	0,1	0,1	-7,3	0	1	3,8	3,8	12	-0,9	0,5	0,0	18,4	18,4	1,8	0,0	8	5	0,0	11	25	8
3	1,50	30	3	1	0,1	0,1	-7,3	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,04	30	5	28	-0,4	-0,2	-4,1	1	1	3,8	3,8	12	-0,9	0,5	0,0	18,4	18,4	1,8	0,0	8	5	0,0	11	25	8
4	1,00	1	1	1	0,2	-0,1	-3,6	0	1	3,8	3,7	5	1,2	0,8	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	11	7	0,0	11	25	8
4	1,50	30	3	21	-0,3	0,1	-2,1	1	1	3,7	3,9	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,02	30	5	21	-0,6	0,3	-2,1	3	2	3,7	3,9	5	1,2	0,8	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	11	7	0,0	11	25	8
5	1,00	1	1	1	-0,2	0,1	-3,9	0	1	3,8	3,8	30	-0,8	-1,7	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	14	8	0,0	11	25	8
5	1,50	30	3	30	0,4	-0,2	-2,3	1	1	3,6	3,9	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,02	30	5	30	0,7	-0,3	-2,3	3	3	3,7	3,9	30	-0,8	-1,7	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	14	8	0,0	11	25	8
6	1,00	1	1	1	-0,2	0,3	-9,8	0	1	3,7	3,8	17	-1,5	-0,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	10	7	0,0	11	25	8
6	1,50	30	3	1	0,2	0,2	-9,8	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,05	30	5	17	0,2	-0,5	-5,8	0	1	3,8	3,8	17	-1,5	-0,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	10	7	0,0	11	25	8
7	1,00	1	1	1	-0,2	-0,3	-9,1	0	1	3,7	3,9	6	1,7	-0,6	0,0	18,6	18,6	1,8	0,0	12	8	0,0	11	25	8
7	1,50	30	3	1	-0,2	-0,2	-9,0	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,05	30	5	7	0,2	0,5	-5,3	1	1	3,8	3,8	6	1,7	-0,6	0,0	18,6	18,6	1,8	0,0	12	8	0,0	11	25	8
8	1,00	1	1	1	-0,2	-0,1	-3,6	0	1	3,9	3,7	8	1,2	-0,9	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	11	7	0,0	11	25	8
8	1,50	30	3	24	0,3	0,2	-2,2	1	1	3,7	3,9	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	0,02	30	5	24	0,6	0,3	-2,1	3	2	3,7	3,9	8	1,2	-0,9	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	11	7	0,0	11	25	8
1	1,50	1	1	27	-2,5	-0,9	-8,4	10	8	3,6	3,9	27	1,1	-1,9	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	16	6	0,0	2	48	8
1	4,60	30	3	1	0,4	1,0	-11,6	1	3	3,6	3,9	27	1,1	-1,9	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	16	9	0,0	16	167	8
2.5	0,07	30	5	27	2,4	1,7	-7,8	13	11	3,6	3,9	27	1,1	-1,9	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	16	6	0,0	11	45	8
2	1,50	1	1	18	-2,1	0,7	-14,6	5	7	3,8	3,7	2	-1,4	-0,8	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	11	4	0,0	2	48	8
2	4,60	30	3	1	0,5	-0,5	-23,2	1	3	3,8	3,8	18	-0,6	-1,6	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	11	7	0,0	16	167	8
2.5	0,11	30	5	2	1,2	-1,8	-13,5	6	7	3,9	3,7	2	-1,4	-0,8	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	11	4	0,0	11	45	8
3	1,50	1	1	21	-2,0	0,4	-13,1	5	6	3,9	3,7	12	1,1	-0,8	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	10	4	0,0	2	48	8
3	4,60	30	3	1	0,4	0,4	-20,9	1	3	3,8	3,8	21	-0,3	-1,5	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	9	7	0,0	16	167	8
2.5	0,10	30	5	2	1,0	-1,5	-11,6	5	6	3,9	3,6	12	1,1	-0,8	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	10	4	0,0	11	45	8
4	1,50	1	1	21	-2,1	0,9	-7,5	9	7	3,7	3,9	21	-0,8	-1,6	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	13	5	0,0	2	48	8
4	4,60	30	3	1	0,4	-0,6	-10,2	0	2	3,7	3,9	21	-0,8	-1,6	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	13	7	0,0	16	167	8



**EDIFICIO DI STAZIONE**

**STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI**

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	T r a s e z o n c	Co	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
				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	0,06	30 5 21	2,0	-1,3	-6,9	10	8	3,7	3,9	21	-0,8	-1,6	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	13	5	0,0	11	45	8
5	1,50	1 1 30	2,5	-1,1	-8,4	11	9	3,6	3,9	30	1,1	1,9	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	16	6	0,0	2	48	8
5	4,60	30 3 1	-0,4	1,0	-11,6	1	3	3,6	3,9	30	1,1	1,9	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	16	9	0,0	16	167	8
2.5	0,07	30 5 30	-2,4	1,7	-7,8	13	11	3,6	3,9	30	1,1	1,9	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	16	6	0,0	11	45	8
6	1,50	1 1 23	2,1	0,7	-14,6	5	7	3,8	3,8	7	-1,4	0,8	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	11	4	0,0	2	48	8
6	4,60	30 3 1	-0,5	-0,5	-23,2	1	3	3,8	3,8	23	-0,6	1,6	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	11	7	0,0	16	167	8
2.5	0,11	30 5 7	-1,2	-1,8	-13,5	6	7	3,9	3,7	7	-1,4	0,8	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	11	4	0,0	11	45	8
7	1,50	1 1 33	2,0	-0,4	-13,3	4	6	3,9	3,7	17	1,1	0,8	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	10	4	0,0	2	48	8
7	4,60	30 3 1	-0,4	0,4	-20,9	1	3	3,8	3,8	24	-0,3	1,5	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	9	7	0,0	16	167	8
2.5	0,10	30 5 7	-1,0	-1,6	-11,6	5	6	3,9	3,6	17	1,1	0,8	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	10	4	0,0	11	45	8
8	1,50	1 1 24	2,1	0,9	-7,5	9	7	3,7	3,9	24	-0,8	1,6	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	13	5	0,0	2	48	8
8	4,60	30 3 1	-0,4	-0,6	-10,2	0	2	3,7	3,9	24	-0,8	1,6	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	13	7	0,0	16	167	8
2.5	0,06	30 5 24	-2,1	-1,3	-6,9	10	8	3,7	3,9	24	-0,8	1,6	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	13	5	0,0	11	45	8

**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.
1	21	70	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	2	22	78	2	3	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	2	22	78	2	3	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
3	23	84	3	4	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	4	25	90	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	4	25	90	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
5	19	27	22	7	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	6	27	104	7	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	6	27	104	7	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
7	26	20	6	21	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	8	24	110	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	8	24	110	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
9	21	116	1	5	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	10	29	22	2	2	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	10	29	22	2	2	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64
11	30	23	3	3	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	12	31	24	4	4	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	12	31	24	4	4	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64
13	32	25	5	5	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	14	33	26	6	6	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	14	33	26	6	6	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64
15	34	27	7	7	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	16	35	28	8	8	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64	16	35	28	8	8	1,00	1,50	2,64	2,64	2,64	2,64
17	37	36	1	1	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	18	38	29	2	2	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	18	38	29	2	2	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
19	39	30	3	3	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	20	40	31	4	4	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	20	40	31	4	4	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
21	41	32	5	5	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	22	42	33	6	6	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	22	42	33	6	6	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
23	43	34	7	7	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	24	44	35	8	8	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	24	44	35	8	8	1,50	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
25	41	42	5	6	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	26	42	43	6	7	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	26	42	43	6	7	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
27	43	44	7	8	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	28	41	37	5	1	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	28	41	37	5	1	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
29	44	40	8	4	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	30	43	39	7	3	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	30	43	39	7	3	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
31	37	38	1	2	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	32	42	38	6	2	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	32	42	38	6	2	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
33	38	39	2	3	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	34	39	40	3	4	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64	34	39	40	3	4	4,60	4,60	2,64	2,64	2,64	2,64
35	70	71	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	36	71	72	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	36	71	72	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
37	72	73	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	38	73	22	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	38	73	22	1	2	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
39	78	79	2	3	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	40	79	80	2	3	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	40	79	80	2	3	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
41	80	23	2	3	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	42	84	85	3	4	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	42	84	85	3	4	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
43	85	86	3	4	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	44	86	24	3	4	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	44	86	24	3	4	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
45	90	91	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	46	91	92	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	46	91	92	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
47	92	93	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	48	93	26	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	48	93	26	5	6	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
49	104	105	7	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	50	105	106	7	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	50	105	106	7	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
51	106	28	7	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	52	110	111	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	52	110	111	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
53	111	112	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	54	112	28	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	54	112	28	4	8	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
55	116	117	1	5	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	56	117	118	1	5	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64	56	117	118	1	5	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64
57	118	25	1	5	1,00	1,00	2,64	2,64	2,64	2,64																						

**STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE**

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a s e z o n c	Co	GamRd	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi		
1	1,00	1 26 1 33	1,00	1,1	0,0	18	1	0	9,6	9,6	32	0,0	-3,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
2	1,00	/ 80 3 33	1,00	1,1	0,0	18	1	0	9,6	9,6	33	0,0	-3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	103	8
2.5																								

## EDIFICIO DI STAZIONE

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final. t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2.5		4	60	5	27	1,00	-0,2	0,0	18	0	0	9,6	9,6	6	0,0	-1,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	1	3	0,0	16	0	8
6	1,00		26	1	5	1,00	5,0	0,0	18	5	1	9,6	9,6	5	0,0	-10,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	9	17	0,0	16	40	8
21	1,00		80	3	5	1,00	5,0	0,0	18	5	1	9,6	9,6	0	0,0	0,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		60	5	21	1,00	-1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	3	0,0	-7,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	7	12	0,0	16	40	8	
4	1,00	1	26	1	18	1,00	1,1	0,0	18	1	0	9,6	9,6	6	0,0	-3,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,00	1,1	0,0	18	1	0	9,6	9,6	6	0,0	-3,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	30	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	22	0,0	2,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
1	1,00	1	26	1	27	1,00	1,0	0,0	18	1	0	9,6	9,6	14	0,0	-3,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	12	1,00	-0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	10	0,0	-3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	24	1,00	0,5	0,0	18	0	0	9,6	9,6	24	0,0	2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
1	1,00	2	26	1	17	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	24	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	24	0,0	-2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	33	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	14	0,0	2,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
1	1,00	3	26	1	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	24	0,0	-2,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	30	0,0	2,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	32	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
1	1,00	4	26	1	24	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	8	0,0	-2,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	14	0,0	2,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	12	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	14	0,0	3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
1	1,00	5	26	1	28	1,00	0,9	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	-0,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	1	1	0,0	16	0	8
2	1,00	/	80	3	12	1,00	2,6	0,0	18	2	1	9,6	9,6	14	0,0	5,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	8	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	12	1,00	2,6	0,0	18	2	1	9,6	9,6	14	0,0	5,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	9	0,0	16	0	8
2	1,00	2	26	1	2	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	6	0,0	-3,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
3	1,00	/	80	3	30	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	6	0,0	-3,2	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	120	8
2.5		4	60	5	30	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	14	0,0	2,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
2	1,00	3	26	1	30	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	8	0,0	-3,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
3	1,00	/	80	3	23	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	14	0,0	3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	120	8
2.5		4	60	5	12	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	14	0,0	3,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
2	1,00	4	26	1	12	1,00	0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	2	0,0	-1,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	1	2	0,0	16	0	8
3	1,00	/	80	3	12	1,00	2,6	0,0	18	2	1	9,6	9,6	14	0,0	5,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	9	0,0	16	120	8
2.5		4	60	5	12	1,00	2,6	0,0	18	2	1	9,6	9,6	14	0,0	5,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	5	9	0,0	16	0	8
3	1,00	2	26	1	2	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	6	0,0	-3,1	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	23	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	6	0,0	-2,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	30	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	30	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
3	1,00	3	26	1	23	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	6	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	23	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	22	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	23	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	22	0,0	2,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
3	1,00	4	26	1	18	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	2	0,0	-2,0	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	3	0,0	16	0	8
4	1,00	/	80	3	14	1,00	-0,4	0,0	18	0	0	9,6	9,6	22	0,0	3,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	109	8
2.5		4	60	5	23	1,00	1,1	0,0	18	1	0	9,6	9,6	22	0,0	3,9	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	4	6	0,0	16	0	8
5	1,00	2	26	1	28	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	28	0,0	-2,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	5	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	28	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	20	0,0	-2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	28	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	26	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
5	1,00	3	26	1	28	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	18	0,0	-2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	28	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	26	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	28	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	20	0,0	2,7	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
5	1,00	4	26	1	21	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	5	0,0	-2,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
6	1,00	/	80	3	21	1,00	-0,8	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	103	8
2.5		5	60	5	17	1,00	0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	3,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
5	1,00	5	26	1	11	1,00	2,4	0,0	18	2	1	9,6	9,6	10	0,0												

## EDIFICIO DI STAZIONE

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co Nr	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
4	1,00	2	26	1	23	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	-2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	23	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	-2,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	3	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	22	0,0	2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
4	1,00	3	26	1	7	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	18	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	18	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	3	0,0	2,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	18	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
4	1,00	4	26	1	27	1,00	0,2	0,0	18	0	0	9,6	9,6	18	0,0	-2,3	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
8	1,00	/	80	3	23	1,00	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	3,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	23	1,00	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	2	0,0	3,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8
1	1,00	2	26	1	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	14	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	33	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	32	0,0	2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	11	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	32	0,0	2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
1	1,00	3	26	1	17	1,00	-0,6	0,0	18	1	0	9,6	9,6	28	0,0	-2,6	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	28	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	28	0,0	-2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	28	1,00	-0,7	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	2,5	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
1	1,00	4	26	1	21	1,00	0,3	0,0	18	0	0	9,6	9,6	20	0,0	-2,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	2	4	0,0	16	0	8
5	1,00	/	80	3	33	1,00	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	3,4	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	113	8
2.5		4	60	5	33	1,00	1,2	0,0	18	1	0	9,6	9,6	10	0,0	3,8	0,0	41,8	61,5	22,7	0,0	3	6	0,0	16	0	8

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
5	4,60	3	1	17	-2,6	0,0	0,0	22	6	2	4,8	4,8	17	0,0	4,7	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	14	13	0,0	11	50	8
6	4,60	30	3	5	3,4	0,0	0,0	22	8	3	4,0	4,8	5	0,0	-5,0	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	15	27	0,0	22	370	8
2.5		50	5	5	-5,5	0,0	0,0	25	11	4	5,8	4,0	5	0,0	-6,2	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	18	17	0,0	11	50	8
6	4,60	3	1	11	-4,9	0,0	0,0	22	12	4	4,8	4,0	10	0,0	5,2	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	16	14	0,0	11	50	8
7	4,60	30	3	33	1,7	0,0	0,0	22	4	1	4,0	4,8	11	0,0	4,2	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	12	23	0,0	22	350	8
2.5		50	5	5	-4,0	0,0	0,0	22	10	3	4,8	4,0	5	0,0	-4,9	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	14	13	0,0	11	50	8
7	4,60	3	1	11	-4,3	0,0	0,0	22	10	3	4,8	4,0	10	0,0	5,3	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	16	15	0,0	11	50	8
8	4,60	30	3	11	2,5	0,0	0,0	22	6	2	4,0	4,8	11	0,0	4,2	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	13	23	0,0	22	290	8
2.5		50	5	7	-2,1	0,0	0,0	22	5	2	4,8	4,8	7	0,0	-4,1	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	12	11	0,0	11	50	8
5	4,60	25	1	23	-2,6	0,0	0,0	22	10	3	5,2	5,2	23	0,0	2,7	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
1	4,60	55	3	27	1,4	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	23	0,0	2,4	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	7	13	0,0	12	330	8
2.5		30	5	27	-2,6	0,0	0,0	22	10	3	5,2	5,2	18	0,0	-2,7	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	8	7	0,0	6	30	8
8	4,60	25	1	33	-2,2	0,0	0,0	22	9	3	5,2	5,2	24	0,0	2,5	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	7	0,0	6	30	8
4	4,60	55	3	33	1,2	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	21	0,0	-2,2	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	6	12	0,0	12	330	8
2.5		30	5	21	-2,2	0,0	0,0	22	9	3	5,2	5,2	20	0,0	-2,5	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	7	0,0	6	30	8
7	4,60	25	1	24	-2,1	0,0	0,0	22	8	3	5,2	5,2	24	0,0	2,5	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	6	0,0	6	30	8
3	4,60	55	3	28	1,2	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	20	0,0	-2,1	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	6	11	0,0	12	330	8
2.5		30	5	28	-2,1	0,0	0,0	22	8	3	5,2	5,2	20	0,0	-2,5	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	7	0,0	6	30	8
1	4,60	3	1	12	-2,5	0,0	0,0	22	6	2	4,8	4,8	12	0,0	4,7	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	14	13	0,0	11	50	8
2	4,60	30	3	8	3,4	0,0	0,0	22	8	3	4,0	4,8	8	0,0	-5,0	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	15	27	0,0	22	370	8
2.5		50	5	8	-5,6	0,0	0,0	25	11	4	5,8	4,0	8	0,0	-6,2	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	18	17	0,0	11	50	8
6	4,60	25	1	30	-2,2	0,0	0,0	22	9	3	5,2	5,2	22	0,0	2,5	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	7	0,0	6	30	8
2	4,60	55	3	18	1,3	0,0	0,0	22	5	2	4,0	5,2	18	0,0	-2,2	0,0	37,3	19,0	8,3	0,0	6	12	0,0	12	330	8
2.5		30	5	18	-2,2	0,0	0,0	22	9	3	5,2	5,2	18	0,0	-2,5	0,0	37,4	34,9	4,6	0,0	7	7	0,0	6	30	8
2	4,60	3	1	14	-4,9	0,0	0,0	22	12	4	4,8	4,0	12	0,0	5,2	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	16	14	0,0	11	50	8
3	4,60	30	3	28	1,6	0,0	0,0	22	4	1	4,0	4,8	12	0,0	4,2	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	12	23	0,0	22	350	8
2.5		50	5	8	-4,0	0,0	0,0	22	10	3	4,8	4,0	2	0,0	-4,9	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	14	13	0,0	11	50	8
3	4,60	3	1	14	-4,3	0,0	0,0	22	10	3	4,8	4,0	14	0,0	5,4	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	16	15	0,0	11	50	8
4	4,60	30	3	14	2,5	0,0	0,0	22	6	2	4,0	4,8	14	0,0	4,2	0,0	10,4	18,4	4,1	0,0	13	23	0,0	22	290	8
2.5		50	5	2	-2,1	0,0	0,0	22	5	2	4,8	4,8	2	0,0	-4,1	0,0	31,7	33,8	4,1	0,0	12	11	0,0	11	50	8

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	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)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi	
2	1,00	1	1	33	0,1	-0,1	-5,0	0	1	3,8	3,8	2	0,9	0,5	0,0	18,5	18,5	1,8	0,0	8	4	0,0	11	25	8
2	1,50	30	3	30	0,2	-0,1	-5,0	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	18	-0,4	0,2	-4,4	1	1	3,8	3,8	2	0,9	0,5	0,0	18,5	18,5	1,8	0,0	8	4	0,0	11	25	8

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - PILASTRI**

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	Tra	Sez Bas Alt	C on 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	ef% 100	ec% 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	
3	1,00	1	1	30	0,1	0,1	-4,6	0	1	3,8	3,8	12	-0,7	0,5	0,0	18,4	18,4	1,8	0,0	7	4	0,0	11	25	8
3	1,50	30	3	8	0,1	0,2	-4,4	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	28	-0,4	-0,1	-4,1	0	1	3,8	3,8	12	-0,7	0,5	0,0	18,4	18,4	1,8	0,0	7	4	0,0	11	25	8
4	1,00	1	1	7	0,1	-0,1	-2,2	0	0	3,8	3,7	5	1,1	0,8	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	10	6	0,0	11	25	8
4	1,50	30	3	21	-0,3	0,1	-2,1	1	1	3,7	3,9	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	21	-0,5	0,3	-2,1	2	2	3,7	3,9	5	1,1	0,8	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	10	6	0,0	11	25	8
5	1,00	1	1	12	-0,1	0,1	-2,4	0	1	3,8	3,8	30	-0,7	-1,5	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	13	7	0,0	11	25	8
5	1,50	30	3	30	0,3	-0,2	-2,3	1	1	3,6	3,9	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	30	0,6	-0,3	-2,3	3	2	3,7	3,9	30	-0,7	-1,5	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	13	7	0,0	11	25	8
6	1,00	1	1	12	-0,1	0,3	-6,1	0	1	3,7	3,8	15	-1,3	-0,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	9	6	0,0	11	25	8
6	1,50	30	3	5	0,1	0,2	-6,0	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	17	0,2	-0,4	-5,8	0	1	3,8	3,8	15	-1,3	-0,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	9	6	0,0	11	25	8
7	1,00	1	1	2	-0,1	-0,3	-5,6	0	1	3,7	3,9	6	1,5	-0,5	0,0	18,6	18,6	1,8	0,0	11	7	0,0	11	25	8
7	1,50	30	3	11	-0,1	-0,2	-5,7	0	1	3,8	3,8	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	7	0,1	0,5	-5,3	0	1	3,8	3,8	6	1,5	-0,5	0,0	18,6	18,6	1,8	0,0	11	7	0,0	11	25	8
8	1,00	1	1	2	-0,1	-0,1	-2,2	0	0	3,9	3,7	8	1,1	-0,8	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	10	6	0,0	11	25	8
8	1,50	30	3	24	0,3	0,1	-2,2	1	1	3,7	3,9	0	0,0	0,0	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5		30	5	24	0,5	0,3	-2,1	2	2	3,7	3,9	8	1,1	-0,8	0,0	17,9	17,9	1,8	0,0	10	6	0,0	11	25	8
1	1,50	1	1	27	-2,1	-0,9	-8,2	8	7	3,6	3,9	27	1,0	-1,6	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	14	8	0,0	11	48	8
1	4,60	30	3	27	0,4	0,6	-7,8	1	2	3,6	3,9	27	1,0	-1,6	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	14	11	0,0	16	167	8
2.5		30	5	27	2,1	1,7	-7,6	11	10	3,6	3,9	27	1,0	-1,6	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	14	8	0,0	11	45	8
2	1,50	1	1	18	-1,8	0,6	-14,4	4	6	3,8	3,7	2	-1,2	-0,8	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	9	7	0,0	11	48	8
2	4,60	30	3	18	0,4	-0,3	-14,1	0	2	3,8	3,8	18	-0,5	-1,4	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	9	10	0,0	16	167	8
2.5		30	5	2	1,1	-1,6	-13,4	4	6	3,9	3,7	2	-1,2	-0,8	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	9	7	0,0	11	45	8
3	1,50	1	1	21	-1,7	0,4	-13,0	3	5	3,9	3,7	12	0,9	-0,7	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	8	6	0,0	11	48	8
3	4,60	30	3	28	0,4	0,3	-12,8	0	2	3,8	3,8	21	-0,3	-1,3	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	8	9	0,0	16	167	8
2.5		30	5	12	1,1	1,2	-12,3	3	5	3,9	3,6	12	0,9	-0,7	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	8	6	0,0	11	45	8
4	1,50	1	1	21	-1,8	0,9	-7,3	7	6	3,7	3,9	21	-0,8	-1,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	12	7	0,0	11	48	8
4	4,60	30	3	5	0,3	-0,5	-6,9	1	2	3,7	3,9	21	-0,8	-1,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	12	10	0,0	16	167	8
2.5		30	5	21	1,8	-1,2	-6,7	9	7	3,7	3,9	21	-0,8	-1,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	12	7	0,0	11	45	8
5	1,50	1	1	30	2,2	-1,1	-8,2	9	8	3,6	3,9	30	1,1	1,6	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	14	8	0,0	11	48	8
5	4,60	30	3	14	-0,3	0,7	-7,6	1	2	3,6	3,9	30	1,1	1,6	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	14	11	0,0	16	167	8
2.5		30	5	30	-2,1	1,7	-7,6	11	10	3,6	3,9	30	1,1	1,6	0,0	18,9	18,9	1,8	0,0	14	8	0,0	11	45	8
6	1,50	1	1	23	1,8	0,6	-14,4	4	5	3,8	3,8	7	-1,2	0,7	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	9	7	0,0	11	48	8
6	4,60	30	3	23	-0,4	-0,3	-14,0	0	2	3,8	3,8	23	-0,5	1,4	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	9	10	0,0	16	167	8
2.5		30	5	7	-1,1	-1,6	-13,4	4	6	3,9	3,7	7	-1,2	0,7	0,0	20,5	20,5	1,8	0,0	9	7	0,0	11	45	8
7	1,50	1	1	24	1,7	0,4	-12,9	3	5	3,9	3,7	17	0,9	0,7	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	8	6	0,0	11	48	8
7	4,60	30	3	33	-0,4	0,3	-12,7	0	2	3,8	3,8	24	-0,3	1,3	0,0	14,6	14,6	3,2	0,0	8	9	0,0	16	167	8
2.5		30	5	7	-1,0	-1,3	-11,6	3	5	3,9	3,6	17	0,9	0,7	0,0	20,2	20,2	1,8	0,0	8	6	0,0	11	45	8
8	1,50	1	1	24	1,8	0,9	-7,3	7	6	3,7	3,9	24	-0,8	1,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	12	7	0,0	11	48	8
8	4,60	30	3	8	-0,3	-0,5	-6,9	1	2	3,7	3,9	24	-0,8	1,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	12	10	0,0	16	167	8
2.5		30	5	24	-1,8	-1,2	-6,7	9	8	3,7	3,9	24	-0,8	1,4	0,0	18,7	18,7	1,8	0,0	12	7	0,0	11	45	8

**STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE**

Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	FESSURAZIONE						FRECCHE			TENSIONI														
			Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)					
1	1,00	1	Rara																							
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,7	0,0	0,0															
		5	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,7	0,0	0,0															
2	1,00	1	Rara																							
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,5	0,0	0,0															
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,5	0,0	0,0															
3	1,00	1	Rara																							
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,3	0,0	0,0															
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,3	0,0	0,0															
5	1,00	1	Rara																							
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,8	0,0	0,0															
		5	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,8	0,0	0,0															
22	1,00		Rara																							
7	1,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	5,1	0,0	0,0															

## EDIFICIO DI STAZIONE

### STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

		FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra to	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	5,1	0,0	0,0		Perm cls	126,0	24,7	5	1	5,1	0,0	0,0
7	1,00	1	Rara										Rara cls	168,0	29,2	1	1	6,1	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	5,4	0,0	0,0		Rara fer	3600	1141	1	1	6,1	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	5,4	0,0	0,0		Perm cls	126,0	26,0	1	1	5,4	0,0	0,0
6	1,00		Rara										Rara cls	168,0	24,9	1	1	5,2	0,0	0,0
21	1,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	973	1	1	5,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,7	0,0	0,0		Perm cls	126,0	22,4	1	1	4,7	0,0	0,0
4	1,00	1	Rara										Rara cls	168,0	5,0	1	1	1,0	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,9	0,0	0,0		Rara fer	3600	194	1	1	1,0	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,9	0,0	0,0		Perm cls	126,0	4,5	1	1	0,9	0,0	0,0
1	1,00	1	Rara										Rara cls	168,0	4,5	1	1	0,9	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	175	1	1	0,9	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,8	0,0	0,0		Perm cls	126,0	4,0	1	1	0,8	0,0	0,0
1	1,00	2	Rara										Rara cls	168,0	3,1	3	1	-0,6	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	120	3	1	-0,6	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	2,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
1	1,00	3	Rara										Rara cls	168,0	3,4	3	1	-0,7	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	132	3	1	-0,7	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	2,9	3	1	-0,6	0,0	0,0
1	1,00	4	Rara										Rara cls	168,0	3,4	3	1	-0,7	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	130	3	1	-0,7	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	2,9	3	1	-0,6	0,0	0,0
1	1,00	5	Rara										Rara cls	168,0	13,9	5	1	2,9	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,4	0,0	0,0		Rara fer	3600	537	5	1	2,9	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,4	0,0	0,0		Perm cls	126,0	11,6	5	1	2,4	0,0	0,0
2	1,00	2	Rara										Rara cls	168,0	4,5	3	1	-0,9	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	173	3	1	-0,9	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,8	3	1	-0,8	0,0	0,0
2	1,00	3	Rara										Rara cls	168,0	4,4	3	1	-0,9	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	172	3	1	-0,9	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,8	3	1	-0,8	0,0	0,0
2	1,00	4	Rara										Rara cls	168,0	13,1	5	1	2,7	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,3	0,0	0,0		Rara fer	3600	508	5	1	2,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,3	0,0	0,0		Perm cls	126,0	11,1	5	1	2,3	0,0	0,0
3	1,00	2	Rara										Rara cls	168,0	3,6	3	1	-0,7	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	138	3	1	-0,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,1	3	1	-0,6	0,0	0,0
3	1,00	3	Rara										Rara cls	168,0	3,5	3	1	-0,7	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	135	3	1	-0,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,0	3	1	-0,6	0,0	0,0
3	1,00	4	Rara										Rara cls	168,0	3,9	5	1	0,8	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	149	5	1	0,8	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,7	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,5	5	1	0,7	0,0	0,0
5	1,00	2	Rara										Rara cls	168,0	3,6	3	1	-0,7	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Rara fer	3600	139	3	1	-0,7	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,2	3	1	-0,6	0,0	0,0
5	1,00	3	Rara										Rara cls	168,0	4,1	3	1	-0,8	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	159	3	1	-0,8	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,7	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,6	3	1	-0,7	0,0	0,0
5	1,00	4	Rara										Rara cls	168,0	3,8	2	1	-0,8	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	2	1	-0,7	0,0	0,0		Rara fer	3600	147	2	1	-0,8	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	2	1	-0,7	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,3	2	1	-0,7	0,0	0,0
5	1,00	5	Rara										Rara cls	168,0	27,6	5	1	5,8	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	5,1	0,0	0,0		Rara fer	3600	1078	5	1	5,8	0,0	0,0
		5	Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,1	0,0	0,0		Perm cls	126,0	24,6	5	1	5,1	0,0	0,0
7	1,00	2	Rara										Rara cls	168,0	4,3	3	1	-0,9	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	165	3	1	-0,9	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,7	3	1	-0,8	0,0	0,0
7	1,00	3	Rara										Rara cls	168,0	4,4	3	1	-0,9	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Rara fer	3600	169	3	1	-0,9	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,8	0,0	0,0		Perm cls	126,0	3,9	3	1	-0,8	0,0	0,0

## EDIFICIO DI STAZIONE

### STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra to	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
7	1,00	4	Rara											Rara cls	168,0	3,3	5	1	0,7	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	128	5	1	0,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	3,0	5	1	0,6	0,0	0,0
4	1,00	2	Rara											Rara cls	168,0	3,1	3	1	-0,6	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	119	3	1	-0,6	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	2,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
4	1,00	3	Rara											Rara cls	168,0	3,2	3	1	-0,7	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	123	3	1	-0,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	2,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
4	1,00	4	Rara											Rara cls	168,0	5,5	5	1	1,1	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	212	5	1	1,1	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,9	5	1	1,0	0,0	0,0
1	1,00	2	Rara											Rara cls	168,0	3,1	3	1	-0,6	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	121	3	1	-0,6	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	2,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
1	1,00	3	Rara											Rara cls	168,0	3,2	3	1	-0,7	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	122	3	1	-0,7	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	2,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
1	1,00	4	Rara											Rara cls	168,0	5,4	5	1	1,1	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	209	5	1	1,1	0,0	0,0
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,8	5	1	1,0	0,0	0,0

### STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra to	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
5	4,60		Rara											Rara cls	168,0	75,8	5	1	-5,8	0,0	0,0
6	4,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-4,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	2278	5	1	-5,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-4,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	60,6	5	1	-4,6	0,0	0,0
6	4,60		Rara											Rara cls	168,0	69,5	1	1	-5,3	0,0	0,0
7	4,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-4,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	2080	1	1	-5,3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-4,2	0,0	0,0			Perm cls	126,0	55,5	1	1	-4,2	0,0	0,0
7	4,60		Rara											Rara cls	168,0	55,9	1	1	-4,2	0,0	0,0
8	4,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,3	0,0	0,0			Rara fer	3600	1654	1	1	-4,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,3	0,0	0,0			Perm cls	126,0	44,5	1	1	-3,3	0,0	0,0
5	4,60		Rara											Rara cls	168,0	23,8	3	1	1,0	0,0	0,0
1	4,60		Freq	0,4	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	665	3	1	1,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	24,0	3	1	1,0	0,0	0,0
8	4,60		Rara											Rara cls	168,0	23,8	3	1	1,0	0,0	0,0
4	4,60		Freq	0,4	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	665	3	1	1,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	24,0	3	1	1,0	0,0	0,0
7	4,60		Rara											Rara cls	168,0	23,7	3	1	1,0	0,0	0,0
3	4,60		Freq	0,4	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	662	3	1	1,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	23,9	3	1	1,0	0,0	0,0
1	4,60		Rara											Rara cls	168,0	75,9	5	1	-5,8	0,0	0,0
2	4,60		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-4,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	2283	5	1	-5,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-4,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	60,7	5	1	-4,6	0,0	0,0
6	4,60		Rara											Rara cls	168,0	23,8	3	1	1,0	0,0	0,0
2	4,60		Freq	0,4	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	663	3	1	1,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	1,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	23,9	3	1	1,0	0,0	0,0
2	4,60		Rara											Rara cls	168,0	69,5	1	1	-5,3	0,0	0,0
3	4,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-4,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	2080	1	1	-5,3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-4,2	0,0	0,0			Perm cls	126,0	55,5	1	1	-4,2	0,0	0,0
3	4,60		Rara											Rara cls	168,0	56,3	1	1	-4,3	0,0	0,0
4	4,60		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Rara fer	3600	1666	1	1	-4,3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Perm cls	126,0	44,8	1	1	-3,4	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
37	1	4,60	31	0,0530	300	16	16	OK	28	0,0530	300	16	16	OK

## EDIFICIO DI STAZIONE

### 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
38	2	4,60	31		300		16	PASSANTE	32	0,0530	300	16	16	OK
39	3	4,60	34	0,0333	300		10	PIEGA	30	0,0530	300	16	16	OK
40	4	4,60	34	0,0530	300		16	OK	29	0,0530	300	16	16	OK
41	5	4,60	25	0,0530	300		16	OK	28	0,0530	300	16	16	OK
42	6	4,60	25	0,0309	300		9	PIEGA	32	0,0530	300	16	16	OK
43	7	4,60	27		300		16	PASSANTE	30	0,0530	300	16	16	OK
44	8	4,60	27	0,0530	370		20	OK	29	0,0530	300	16	16	OK

### PILASTRI

Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	FESSURAZIONE								FRECCE		TENSIONI								
			Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
2	1,50	Rara												Rara cls	150,0	8,5	1	1	-0,1	0,1	-5,6
2	1,00	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	0,1	-4,7			Rara fer	3600	66	1	1	-0,1	0,1	-5,6	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	0,1	-4,7			Perm cls	112,0	7,3	1	1	-0,1	0,1	-4,7	
3	1,50	Rara											Rara cls	150,0	7,0	1	1	-0,1	0,0	-5,1	
3	1,00	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	0,0	-4,3			Rara fer	3600	55	1	1	-0,1	0,0	-5,1	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	0,0	-4,3			Perm cls	112,0	6,2	1	1	-0,1	0,0	-4,3	
4	1,50	Rara											Rara cls	150,0	11,3	1	1	-0,1	0,2	-2,4	
4	1,00	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	0,2	-2,1			Rara fer	3600	76	1	1	-0,1	0,2	-2,4	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	0,2	-2,1			Perm cls	112,0	10,5	1	1	-0,1	0,2	-2,1	
5	1,50	Rara											Rara cls	150,0	13,7	1	1	0,1	-0,3	-2,7	
5	1,00	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,1	-0,2	-2,3			Rara fer	3600	91	1	1	0,1	-0,3	-2,7	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,1	-0,2	-2,3			Perm cls	112,0	12,3	1	1	0,1	-0,2	-2,3	
6	1,50	Rara											Rara cls	150,0	11,4	5	1	0,0	0,2	-7,0	
6	1,00	Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,0	0,2	-6,0			Rara fer	3600	88	5	1	0,0	0,2	-7,0	
		Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,0	0,2	-6,0			Perm cls	112,0	10,3	5	1	0,0	0,2	-6,0	
7	1,50	Rara											Rara cls	150,0	13,9	5	1	-0,1	-0,3	-6,5	
7	1,00	Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,1	-0,2	-5,6			Rara fer	3600	104	5	1	-0,1	-0,3	-6,5	
		Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	-0,2	-5,6			Perm cls	112,0	12,4	5	1	-0,1	-0,2	-5,6	
8	1,50	Rara											Rara cls	150,0	11,5	1	1	0,1	0,2	-2,5	
8	1,00	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,1	0,2	-2,2			Rara fer	3600	78	1	1	0,1	0,2	-2,5	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,1	0,2	-2,2			Perm cls	112,0	10,7	1	1	0,1	0,2	-2,2	
1	4,60	Rara											Rara cls	150,0	87,8	1	1	0,7	1,8	-7,9	
1	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,7	1,4	-6,6			Rara fer	3600	1011	1	1	0,7	1,8	-7,9	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,7	1,4	-6,6			Perm cls	112,0	76,3	1	1	0,7	1,4	-6,6	
2	4,60	Rara											Rara cls	150,0	39,9	1	1	0,7	-0,5	-16,0	
2	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,8	-0,4	-13,0			Rara fer	3600	300	1	1	0,7	-0,5	-16,0	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,8	-0,4	-13,0			Perm cls	112,0	36,0	1	1	0,8	-0,4	-13,0	
3	4,60	Rara											Rara cls	150,0	28,5	1	1	0,7	0,0	-14,4	
3	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,8	0,0	-11,7			Rara fer	3600	218	1	1	0,7	0,0	-14,4	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,8	0,0	-11,7			Perm cls	112,0	26,4	1	1	0,8	0,0	-11,7	
4	4,60	Rara											Rara cls	150,0	67,2	1	1	0,7	-1,2	-6,9	
4	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,7	-0,9	-5,8			Rara fer	3600	649	1	1	0,7	-1,2	-6,9	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,7	-0,9	-5,8			Perm cls	112,0	59,5	1	1	0,7	-0,9	-5,8	
5	4,60	Rara											Rara cls	150,0	88,7	1	1	-0,7	1,8	-7,9	
5	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,7	1,4	-6,6			Rara fer	3600	1027	1	1	-0,7	1,8	-7,9	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	1,4	-6,6			Perm cls	112,0	77,1	1	1	-0,7	1,4	-6,6	
6	4,60	Rara											Rara cls	150,0	39,3	1	1	-0,7	-0,5	-16,0	
6	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,7	-0,4	-13,0			Rara fer	3600	296	1	1	-0,7	-0,5	-16,0	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	-0,4	-13,0			Perm cls	112,0	35,4	1	1	-0,7	-0,4	-13,0	
7	4,60	Rara											Rara cls	150,0	28,0	1	1	-0,7	0,0	-14,4	
7	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	-11,7			Rara fer	3600	215	1	1	-0,7	0,0	-14,4	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	-11,7			Perm cls	112,0	26,0	1	1	-0,7	0,0	-11,7	
8	4,60	Rara											Rara cls	150,0	68,1	1	1	-0,7	-1,2	-6,9	
8	1,50	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,7	-0,9	-5,9			Rara fer	3600	664	1	1	-0,7	-1,2	-6,9	
		Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	-0,9	-5,9			Perm cls	112,0	60,4	1	1	-0,7	-0,9	-5,9	

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	ec x *10000	ef x *10000	ef y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	4	0	0	0	370	-43	9	1	0	10	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,4	-0,1		

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1**

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	53	0	0	0	-248	-197	115	1	1	6	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	54	0	0	0	-419	-144	134	1	0	11	4	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	55	0	0	0	184	-65	32	1	0	5	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,3	-0,1			
0	1	56	0	0	0	84	44	-9	0	0	2	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	57	0	0	0	49	77	41	0	0	1	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	58	0	0	0	25	58	14	0	0	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	59	0	0	0	38	73	-20	0	0	1	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	60	0	0	0	94	-14	-8	0	0	2	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,3	-0,1			

**S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2**

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	5	0	0	0	701	851	-91	2	2	17	17	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,7	-0,1			
0	2	6	0	0	0	1522	-261	66	3	1	17	7	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,6	-0,1			
0	2	7	0	0	0	-620	-569	-55	2	2	16	15	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,3	-0,1			
0	2	8	0	0	0	-1765	-217	102	4	1	17	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			

**S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1**

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	4	0	0	0	370	-43	9	1	0	10	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,4	-0,1			
0	1	53	0	0	0	-248	-197	115	1	1	6	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	54	0	0	0	-419	-144	134	1	0	11	4	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	55	0	0	0	184	-65	32	1	0	5	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,3	-0,1			
0	1	56	0	0	0	84	44	-9	0	0	2	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	57	0	0	0	49	77	41	0	0	1	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	58	0	0	0	25	58	14	0	0	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	59	0	0	0	38	73	-20	0	0	1	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			
0	1	60	0	0	0	94	-14	-8	0	0	2	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,3	-0,1			

**S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2**

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	5	0	0	0	701	851	-91	2	2	17	17	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,7	-0,1			
0	2	6	0	0	0	1522	-261	66	3	1	17	7	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,6	-0,1			
0	2	7	0	0	0	-620	-569	-55	2	2	16	15	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,3	-0,1			
0	2	8	0	0	0	-1765	-217	102	4	1	17	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,2	0,0			

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1**

		FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
0	1	4	Rara											RaraCls	120,0	4,9	1	0,3	0,0	0,6	1	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	210	1	0,3	0,0	24	1	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	4,7	1	0,3	0,0	0,5	1	0,0	0,0	
0	1	53	Rara											RaraCls	120,0	3,3	1	-0,2	0,0	2,6	1	-0,1	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	141	1	-0,2	0,0	112	1	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,2	1	-0,2	0,0	2,5	1	-0,1	0,0	
0	1	54	Rara											RaraCls	120,0	5,5	1	-0,3	0,0	1,9	1	-0,1	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	238	1	-0,3	0,0	81	1	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,3	1	-0,3	0,0	1,8	1	-0,1	0,0	
0	1	55	Rara											RaraCls	120,0	2,5	1	0,1	0,0	0,9	1	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	105	1	0,1	0,0	37	1	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	0,1	0,0	0,8	1	0,0	0,0	
0	1	56	Rara											RaraCls	120,0	1,1	1	0,1	0,0	0,6	1	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	48	1	0,1	0,0	25	1	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,1	1	0,1	0,0	0,6	1	0,0	0,0	
0	1	57	Rara											RaraCls	120,0	0,7	1	0,0	0,0	1,0	1	0,1	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	0,0	0,0	45	1	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,6	1	0,0	0,0	1,0	1	0,1	0,0	
0	1	58	Rara											RaraCls	120,0	0,3	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	0,0	0,0	33	1	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,0	
0	1	59	Rara											RaraCls	120,0	0,5	1	0,0	0,0	1,0	1	0,1	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	0,0	0,0	43	1	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,5	1	0,0	0,0	1,0	1	0,1	0,0	
0	1	60	Rara											RaraCls	120,0	1,3	1	0,1	0,0	0,2	1	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	54	1	0,1	0,0	7	1	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,2	1	0,1	0,0	0,1	1	0,0	0,0	

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2**

		FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
0	2	5	Rara											RaraCls	120,0	9,0	1	0,5	0,0	10,9	1	0,6	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,5	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	387	1	0,5	0,0	469	1	0,6	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	8,0	1	0,5	0,0	9,8	1	0,6	0,0	
0	2	6	Rara											RaraCls	120,0	19,4	1	1,1	0,0	3,3	1	-0,2	0,0	



## EDIFICIO DI STAZIONE

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Quo N.r.	Per N.r.	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mb	Co	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	2	7	Freq	0,4	0,00	0	1	1,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	844	1	1,1	0,0	143	1	-0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	17,4	1	1,0	0,0	3,0	1	-0,2	0,0
0	2	8	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,4	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	8,0	1	-0,5	0,0	7,4	1	-0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	7,2	1	-0,4	0,0	6,5	1	-0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-1,2	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	980	1	-1,3	0,0	120	1	-0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,2	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	20,3	1	-1,2	0,0	2,7	1	-0,2	0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	4	-7282	-2455	4116	120	424	41	0	1	0	4	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5	0,41	-0,1
1	1	6	3599	-312	3991	-131	-517	36	6	2	14	12	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5	0,64	-0,1
1	1	13	1895	-620	4441	-57	-278	1	4	1	7	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,6		-0,1
1	1	14	-5577	-2147	2239	87	407	7	0	1	0	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		-0,1
1	1	61	-1278	1437	4053	-36	60	39	0	2	0	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-0,1
1	1	62	-1278	1437	1101	-9	-28	4	0	3	0	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	1	-214	-568	1325	22	127	-6	0	0	0	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,2	0,23	0,0
1	2	52	-147	-658	731	-86	-276	39	0	1	2	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,20	0,0
1	2	63	-147	-477	561	9	16	0	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	2	64	-129	-443	91	-27	12	16	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		0,0
1	2	65	-228	-567	263	47	71	41	0	0	1	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	3	311	-562	28	57	131	-38	0	0	2	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,21	0,0
1	3	4	1504	1790	3054	81	276	32	2	1	6	12	2,5	2,5	2,5	2,5	0,4	0,41	-0,1
1	3	13	1504	1790	2909	-29	-102	10	3	2	5	8	2,5	2,5	2,5	2,5	0,4		-0,1
1	3	15	311	-562	462	-101	-179	81	0	1	3	3	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	3	55	391	-1968	948	43	202	-3	0	0	2	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,30	-0,1
1	3	66	391	-1968	1118	-48	34	46	0	0	2	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	1	-254	-1231	1193	-30	13	26	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,2	0,23	0,0
1	4	2	144	-243	2537	114	450	30	0	1	3	11	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,26	-0,1
1	4	16	-363	-899	836	21	53	5	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	4	17	144	-243	2314	-102	-460	13	0	1	3	11	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		-0,1
1	4	45	-108	-727	1257	-41	-83	31	0	0	1	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,2	0,24	0,0
1	4	67	-108	-727	967	22	64	12	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	7	3880	3588	1394	408	1140	-225	0	2	10	18	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,27	-0,1
1	5	8	3220	291	1267	377	1068	-204	0	2	9	13	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,22	0,0
1	5	18	-3999	-1153	3085	-580	-808	161	1	2	4	17	2,5	2,5	2,5	2,5	0,4		0,0
1	5	19	-3340	2144	424	478	605	140	1	1	3	10	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	2	-143	-691	1018	65	300	18	0	1	1	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,26	-0,1
1	6	8	3185	2923	213	78	305	-34	7	0	11	16	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,22	0,0
1	6	17	235	-616	753	-77	-296	23	0	1	3	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		-0,1
1	6	18	2807	2848	3820	-185	-607	79	2	1	13	11	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		0,0
1	6	68	1079	-695	614	-23	-97	-5	2	0	4	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	6	69	1079	-1096	2286	76	175	51	1	0	5	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	5	-1848	-11880	2056	415	2009	16	1	7	5	28	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,70	-0,1
1	7	6	527	0	4282	210	898	38	1	2	7	17	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5	0,64	-0,1
1	7	14	-12270	-2560	6817	0	-400	-80	0	1	0	3	2,5	2,5	2,5	2,5	0,9		-0,1
1	7	20	-14646	-14439	4591	-193	-1781	-101	1	4	0	9	2,5	2,5	2,5	2,5	0,6		-0,2

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm	

## EDIFICIO DI STAZIONE

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	31	-1444	-6254	6741	656	3102	-44	1	4	10	14	3,0	3,0	3,0	3,8	0,9		-0,2
1	8	36	-3145	-12004	11097	1118	5110	120	2	8	15	33	3,0	3,3	3,0	4,9	1,4		-0,2
1	8	74	-376	189	7327	-285	-1223	53	1	2	5	11	3,0	3,1	3,0	3,0	0,9		-0,1
1	8	85	-211	-3143	3609	-58	-282	7	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,5		-0,1
1	8	86	-381	-1280	2780	136	-556	-72	0	1	2	8	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-0,1
1	8	87	131	-250	13687	-168	-620	-54	0	1	4	12	3,0	3,0	3,0	3,0	1,7		-0,1
1	8	88	-304	-3143	5611	64	305	-5	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,7		-0,1
1	8	89	-438	-1577	4753	-170	-778	-19	0	2	2	12	3,0	3,0	3,0	3,0	0,6		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	9	32	-2159	-8071	8039	-837	-3843	-86	2	5	12	17	3,0	4,0	3,0	3,0	1,0		-0,2
1	9	35	-1597	-6703	5798	-657	-3115	42	1	4	9	14	3,0	3,6	3,0	3,0	0,7		-0,2
1	9	97	243	1603	19292	139	573	43	0	1	4	17	3,3	3,3	3,3	3,3	2,5		-0,2
1	9	99	27159	-1207	270	21	141	5	17	0	17	0	3,8	3,0	3,8	3,0	0,0		-0,3
1	9	106	-438	-1486	3194	-132	577	71	0	1	2	8	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-0,2
1	9	107	280	1184	19255	146	615	-44	0	1	4	16	3,3	3,3	3,3	3,3	2,5		-0,2
1	9	108	-273	-3350	10539	-67	-307	5	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	1,3		-0,2
1	9	109	-494	-1783	5045	169	782	17	0	2	2	11	3,0	3,0	3,0	3,0	0,6		-0,2

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	10	24	1300	-3989	10504	-243	-1510	102	0	2	9	10	3,0	3,2	3,0	3,0	1,3		-0,2
1	10	28	1333	-3852	10694	-233	-1423	-107	0	5	9	48	3,0	3,0	3,0	3,0	1,4		-0,2
1	10	31	-528	-3989	8514	715	2906	-167	2	4	14	14	3,0	3,0	3,0	4,2	1,1		-0,2
1	10	114	-480	-3282	4963	66	315	4	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,6		-0,1
1	10	115	-251	-1673	11255	-206	-710	61	0	2	4	10	3,0	3,0	3,0	3,0	1,4		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	11	21	2121	-6061	16575	392	2175	-158	1	4	14	14	3,0	3,5	3,0	4,0	2,1		-0,2
1	11	32	2027	-3611	9480	-485	-3150	-133	1	4	16	15	3,0	4,4	3,0	3,1	1,2		-0,2
1	11	36	2121	-6061	11318	-685	-4223	163	1	5	9	18	3,3	5,1	3,0	3,3	1,4		-0,2
1	11	121	-195	-1486	12414	224	787	-72	1	2	4	12	3,0	3,0	3,0	3,0	1,6		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	4	-7282	-2455	4116	120	424	41	0	1	0	4	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5	0,41	-0,1
1	1	6	3599	-312	3991	-131	-517	36	6	2	14	12	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5	0,64	-0,1
1	1	13	1895	-620	4441	-57	-278	1	4	1	7	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,6		-0,1
1	1	14	-5577	-2147	2239	87	407	7	0	1	0	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		-0,1
1	1	61	-1278	1437	4053	-36	60	39	0	2	0	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-0,1
1	1	62	-1278	1437	1101	-9	-28	4	0	3	0	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	1	-218	-568	1325	22	127	-6	0	0	0	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,2	0,23	0,0
1	2	52	-147	-658	731	-86	-276	39	0	1	2	5	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,20	0,0
1	2	63	-147	-479	561	9	16	0	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	2	64	-129	-444	83	-27	12	16	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		0,0
1	2	65	-228	-567	263	47	71	41	0	0	1	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	3	311	-562	28	57	131	-38	0	0	2	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,21	0,0
1	3	4	1504	1790	3054	81	276	32	2	1	6	12	2,5	2,5	2,5	2,5	0,4	0,41	-0,1
1	3	13	1504	1790	2909	-29	-102	10	3	2	5	8	2,5	2,5	2,5	2,5	0,4		-0,1
1	3	15	311	-562	462	-101	-179	81	0	1	3	3	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	3	55	391	-1968	948	43	202	-3	0	0	2	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,30	-0,1
1	3	66	391	-1968	1118	-48	34	46	0	0	2	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

## EDIFICIO DI STAZIONE

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	1	-254	-1231	1193	-29	13	25	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,2	0,23	0,0
1	4	2	144	-243	2537	114	450	30	0	1	3	11	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,26	-0,1
1	4	16	-363	-899	836	21	52	5	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	4	17	144	-243	2314	-102	-460	13	0	1	3	11	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		-0,1
1	4	45	-108	-727	1257	-41	-83	31	0	0	1	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,2	0,24	0,0
1	4	67	-108	-727	967	22	64	12	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	7	3880	3588	1394	408	1140	-225	0	2	10	18	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,27	-0,1
1	5	8	3220	291	1267	377	1068	-204	0	2	9	13	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,22	0,0
1	5	18	-3999	-1153	3085	-580	-808	161	1	2	4	17	2,5	2,5	2,5	2,5	0,4		0,0
1	5	19	-3340	2144	424	478	605	140	1	1	3	10	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	2	-143	-691	1018	65	300	18	0	1	1	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,26	-0,1
1	6	8	3185	2923	213	78	305	-34	7	0	11	16	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,22	0,0
1	6	17	235	-616	753	-77	-296	23	0	1	3	6	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		-0,1
1	6	18	2807	2848	3820	-185	-607	79	2	1	13	11	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		0,0
1	6	68	1079	-695	614	-23	-96	-5	2	0	4	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1		0,0
1	6	69	1079	-1096	2286	76	175	51	1	0	5	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3		0,0

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	5	-1848	-11880	2056	415	2009	16	1	7	5	28	2,5	2,5	2,5	2,5	0,3	0,70	-0,1
1	7	6	527	0	4282	210	898	38	1	2	7	17	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5	0,64	-0,1
1	7	14	-12270	-2560	6817	0	-400	-80	0	1	0	3	2,5	2,5	2,5	2,5	0,9		-0,1
1	7	20	-14646	-14439	4591	-193	-1781	-101	1	4	0	9	2,5	2,5	2,5	2,5	0,6		-0,2

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	31	-1512	-6386	6741	571	2763	-23	1	5	8	25	3,0	3,0	3,0	3,0	0,9		-0,2
1	8	36	-3149	-11928	11097	958	4472	80	2	8	11	34	3,0	3,3	3,0	4,9	1,4		-0,2
1	8	74	-393	-548	6496	-240	616	-75	1	1	4	10	3,0	3,1	3,0	3,0	0,9		-0,1
1	8	85	-236	-4885	3609	-57	0	6	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,5		-0,1
1	8	86	-408	-1384	2429	115	-486	-64	0	1	1	6	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-0,1
1	8	87	80	-307	13687	-145	-541	-46	0	1	3	11	3,0	3,0	3,0	3,0	1,7		-0,1
1	8	88	-313	-3199	5611	57	270	-5	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,7		-0,1
1	8	89	-455	-1680	4114	-146	-690	-10	0	2	2	10	3,0	3,0	3,0	3,0	0,6		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	9	32	-2174	-8080	8039	-720	-3378	-56	2	5	9	15	3,0	4,0	3,0	3,0	1,0		-0,2
1	9	35	-1666	-6838	5798	-572	-2776	21	1	5	7	20	3,0	3,6	3,0	3,0	0,7		-0,2
1	9	97	190	1533	19292	114	491	32	0	1	3	15	3,3	3,3	3,3	3,3	2,5		-0,2
1	9	99	27159	-1213	245	21	129	5	17	0	17	0	3,8	3,0	3,8	3,0	0,0		-0,3
1	9	106	-601	-1593	2853	127	505	-35	0	1	1	6	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-0,2
1	9	107	225	1113	19255	123	535	-35	0	1	3	14	3,3	3,3	3,3	3,3	2,5		-0,2
1	9	108	-283	-5187	10539	-59	0	5	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	1,3		-0,2
1	9	109	-511	-1890	4379	145	694	9	0	2	2	9	3,0	3,0	3,0	3,0	0,6		-0,2

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	10	24	864	-4334	9584	-236	-1369	95	1	3	7	17	3,0	3,2	3,0	3,0	1,3		-0,2
1	10	28	896	-4221	9770	-225	-1285	-101	0	3	7	15	3,0	3,0	3,0	3,0	1,4		-0,2
1	10	31	-675	-4334	8514	635	2582	-148	1	4	11	14	3,0	3,0	3,0	4,2	1,1		-0,2
1	10	114	-476	-3258	4160	58	278	3	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,6		-0,1
1	10	115	-281	-1705	10061	-183	-626	53	0	1	3	8	3,0	3,0	3,0	3,0	1,4		-0,1

### S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	11	21	1385	-6714	14763	375	1978	-147	1	3	12	11	3,0	3,5	3,0	4,0	2,1		-0,2
1	11	32	1452	-4091	9480	-462	-2830	-124	1	4	14	14	3,0	4,4	3,0	3,1	1,2		-0,2
1	11	36	1385	-6714	11318	-641	-3769	151	1	5	17	18	3,3	5,1	3,0	3,3	1,4		-0,2
1	11	121	-230	-1539	11027	200	701	-64	0	2	4	10	3,0	3,0	3,0	3,0	1,6		-0,1

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

		FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	1	4	Rara											RaraCls	120,0	2,9	1	0,1	-5,4	6,2	1	0,3	-1,8

## EDIFICIO DI STAZIONE

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	1	6	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-4,9	0,3	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	1	0,1	-5,4	140	1	0,3	-1,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-5,0	0,3	-1,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,7	1	0,1	-5,0	5,9	1	0,3	-1,7
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	2,5	-0,3	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	7,8	1	-0,4	-0,2
1	1	13	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	2,5	-0,3	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	394	1	-0,1	2,7	359	1	-0,4	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	2,5	-0,3	-0,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	7,2	1	-0,3	-0,2
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,3	-0,2	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	4,3	1	-0,2	-0,5
1	1	14	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,3	-0,2	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	199	1	0,0	1,4	165	1	-0,2	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	-0,2	-0,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	4,1	1	-0,2	-0,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-3,7	0,3	-1,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,1	1	0,1	-4,1	5,8	1	0,3	-1,6
1	1	61	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-3,8	0,3	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	21	1	0,1	-4,1	137	1	0,3	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-3,8	0,3	-1,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,9	1	0,1	-3,8	5,0	1	0,3	-1,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,6	1	0,0	-0,9	0,0	0	0,0	0,0
1	1	62	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,0	-0,9	161	1	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,6	1	0,0	-0,8	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,4	1	0,0	-0,9	0,0	0	0,0	0,0
1	1	62	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,9	136	1	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	-0,8	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,4	1	0,0	-0,8	0,0	0	0,0	0,0

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	2	1	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,4	1	0,0	-0,2	1,9	1	0,1	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-0,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	-0,2	1,9	1	0,1	-0,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-0,2	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1,3	1	-0,1	-0,1	4,3	1	-0,2	-0,5
1	2	52	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-0,2	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	54	1	-0,1	-0,1	160	1	-0,2	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,1	-0,2	-0,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,3	1	-0,1	-0,1	4,1	1	-0,2	-0,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,5
1	2	63	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	4	1	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,5
1	2	64	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	10	1	0,0	-0,1	4	1	0,0	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,7	1	0,0	-0,2	1,0	1	0,1	-0,4
1	2	65	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	0,0	-0,2	14	1	0,1	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-0,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,7	1	0,0	-0,2	0,9	1	0,1	-0,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-0,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,7	1	0,0	-0,2	0,9	1	0,1	-0,4

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	3	3	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,7	1	0,0	0,2	1,2	1	0,1	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,7	1	0,0	0,2	1,2	1	0,1	-0,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	1,0	0,2	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	0,0	0	0,0	0,0	1,5	1	0,2	1,3
1	3	4	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	1,0	0,2	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	185	1	0,1	1,1	118	1	0,2	1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	1,0	0,2	1,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,2	1,2
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,0	-0,1	1,2	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	3	13	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,0	-0,1	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	144	1	0,0	1,1	73	1	-0,1	1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,0	-0,1	1,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,2	-0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,4	1	-0,1	0,2	1,7	1	-0,1	-0,4
1	3	15	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,2	-0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	101	1	-0,1	0,2	32	1	-0,1	-0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,2	-0,1	-0,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,3	1	-0,1	0,2	1,6	1	-0,1	-0,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-1,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,3	1	0,0	0,3	2,6	1	0,2	-1,5
1	3	55	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	65	1	0,0	0,3	27	1	0,2	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,1	-1,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	0,3	2,4	1	0,1	-1,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,5	1	0,0	0,3	0,9	1	0,0	-1,5
1	3	66	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	68	1	0,0	0,3	9	1	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,5	1	0,0	0,3	0,9	1	0,0	-1,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-1,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,5	1	0,0	0,3	0,9	1	0,0	-1,4

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	4	1	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,9	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,5	1						

**EDIFICIO DI STAZIONE**

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4**

			FESSURAZIONI											TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	$\sigma$ lim. Kg/cmq	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	4	67	Rara											RaraCls	120,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-0,1	7	1	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-0,6

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5**

			FESSURAZIONI											TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	$\sigma$ lim. Kg/cmq	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	5	7	Rara											RaraCls	120,0	2,3	1	0,3	2,9	8,6	1	0,8	2,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	2,6	0,7	2,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	627	1	0,3	2,9	383	1	0,8	2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	2,7	0,7	2,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,7	1	0,3	2,7	7,6	1	0,7	2,2
1	5	8	Rara											RaraCls	120,0	3,1	1	0,3	2,4	9,1	1	0,8	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,2	2,2	0,7	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	549	1	0,3	2,4	281	1	0,8	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	2,3	0,7	0,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	0,2	2,3	8,2	1	0,7	0,2
1	5	18	Rara											RaraCls	120,0	7,9	1	-0,4	-3,0	7,4	1	-0,6	-0,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,4	-3,0	-0,5	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	145	1	-0,4	-3,0	177	1	-0,6	-0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	-3,1	-0,5	-0,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	6,9	1	-0,4	-3,1	6,8	1	-0,5	-0,9
1	5	19	Rara											RaraCls	120,0	6,5	1	0,3	-2,5	4,6	1	0,4	1,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-2,5	0,4	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	116	1	0,3	-2,5	211	1	0,4	1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,7	0,4	1,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,7	1	0,3	-2,7	4,6	1	0,4	1,2

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6**

			FESSURAZIONI											TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	$\sigma$ lim. Kg/cmq	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	6	2	Rara											RaraCls	120,0	1,0	1	0,0	-0,2	2,9	1	0,2	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,2	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	1	0,0	-0,2	63	1	0,2	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,2	-0,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,9	1	0,0	-0,3	2,8	1	0,2	-0,6
1	6	8	Rara											RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,2	2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	2,2	0,2	1,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	321	1	0,1	2,4	163	1	0,2	2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,3	0,2	2,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,2	2,0
1	6	17	Rara											RaraCls	120,0	1,1	1	-0,1	0,2	2,9	1	-0,2	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,2	-0,2	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	80	1	-0,1	0,2	64	1	-0,2	-0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,2	-0,2	-0,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,0	1	-0,1	0,2	2,8	1	-0,2	-0,5
1	6	18	Rara											RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	4,4	1	-0,4	2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	1,7	-0,4	1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	365	1	-0,1	2,0	240	1	-0,4	2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	1,7	-0,4	1,8	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	3,9	1	-0,4	1,8
1	6	68	Rara											RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	-0,1	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	-0,1	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	105	1	0,0	0,8	25	1	-0,1	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	-0,1	-0,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	1,7	1	-0,1	-0,7
1	6	69	Rara											RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	2,5	1	0,1	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,7	0,1	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	145	1	0,1	0,8	54	1	0,1	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,7	0,1	-0,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	2,3	1	0,1	-0,7

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7**

			FESSURAZIONI											TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	$\sigma$ lim. Kg/cmq	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	7	5	Rara											RaraCls	120,0	6,1	1	0,3	-1,3	18,8	1	1,5	-8,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-1,1	1,3	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	176	1	0,3	-1,3	245	1	1,5	-8,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-1,1	1,3	-7,8	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,7	1	0,3	-1,1	17,2	1	1,3	-7,8
1	7	6	Rara											RaraCls	120,0	2,9	1	0,2	0,4	7,8	1	0,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,5	0,6	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	203	1	0,2	0,4	230	1	0,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,5	0,6	-0,1	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,6	1	0,1	0,5	7,0	1	0,6	-0,1
1	7	14	Rara											RaraCls	120,0	6,3	1	-0,3	-9,1	3,8	1	-0,3	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	-8,4	-0,3	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	62	1	-0,3	-9,1	43	1	-0,3	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-8,5	-0,3	-1,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,8	1	-0,3	-8,5	3,3	1	-0,3	-1,9
1	7	20	Rara											RaraCls	120,0	5,4	1	-0,1	-10,8	16,8	1	-1,3	-10,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-9,9	-1,2	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	55	1	-0,1	-10,8	153	1	-1,3	-10,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-10,1	-1,2	-9,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,1	1	-0,1	-10,1	15,5	1	-1,2	-9,6

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8**

			FESSURAZIONI											TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	$\sigma$ lim. Kg/cmq	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	$\sigma$ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	8	31	Rara											RaraCls	120,0	2,2	1	0,2	-2,4	9,7	1	0,9	-8,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,2	-2,1	0,9	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	21	1	0,2	-2,4	91	1	0,9	-8,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,1	0,9	-7,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	0,2	-2,1	10,6	1	0,9	-7,5
1	8	36	Rara											RaraCls	120,0	2,9	1	0,2	-4,2	11,3	1	1,0	-14,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-3,5	1,1	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	0,2	-4,2	111	1	1,0	-14,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-3,5	1,1	-12,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,9	1						

## EDIFICIO DI STAZIONE

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8**

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	8	87	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	-2,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,3	1	-0,1	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,5	1	0,0	0,0	2,2	1	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	31	1	0,0	0,0	112	1	-0,1	0,0
1	8	88	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-3,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,6	1	0,0	-0,1	2,1	1	-0,1	-0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-3,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,7	1	0,1	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,1	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	17	1	0,1	-3,6
1	8	89	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,2	-2,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,6	1	0,1	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,2	-2,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,6	1	-0,1	-0,6	2,6	1	-0,2	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,2	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	-0,1	-0,6	25	1	-0,2	-1,9

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9**

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
1	9	32	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,2	-2,5	-0,9	-8,7	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,3	1	-0,2	-3,0	9,7	1	-0,9	-10,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	-2,5	-0,9	-8,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	-0,2	-3,0	93	1	-0,9	-10,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-2,5	-0,9	-8,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	-0,2	-2,5	10,4	1	-0,9	-8,7	
1	9	35	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,2	-2,2	-0,9	-8,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,3	1	-0,2	-2,6	9,8	1	-0,9	-9,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	-2,2	-0,9	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	-0,2	-2,6	93	1	-0,9	-9,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-2,2	-0,9	-8,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	-0,2	-2,2	10,6	1	-0,9	-8,0	
1	9	97	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	1,3	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	0,0	-0,1	319	1	0,1	1,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	1,3	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,6	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0	
1	9	99	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	21,0	0,1	-1,2	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,1	-1,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	21,0	0,1	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	2321	1	0,0	20,9	9	1	0,1	-1,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	21,0	0,1	-1,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,1	-1,2	
1	9	106	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,2	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,7	1	0,2	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,7	16	1	0,2	-2,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-2,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,5	1	0,1	-2,2	
1	9	107	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	0,8	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,5	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	24	1	0,0	0,0	280	1	0,1	1,4	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	0,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,4	1	0,0	-0,1	1,5	1	0,1	0,9	
1	9	108	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-3,6	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,8	1	-0,1	-3,9	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	18	1	-0,1	-3,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-3,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,7	1	-0,1	-3,6	
1	9	109	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,2	-2,2	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,6	1	0,1	-0,7	2,5	1	0,2	-2,1	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,2	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,1	-0,7	23	1	0,2	-2,1	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,2	-2,2	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,6	1	0,1	-0,6	2,6	1	0,2	-2,2	

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10**

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	10	24	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,2	-1,7	-0,7	-6,6	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,6	1	-0,2	-1,7	9,7	1	-0,8	-7,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	-1,7	-0,7	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	30	1	-0,2	-1,7	95	1	-0,8	-7,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-1,7	-0,7	-6,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,2	1	-0,2	-1,7	8,1	1	-0,7	-6,6
1	10	28	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,2	-1,6	-0,6	-6,6	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,5	1	-0,2	-1,7	8,5	1	-0,8	-7,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,2	-1,6	-0,6	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	1	-0,2	-1,7	79	1	-0,8	-7,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-1,6	-0,6	-6,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,0	1	-0,2	-1,6	7,1	1	-0,6	-6,6
1	10	31	Rara	0,4	0,00	0	1	0,3	-1,7	1,0	-6,6	0,000	0,000	RaraCls	120,0	4,1	1	0,3	-1,7	16,7	1	1,2	-7,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-1,7	1,0	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	83	1	0,3	-1,7	348	1	1,2	-7,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-1,7	1,0	-6,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,3	1	0,3	-1,7	13,7	1	1,0	-6,6
1	10	114	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,1	-3,1	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,9	1	0,1	-3,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,1	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,4	19	1	0,1	-3,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,1	-3,1	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,7	1	0,1	-3,1
1	10	115	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,3	-2,0	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,2	1	-0,1	-0,4	4,3	1	-0,3	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,3	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	-0,1	-0,4	78	1	-0,3	-2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,3	-2,0	0,000	0,000	PermCls	90,0	0,9	1	-0,1	-0,5	3,4	1	-0,3	-2,0

**S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11**

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	11	21	Rara	0,4	0,00	0	1	0,3	-2,7	1,1	-10,6	0,000	0,000	RaraCls	120,0	3,9	1	0,3	-2,9	14,3	1	1,3	-11,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-2,7	1,1	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	1	0,3	-2,9	134	1	1,3	-11,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,7	1,1	-10,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,1	1	0,3					

**EDIFICIO DI STAZIONE**

COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER LE PIASTRE							
Quota N.ro	Perimetro N.ro	Sisma X		Sisma Y		Sisma Z	
		Canale	Valore	Canale	Valore	Canale	Valore
0	1	7	1,10	8	1,10		
0	2	7	1,10	8	1,10		

**SOVRARESISTENZE SHELL**

COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER GLI SHELL							
GrupQuota N.ro	Generatr. N.ro	Sisma X		Sisma Y		Sisma Z	
		Canale	Valore	Canale	Valore	Canale	Valore
1	1	7	1,00	8	1,00		
1	2	7	1,00	8	1,00		
1	3	7	1,00	8	1,00		
1	4	7	1,00	8	1,00		
1	5	7	1,00	8	1,00		
1	6	7	1,00	8	1,00		
1	7	7	1,00	8	1,00		
1	8	7	1,00	8	1,00		
1	9	7	1,00	8	1,00		
1	10	7	1,00	8	1,00		
1	11	7	1,00	8	1,00		

**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
1	4,60	37	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	3,3	45	6,6	0	12851	40025	0	25963	60037	FESS.
2	4,60	38	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	3,4	45	6,0	0	13357	40025	0	23333	60037	FESS.
3	4,60	39	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	3,2	45	5,6	0	12518	40025	0	21908	60037	FESS.
4	4,60	40	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	3,1	45	5,9	0	12283	40025	0	23005	60037	FESS.
5	4,60	41	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	3,3	45	6,6	0	12984	40025	0	25963	60037	FESS.
6	4,60	42	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	3,4	45	5,9	0	13344	40025	0	23251	60037	FESS.
7	4,60	43	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	3,2	45	5,6	0	12509	40025	0	21804	60037	FESS.
8	4,60	44	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	3,1	45	5,9	0	12306	40025	0	23046	60037	FESS.