



REGIONE PIEMONTE
CITTÀ METROPOLITANA DI TORINO

COMUNE DI GIAVENO

PROTOCOLLO

OGGETTO

AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE X LOTTO COSTRUZIONE LOCULI E CELLETTE OSSARIO

PROPRIETÀ

CITTÀ DI GIAVENO
Piazza Papa Giovanni XXIII, 1 – GIAVENO (TO)

PROGETTO ESECUTIVO

IDENTIFICATIVO

RELAZIONE DI CALCOLO

PROGETTAZIONE



PROGETTAZIONI
STRUTTURALI ED
ARCHITETTONICHE

CHM INGEGNERIA

Ing. Marcello CHIAMPO

Via Roma n. 14 - 10094 - GIAVENO (TO)

Tel. 011/9376657 - Fax 011/9363689

Email: info@studiochiampo.it

Pec: marcello.chiampo@ingpec.eu

Cod. Fisc. : CHM MCL 56S21 E020V

P. IVA : 04330240013

DOCUMENTO

C02
30 002

OPERA ARGOMENTO FASE DOC. PROG. / REVISIONE

EP **DOC** **ESE** **302** / **0**

TIMBRO E FIRMA



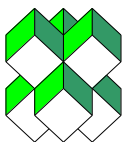
SCALA: /

FILE: Rel calcolo

CARTELLA: 1659/22

NOTE:

REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	APPROVATO
0	EMISSIONE	07/2023	CHIAMPO	CHIAMPO
1				
2				
3				



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 descritte nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

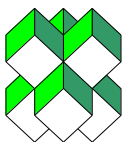
• **ANALISI SISMICA DINAMICA**

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 combinati linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

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

• VERIFICHE

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

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

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

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

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

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

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

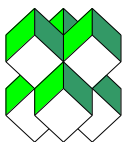
Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

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

TRAVI:

- Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b \text{ mm}^2/\text{ml}$, 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.

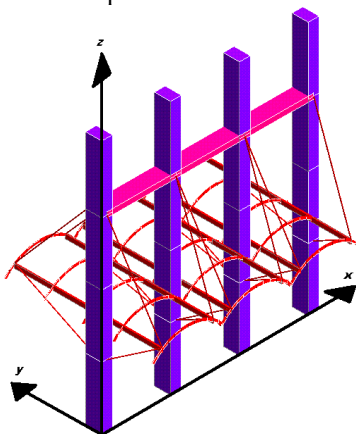
PILASTRI:

- Armatura longitudinale compressa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;
- Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
- Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
- In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:
 - $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

• SISTEMI DI RIFERIMENTO

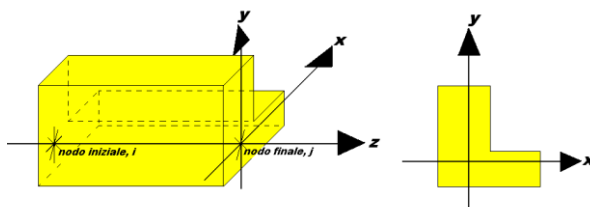
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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



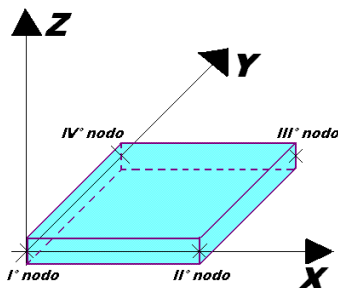
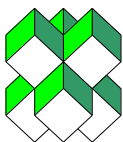
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

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



• UNITÀ DI MISURA

Si adottano le seguenti unità di misura:

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

• CONVENZIONI SUI SEGNI

I carichi agenti sono:

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

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

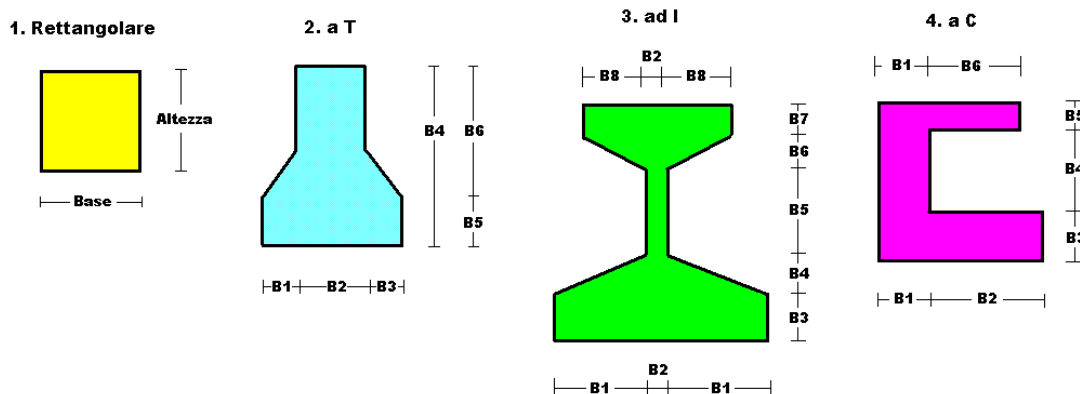
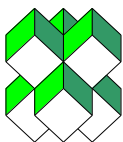
I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

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



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

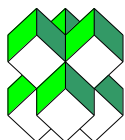
In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:



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

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

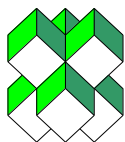
Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

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

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

Sezione N.ro	: Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
Spessore	: Spessore dell'elemento
Base foro	: Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Altezza foro	: Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)



Codice : *Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)*

Ascissa foro : *Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro*

Ordinata foro : *Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro*

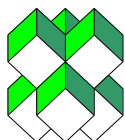
Tipo mater. : *Numero di archivio dei materiali shell*

Tipo elem. : *Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo:*

0 = *Lastra – Piastra*

1 = *Lastra*

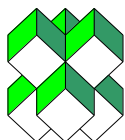
2 = *Piastra*



● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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



Kwinkl. : Costante di sottofondo del terreno

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

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



ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Rettangolare					Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)		Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
1	30,0	30,0	0,0		2	40,0	20,0	0,0
3	30,0	20,0	0,0		4	45,0	20,0	0,0
5	30,0	15,0	0,0		6	50,0	15,0	0,0
7	45,0	15,0	0,0		10	25,0	25,0	0,0
31	60,0	40,0	70,0		32	50,0	40,0	70,0
33	60,0	40,0	80,0		34	55,0	40,0	75,0
36	35,0	20,0	0,0		37	20,0	39,0	0,0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Circolare				Tipologia Circolare				Tipologia Circolare		
Sez. N.ro	Raggio (cm)	Magrone (cm)		Sez. N.ro	Raggio (cm)	Magrone (cm)		Sez. N.ro	Raggio (cm)	Magrone (cm)
35	20,0	0,0								

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.				
Sez. N.ro	Area (cm ²)	I _{xg} (cm ⁴)	I _{yg} (cm ⁴)	I _p (cm ⁴)
1	900	67500	67500	135000
2	800	26667	106667	133333
3	600	20000	45000	65000
4	900	30000	151875	181875
5	450	8438	33750	42188
6	750	14063	156250	170313
7	675	12656	113906	126563
10	625	32552	32552	65104
31	2400	320000	720000	1040000
32	2000	266667	416667	683333
33	2400	320000	720000	1040000
34	2200	293333	554583	847917
35	1257	125664	125664	251327
36	700	23333	71458	94792
37	780	98865	26000	124865

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PIATTI UNI						PIATTI UNI				
Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro		Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro
942	TB	140,0	200,0	101		943	TC	200,0	200,0	101

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI														
Sez. N.ro	U m ² /m	P daN/m	A cm ²	A _x cm ²	A _y cm ²	J _x cm ⁴	J _y cm ⁴	J _t cm ⁴	W _x cm ³	W _y cm ³	W _t cm ³	i _x cm	i _y cm	sver 1/cm
942	0,68	11,5	280,00	186,67	186,67	9333,3	4573,3	10364,5	933,33	653,33	518,22	5,77	4,04	0,00
943	0,80	16,4	400,00	266,67	266,67	13333,3	13333,3	22560,0	1333,33	1333,33	1128,00	5,77	5,77	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

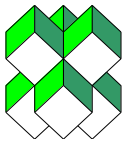
DATI PER VERIFICHE EUROCODICE						
Sez. N.ro	Descrizione	W _x Plastico cm ³	W _y Plastico cm ³	W _t Plastico cm ³	A _x Plastico cm ²	A _y Plastico cm ²
942	TB	1400,00	980,00	2800,00	280,00	280,00
943	TC	2000,00	2000,00	4000,00	400,00	400,00

CARATTERISTICHE MATERIALE LEGNO

CARATTERISTICHE DEL MATERIALE LEGNO LUNGO LA DIREZIONE DELL'ASTA																			
Mat. N.ro	Classifica zione del Legno	RESISTENZE					RESIST. Taglio			MODULI ELAST. NORMALI				MOD ELAST. TAGENZIALI				DENSITA'	
		Fl. fmk	Trazione ft0k	Compressio ft90k	fc0k	fc90k	Aste fvk	XLAM fvk	Roto frk	Medio E0	Carat E0,05	Med E90	Caratt E90,05	Med G	Carat G,05	Roto Gr	RotCar Gr,05	Gamma Carat	Gamma Media
101	C22	22	13,0	0,4	20,0	2,4	2,4			10000	6700	330	275	630	525			340	410

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' daN/mc	Ex/1E3 dN/cm ²	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey/1E3 dN/cm ²	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11/1E3 daN/cm ²	E12/1E3 daN/cm ²	E13/1E3 daN/cm ²	E22/1E3 daN/cm ²	E23/1E3 daN/cm ²	E33/1E3 daN/cm ²
1	2500	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131



ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	30	1	LASTRA-PIASTRA
602	20	1	LASTRA-PIASTRA
603	20	1	LASTRA-PIASTRA
604	40	1	LASTRA-PIASTRA
605	12	1	LASTRA-PIASTRA
606	25	1	LASTRA-PIASTRA
607	20	1	LASTRA-PIASTRA
608	30	1	LASTRA-PIASTRA
609	20	1	LASTRA-PIASTRA
610	20	1	LASTRA-PIASTRA
611	40	1	LASTRA-PIASTRA
612	20	1	LASTRA-PIASTRA
613	20	1	LASTRA-PIASTRA
614	25	1	LASTRA-PIASTRA
615	25	1	LASTRA-PIASTRA
616	20	1	LASTRA-PIASTRA
617	10	1	LASTRA-PIASTRA
618	20	1	LASTRA-PIASTRA

ANALISI DEI CARICHI SOLAI

Larghezze				Altezze			Peso Spec		Peso	COMPOSIZIONE CARICO PERMANENTE							Peso
Car. N.ro	Trav cm	Cald cm	Pign cm	Cald cm	Pign cm	Copp cm	Trav daN/ml	Pign daN/ml	Propr daN/m	Strato N.ro	Descrizione strato	Spess cm	PesoSp daN/mc	Posiz	Peso daN/m	TotStr daN/m	Tram. daN/m
1	10	50	40	4	16	0	2500	800	282	1	CALDANA	5,0	1800	Sup.	90	90	0

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut dN/mq	Perman. NONstru dN/mq	Varia bile dN/mq	Neve dN/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	0	200	300	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		PIASTRA PAVIMENTO
2	0	10	250	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		PIASTRA BASE LOCULI
3	0	10	250	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		PIASTRA LOCULI ELEVAZIONE
4	282	90	50	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3	S1	SOLAIO SOTTOTETTO
5	30	15	200	159	Categ. H	0,0	0,0	0,0		SOLAIO COPERTURA

CRITERI DI PROGETTO

ASTE ELEVAZIONE																
IDEN	Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τ Mtmin dN/cm ²	Ferri parete	Elim cm	Tipo verif.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Mag car.	%Rid
1		si	80	25	5	3	no	200	Mx	1	14	18	14	18	0	100

CRITERI DI PROGETTO

ASTE FONDAZIONE							
IDEN	Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τ Mtmin dN/cm ²
2		no	no	80	25	5	3

CRITERI DI PROGETTO

PILASTRI				PILASTRI			
IDEN	Crit N.ro	Def Tag	τ Mtmin dN/cm ²	Tipo verif.	IDEN	Crit N.ro	Def Tag
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 daN/cm ²	Pois son	Gamma dN/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi	
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	SENSIBILE	0,00	2,0	3,5	14	8	70	1	0	
2	FOND.	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	0,00	2,5	4,0	14	8	60	1		
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	SENSIBILE	0,00	2,0	3,6	16	8	70	1		



CRITERI DI PROGETTO																								
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/Ac	Mt/Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar -- daN/cm²	σcPer --	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	150,0	112,0	3600				2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.												
IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO		
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe dN/cm ²	Classe Acciaio	Mod. E dN/cm ²	Pois-son	Gamma dN/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)	
1	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	SENSIBILE	0,00	2,0	2,0	

MATERIALI SHELL IN C.A.																								
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/Ac	Mt/Mtu	Wra/mm	Wfr/mm	Wpe/mm	σcRar	σcPer	σfRar	Sp0Rar	Sp0Fre	Sp0Per	Coe Vis	euk
				----- daN/cmq -----													-- daN/cmq --							
1	SETTI	250.0	141.0	141.0	4500	4500	3913	2100000	0.20	0.35	1.00	50				0.3	0.2	150.0	112.0	3600				

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

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	16,96	Altezza edificio (m)	7,35
Massima dimens. dir. Y (m)	9,62	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	II Cu=1.0
Longitudine Est (Grd)	7,36498	Latitudine Nord (Grd)	45,04432
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,04	Periodo T'c (sec.)	0,22
Fo	2,48	Fv	0,71
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,11
Periodo TC (sec.)	0,33	Periodo TD (sec.)	1,78
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,12	Periodo T'c (sec.)	0,26
Fo	2,47	Fv	1,13
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,12
Periodo TC (sec.)	0,37	Periodo TD (sec.)	2,06
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.			
Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	975,00
Accelerazione Ag/g	0,15	Periodo T'c (sec.)	0,27
Fo	2,49	Fv	1,29
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,13
Periodo TC (sec.)	0,39	Periodo TD (sec.)	2,19
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,20	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di comportam 'q'	1,80		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,20	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di comportam 'q'	1,80		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,21	Verif. Instabilita' acciaio:	1,21
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondam.:	1,50
Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20



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

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	I Alpina	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	481	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	199	Carico neve di calcolo kg/mq	159,00
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			

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

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,50	1,05	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Amb.affol.	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,75	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
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	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

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

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

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

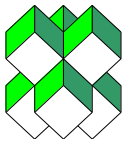
DESCRIZIONI	31	32	33	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,00	0,70
Var.Amb.affol.	1,00	0,70
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00
Var.Coperture	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

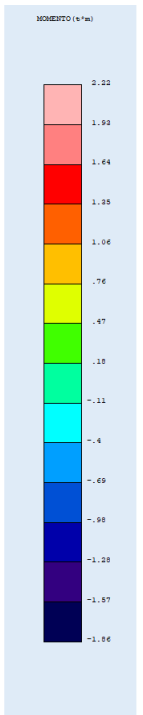
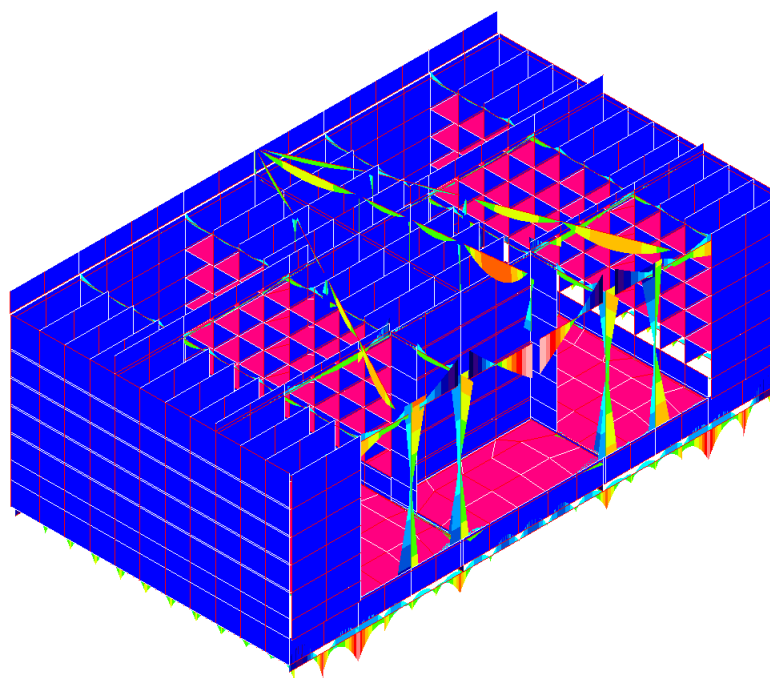
COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

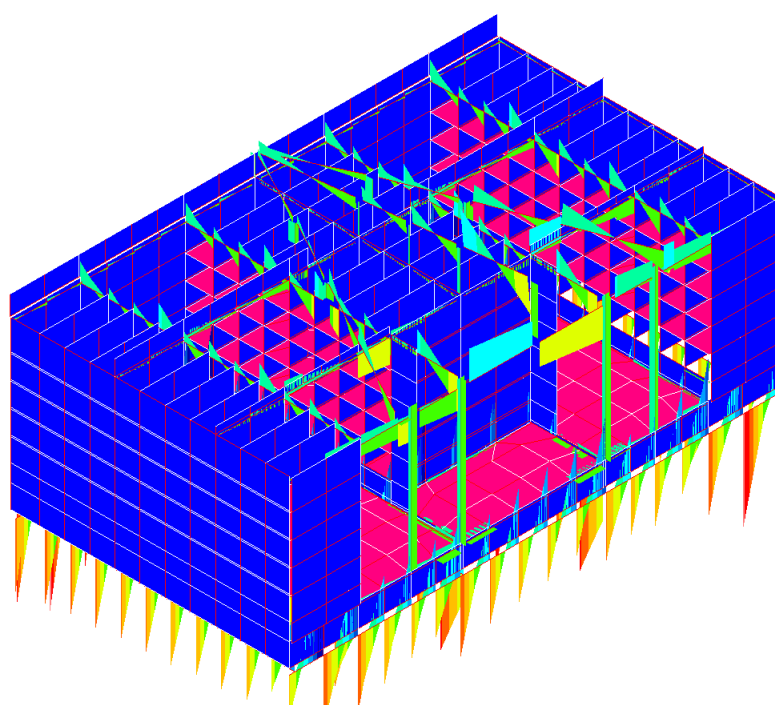
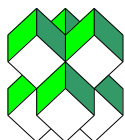
DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,50	0,30
Var.Amb.affol.	0,70	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20
Var.Coperture	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00



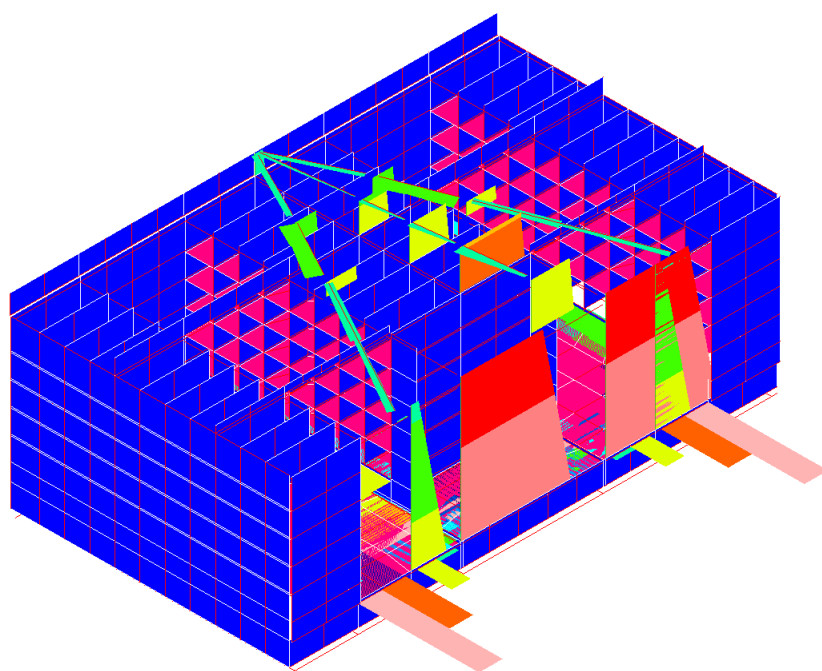
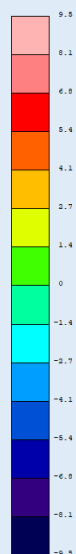
COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,30
Var.Amb.affol.	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
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



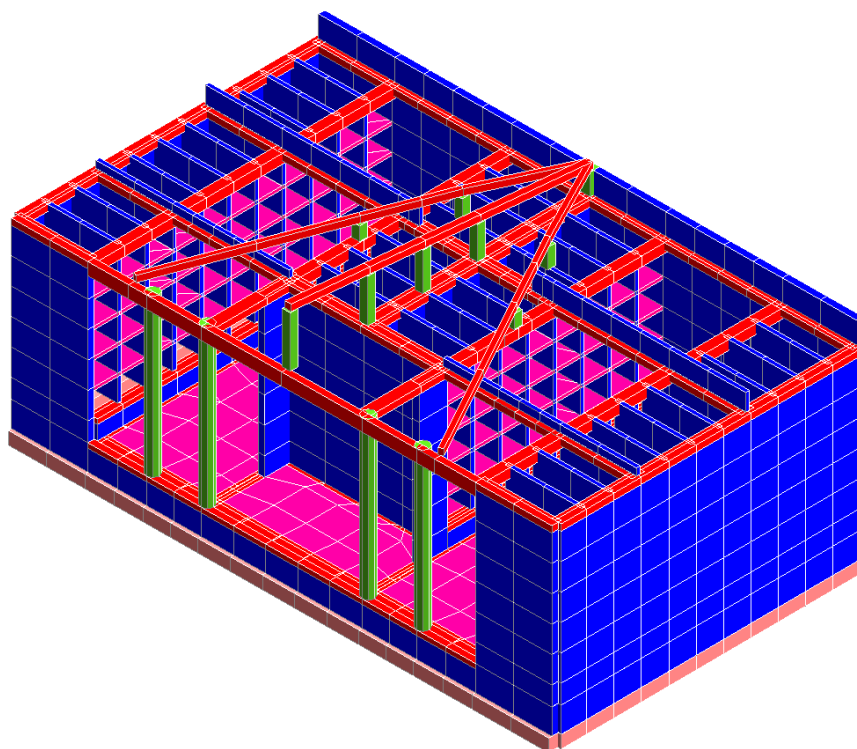
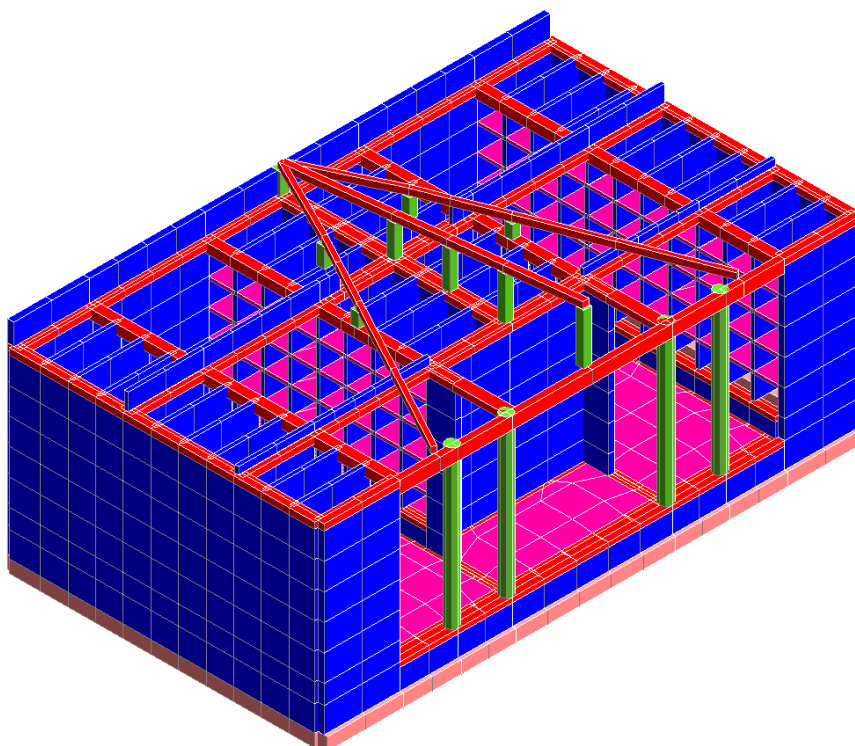
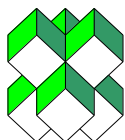


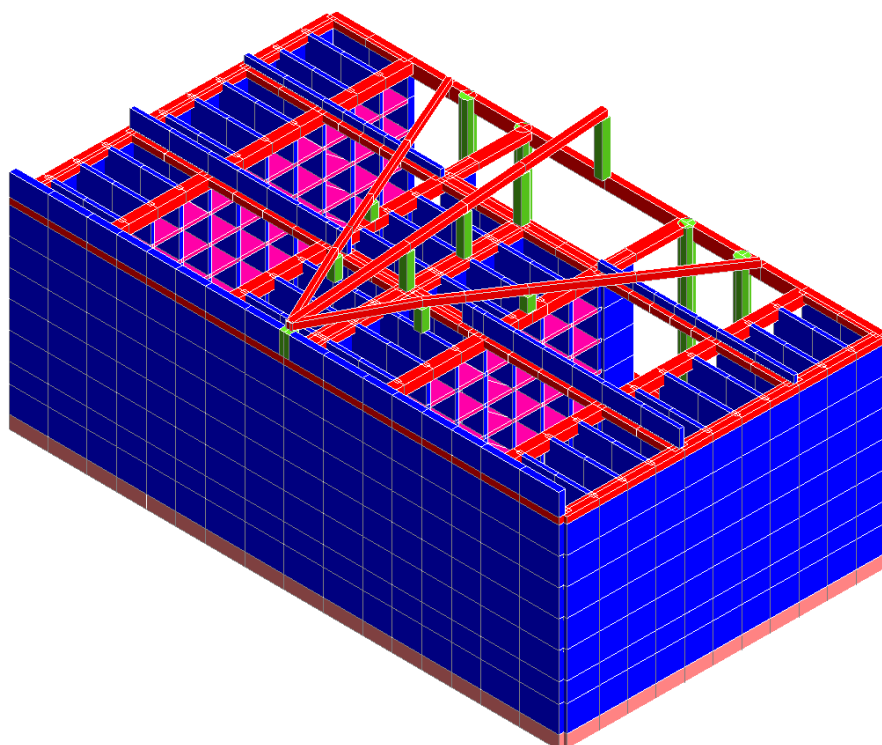
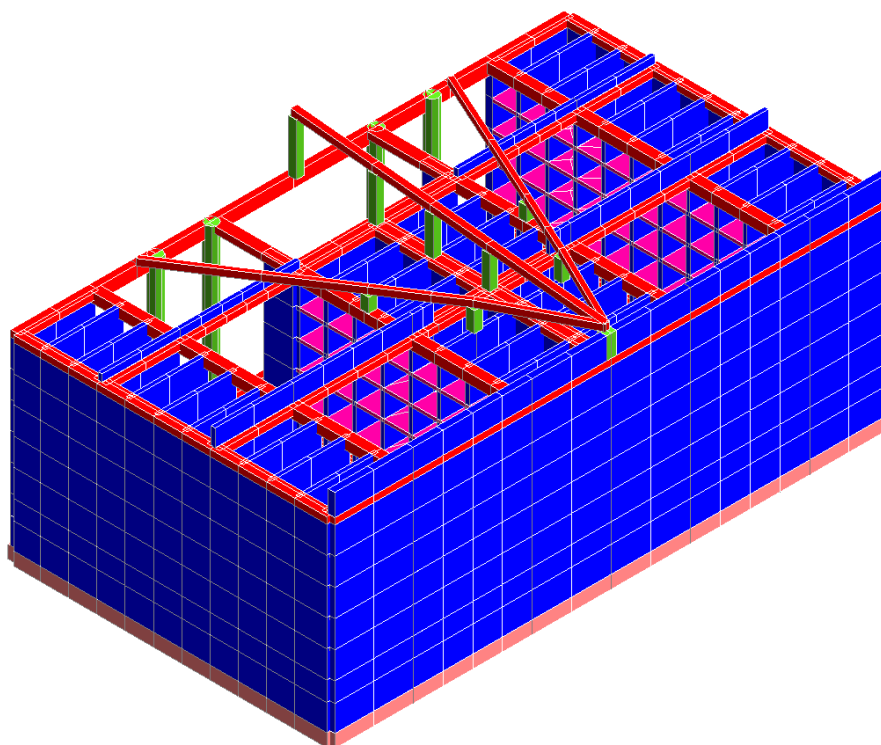
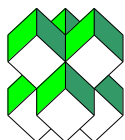
TAGLIO (x)

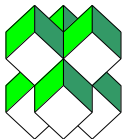


SFORZO NORMALE (x)





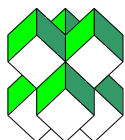




71

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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



• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

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

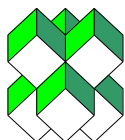
PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variaz%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t)	: Tagliante relativo al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

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

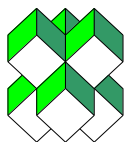
Tagliante (t)	: Tagliante sismico al piano nella direzione X/Y mediato su tutti i modi di
SRSS	vibrare

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

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



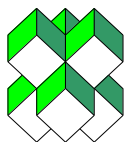
N. piano : Numero del piano sismico
Res X (t) : Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t) : Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t) : Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t) : Domanda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



□ **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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



• VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

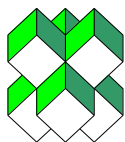
Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

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

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

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

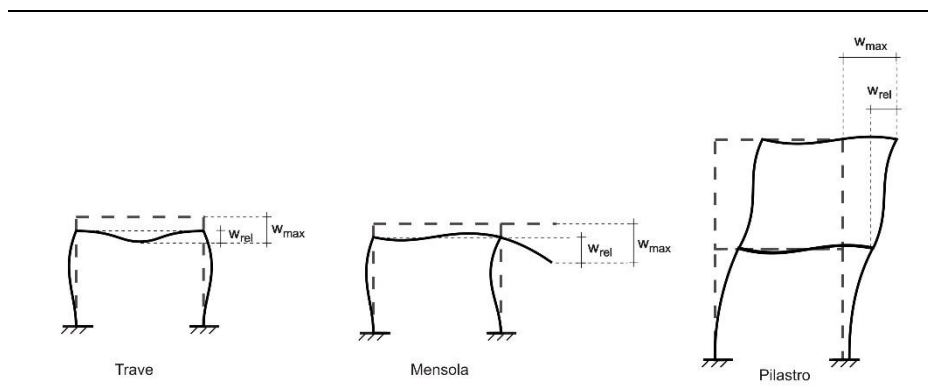
l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$	: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).



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

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

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



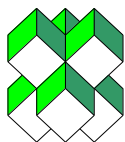
Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

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

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

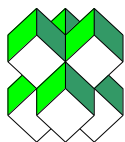
N Rd $\rightarrow \sigma_n$	: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_x}$	: Tensione normale dovuta a momento M_x
MyV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_y}$	: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd $\rightarrow \tau_x$	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd $\rightarrow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



- $l_{md} \rightarrow K_c M$** : Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
- $R\%_{pf} \rightarrow R_x$** : Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
- $R\%_{ft} \rightarrow R_y$** : Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X

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

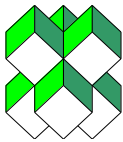
$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$



• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

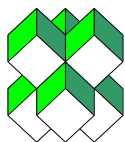
Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero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



• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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



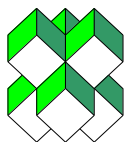
● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

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

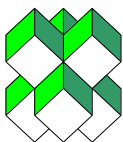
Molt.	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
--------------	---



• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

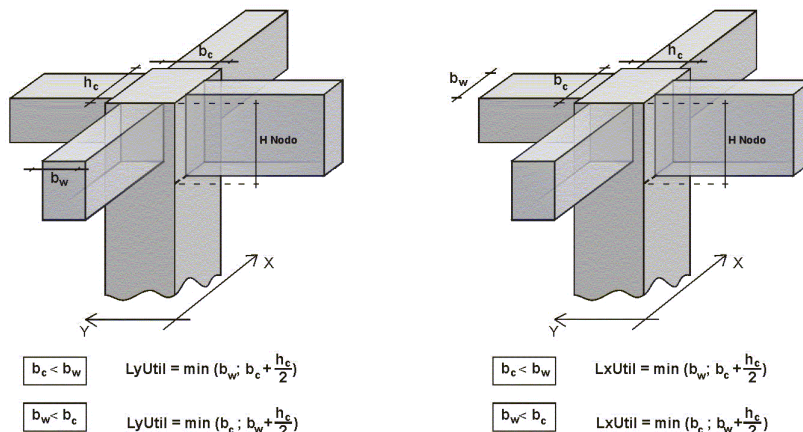
Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

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

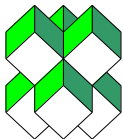


SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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



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



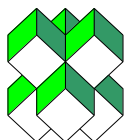
formula [7.4.10]

- FESSURATO: il nodo verifica e risulta fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.11] per i nodi interni e con la formula [7.4.12] per i nodi esterni

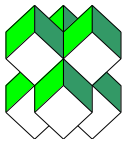


PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE													
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	46,535	0,13502	5,0		0,131	0,190	0,190	0,436	0,436	1	-0,00035	0,053821	-0,00001
2	52,503	0,11967	5,0		0,131	0,187	0,187	0,418	0,418	1	0,064750	-0,019552	0,002282
3	157,616	0,03986	5,0		0,081	0,154	0,154	0,256	0,256	1	0,032431	-0,071063	0,008284

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1	0,00	5,75	1	572	2	29	1,492	28,750					VERIFICATO	
2	0,00	5,75	2	573	2	29	1,469	28,750					VERIFICATO	
3	0,00	5,75	3	574	2	29	1,433	28,750					VERIFICATO	
4	0,00	5,75	4	575	2	19	1,409	28,750					VERIFICATO	
5	0,00	5,75	5	576	2	19	1,433	28,750					VERIFICATO	
6	0,00	5,75	6	577	2	19	1,469	28,750					VERIFICATO	
7	0,00	5,75	7	578	2	19	1,492	28,750					VERIFICATO	
8	0,00	5,75	14	603	2	29	1,441	28,750					VERIFICATO	
9	0,00	5,75	18	604	2	19	1,417	28,750					VERIFICATO	
10	0,00	5,75	16	605	2	19	1,441	28,750					VERIFICATO	
11	0,00	5,75	19	579	2	29	1,503	28,750					VERIFICATO	
12	0,00	5,75	20	580	2	29	1,480	28,750					VERIFICATO	
13	0,00	5,75	21	163	2	29	1,462	28,750					VERIFICATO	
14	0,00	5,75	22	164	2	29	1,445	28,750					VERIFICATO	
17	0,00	5,75	23	165	2	19	1,445	28,750					VERIFICATO	
18	0,00	5,75	24	166	2	19	1,462	28,750					VERIFICATO	
19	0,00	5,75	25	581	2	19	1,480	28,750					VERIFICATO	
20	0,00	5,75	26	582	2	19	1,503	28,750					VERIFICATO	
21	0,00	5,75	8	583	2	29	1,493	28,750					VERIFICATO	
22	0,00	5,75	10	613	2	29	1,470	28,750					VERIFICATO	
23	0,00	5,75	27	584	2	29	1,494	28,750					VERIFICATO	
24	0,00	5,75	36	614	2	29	1,470	28,750					VERIFICATO	
25	0,00	5,75	28	585	2	29	1,495	28,750					VERIFICATO	
26	0,00	5,75	37	615	2	29	1,471	28,750					VERIFICATO	
27	0,00	5,75	29	586	2	29	1,496	28,750					VERIFICATO	
28	0,00	5,75	38	616	2	29	1,472	28,750					VERIFICATO	
29	0,00	5,75	30	587	2	29	1,496	28,750					VERIFICATO	
30	0,00	5,75	39	617	2	29	1,473	28,750					VERIFICATO	
31	0,00	5,75	31	588	2	29	1,497	28,750					VERIFICATO	
32	0,00	5,75	40	618	2	29	1,474	28,750					VERIFICATO	
33	0,00	5,75	32	589	2	29	1,498	28,750					VERIFICATO	
34	0,00	5,75	41	619	2	29	1,475	28,750					VERIFICATO	
35	0,00	5,75	33	590	2	29	1,500	28,750					VERIFICATO	
36	0,00	5,75	42	620	2	29	1,476	28,750					VERIFICATO	
37	0,00	5,75	34	591	2	29	1,501	28,750					VERIFICATO	
38	0,00	5,75	43	621	2	29	1,477	28,750					VERIFICATO	
39	0,00	5,75	35	592	2	29	1,502	28,750					VERIFICATO	
40	0,00	5,75	44	622	2	29	1,478	28,750					VERIFICATO	
41	0,00	5,75	11	623	2	29	1,434	28,750					VERIFICATO	
42	0,00	5,75	75	606	2	19	1,410	28,750					VERIFICATO	
43	0,00	5,75	12	624	2	19	1,434	28,750					VERIFICATO	
44	0,00	5,75	45	626	2	29	1,435	28,750					VERIFICATO	
45	0,00	5,75	76	607	2	19	1,411	28,750					VERIFICATO	
46	0,00	5,75	51	627	2	19	1,435	28,750					VERIFICATO	
47	0,00	5,75	46	629	2	29	1,435	28,750					VERIFICATO	
48	0,00	5,75	77	608	2	19	1,412	28,750					VERIFICATO	
49	0,00	5,75	52	651	2	19	1,436	28,750					VERIFICATO	
50	0,00	5,75	47	632	2	29	1,436	28,750					VERIFICATO	
51	0,00	5,75	78	609	2	19	1,413	28,750					VERIFICATO	
52	0,00	5,75	53	652	2	19	1,436	28,750					VERIFICATO	
53	0,00	5,75	48	635	2	29	1,437	28,750					VERIFICATO	
54	0,00	5,75	79	610	2	19	1,414	28,750					VERIFICATO	
55	0,00	5,75	54	636	2	19	1,437	28,750					VERIFICATO	
56	0,00	5,75	49	637	2	29	1,438	28,750					VERIFICATO	



SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
57	0,00	5,75	80	611	2	19	1,415	28,750					VERIFICATO
58	0,00	5,75	55	638	2	19	1,438	28,750					VERIFICATO
59	0,00	5,75	50	639	2	29	1,439	28,750					VERIFICATO
60	0,00	5,75	81	612	2	19	1,416	28,750					VERIFICATO
61	0,00	5,75	56	640	2	19	1,440	28,750					VERIFICATO
62	0,00	5,75	13	625	2	19	1,470	28,750					VERIFICATO
63	0,00	5,75	9	593	2	19	1,493	28,750					VERIFICATO
64	0,00	5,75	57	628	2	19	1,471	28,750					VERIFICATO
65	0,00	5,75	66	594	2	19	1,494	28,750					VERIFICATO
66	0,00	5,75	58	641	2	19	1,471	28,750					VERIFICATO
67	0,00	5,75	67	595	2	19	1,495	28,750					VERIFICATO
68	0,00	5,75	59	642	2	19	1,472	28,750					VERIFICATO
69	0,00	5,75	68	596	2	19	1,496	28,750					VERIFICATO
70	0,00	5,75	60	643	2	19	1,473	28,750					VERIFICATO
71	0,00	5,75	69	597	2	19	1,497	28,750					VERIFICATO
72	0,00	5,75	61	644	2	19	1,474	28,750					VERIFICATO
73	0,00	5,75	70	598	2	19	1,498	28,750					VERIFICATO
74	0,00	5,75	62	645	2	19	1,475	28,750					VERIFICATO
75	0,00	5,75	71	599	2	19	1,499	28,750					VERIFICATO
76	0,00	5,75	63	646	2	19	1,476	28,750					VERIFICATO
77	0,00	5,75	72	600	2	19	1,500	28,750					VERIFICATO
78	0,00	5,75	64	647	2	19	1,477	28,750					VERIFICATO
79	0,00	5,75	73	601	2	19	1,501	28,750					VERIFICATO
80	0,00	5,75	65	648	2	19	1,479	28,750					VERIFICATO
81	0,00	5,75	74	602	2	19	1,502	28,750					VERIFICATO
82	0,00	5,75	15	649	2	29	1,442	28,750					VERIFICATO
83	0,00	5,75	17	650	2	19	1,442	28,750					VERIFICATO
90	1,40	5,75	303	630	2	29	1,083	21,750					VERIFICATO
91	1,40	5,75	306	631	2	19	1,083	21,750					VERIFICATO
93	1,40	5,75	308	633	2	29	1,088	21,750					VERIFICATO
94	1,40	5,75	311	634	2	19	1,089	21,750					VERIFICATO
97	0,00	5,75	1075	1164	2	29	1,442	28,750					VERIFICATO
98	0,00	5,75	1074	1163	2	29	1,451	28,750					VERIFICATO
99	0,00	5,75	1073	1162	2	29	1,460	28,750					VERIFICATO
138	0,00	5,75	1101	1173	2	29	1,429	28,750					VERIFICATO
139	0,00	5,75	1102	1174	2	19	1,429	28,750					VERIFICATO
154	0,00	5,75	1082	1169	2	19	1,460	28,750					VERIFICATO
155	0,00	5,75	1081	1168	2	19	1,451	28,750					VERIFICATO
156	0,00	5,75	1080	1167	2	19	1,442	28,750					VERIFICATO
195	0,00	5,75	1076	1165	2	29	1,421	28,750					VERIFICATO
196	0,00	5,75	1078	1166	2	19	1,421	28,750					VERIFICATO
197	1,40	5,75	801	1185	2	29	1,080	21,750					VERIFICATO
198	1,40	5,75	802	1186	2	19	1,080	21,750					VERIFICATO
199	1,40	5,75	803	1188	2	29	1,081	21,750					VERIFICATO
200	1,40	5,75	804	1189	2	19	1,081	21,750					VERIFICATO
201	1,40	5,75	805	1191	2	19	1,076	21,750					VERIFICATO
202	1,40	5,75	806	1192	2	19	1,079	21,750					VERIFICATO
203	1,40	5,75	807	1193	2	29	1,082	21,750					VERIFICATO
204	1,40	5,75	808	1194	2	19	1,082	21,750					VERIFICATO
205	1,40	5,75	809	1195	2	29	1,082	21,750					VERIFICATO
206	1,40	5,75	810	1196	2	19	1,082	21,750					VERIFICATO
207	1,40	5,75	811	1197	2	29	1,082	21,750					VERIFICATO
208	1,40	5,75	812	1198	2	19	1,083	21,750					VERIFICATO
209	1,40	5,75	813	1207	2	29	1,076	21,750					VERIFICATO
210	1,40	5,75	814	1208	2	29	1,078	21,750					VERIFICATO
219	0,00	5,75	1071	1161	2	29	1,480	28,750					VERIFICATO
220	0,00	5,75	1085	1171	2	29	1,491	28,750					VERIFICATO
221	1,40	5,75	1123	1175	2	29	1,118	21,750					VERIFICATO
222	1,40	5,75	1124	1176	2	29	1,117	21,750					VERIFICATO
223	1,40	5,75	1125	1177	2	29	1,119	21,750					VERIFICATO
224	1,40	5,75	1126	1178	2	29	1,120	21,750					VERIFICATO



SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
225	1,40	5,75	1127	1179	2	29	1,121	21,750					VERIFICATO
226	1,40	5,75	1128	1180	2	29	1,122	21,750					VERIFICATO
227	1,40	5,75	1129	1181	2	29	1,121	21,750					VERIFICATO
228	1,40	5,75	1130	1182	2	29	1,123	21,750					VERIFICATO
229	1,40	5,75	1131	1183	2	29	1,125	21,750					VERIFICATO
230	1,40	5,75	1132	1184	2	29	1,126	21,750					VERIFICATO
237	0,00	5,75	1083	1170	2	19	1,481	28,750					VERIFICATO
238	0,00	5,75	1099	1172	2	19	1,491	28,750					VERIFICATO
239	1,40	5,75	1133	1187	2	19	1,118	21,750					VERIFICATO
240	1,40	5,75	1134	1190	2	19	1,118	21,750					VERIFICATO
241	1,40	5,75	1135	1199	2	19	1,119	21,750					VERIFICATO
242	1,40	5,75	1136	1200	2	19	1,120	21,750					VERIFICATO
243	1,40	5,75	1137	1201	2	19	1,121	21,750					VERIFICATO
244	1,40	5,75	1138	1202	2	19	1,122	21,750					VERIFICATO
245	1,40	5,75	1139	1203	2	19	1,121	21,750					VERIFICATO
246	1,40	5,75	1140	1204	2	19	1,123	21,750					VERIFICATO
247	1,40	5,75	1141	1205	2	19	1,125	21,750					VERIFICATO
248	1,40	5,75	1142	1206	2	19	1,126	21,750					VERIFICATO

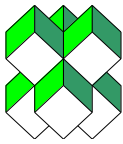
BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE															
IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE								RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (kN)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (kN*m)	Rig.FleY (kN*m)	RigTors. (kN*m)	(r/l _s) ²	
1	5,75	3453,75	8,58	5,64	8,58	13,85	0,00	8,21	9,62	16,96	151913	76239	21913590	3,68	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO															
				DIREZIONE X						DIREZIONE Y					
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (kN)	Variaz. (%)	Tagliante Comb.(kN)	Tagliante modal(kN)	Spost. (mm)	Klat. (kN/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante Comb.(kN)	Tagliante modal(kN)	Spost. (mm)	Klat. (kN/m)	Variaz. (%)	Teta
1	5,75	3453,75	0,0	603,06	601,64	0,40	1519135	0,0	0,001	654,64	654,64	0,86	762388	0,0	0,003

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI						
	RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
Piano N.r	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

REGOLARITA' STRUTTURALE												
PIANO N.ro	QUOTA (m)	Res X kN	Res Y kN	SISMA 1				SISMA 2				Flag Verifica
				Dom X kN	Dom Y kN	Res/Dom	Var.R/D	Dom X kN	Dom Y kN	Res/Dom	Var.R/D	
1	5,75	13,36	13,36	60,28	0,05	0,22	0,00	-0,05	65,46	0,20	0,00	VERIF

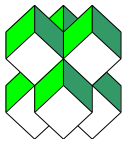
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd kN10m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRLd kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
1	0,00	1	31	1	13	1,10	-1,5	0,0	19	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-4,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
2	0,00	/	60	3	13	1,10	-1,4	0,0	19	4	1	4,8	4,8	1	0,0	8,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	19	31	0,0	11	120	8
2.5		2	40	5	13	1,10	1,5	0,0	19	5	1	4,8	4,8	1	0,0	9,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	20	33	0,0	11	0	8
2	0,00	1	31	1	22	1,10	0,8	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	-5,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	12	20	0,0	11	0	8
3	0,00	/	60	3	13	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-5,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	11	18	0,0	11	91	8
2.5		4	40	5	29	1,10	0,6	0,0	19	2	0	4,8	4,8	1	0,0	5,0	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	11	17	0,0	11	0	8
3	0,00	1	31	1	13	1,10	1,0	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-7,0	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	15	24	0,0	11	0	8
4	0,00	/	60	3	19	1,10	-0,6	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	6,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	14	23	0,0	11	121	8
2.5		2	40	5	19	1,10	1,1	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	7,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	16	25	0,0	11	0	8
4	0,00	1	31	1	22	1,10	1,4	0,0	19	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-7,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	16	27	0,0	11	0	8
5	0,00	/	60	3	19	1,10	-0,5	0,0	19	2	0	4,8	4,8	1	0,0	-7,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	15	25	0,0	11	121	8
2.5		2	40	5	28	1,10	0,9	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	6,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	14	23	0,0	11	0	8
5	0,00	1	31	1	3	1,10	1,1	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-6,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	13	22	0,0	11	0	8



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** – Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **35** di 64

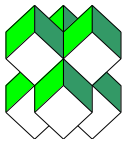
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd kN10m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRId kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
6 2.5	0,00 2,5	/	60 40	3 5	29 29	1,10 1,10	-0,3 0,5	0,0 0,0	19 19	1 1	0 0	4,8 4,8	4,8 4,8	1 1	0,0 0,0	-5,8 4,5	0,0 0,0	44,8 44,8	28,8 28,8	14,8 14,8	0,0 0,0	12 10	20 16	0,0 0,0	11 11	91 0	8 8
6 7 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	31 60 40	1 3 5	19 19 19	1,10 1,10 1,10	1,1 -0,6 1,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 2 3	1 0 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-7,1 -6,6 7,0	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	15 14 15	25 23 24	0,0 0,0 0,0	11 11	0 120 0	8 8 8
1 21 2.5	0,00 0,00 2,5		31 60 40	1 3 5	18 29 29	1,10 1,10 1,10	0,3 -0,8 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	1 2 1	0 1 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,7 5,1 5,6	1,2 1,2 1,2	49,0 49,0 49,0	47,3 47,3 47,3	6,5 6,5 6,5	1,2 1,2 1,2	31 30 31	28 26 28	3,9 4,0 4,0	11 11	0 98 0	8 8 8
7 63 2.5	0,00 0,00 2,5		31 60 40	1 3 5	8 19 19	1,10 1,10 1,10	0,3 -0,8 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	1 2 1	0 1 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,7 5,1 5,6	-1,2 -1,2 -1,2	49,0 49,0 49,0	47,3 47,3 47,3	6,5 6,5 6,5	1,2 1,2 1,2	31 30 31	28 26 28	3,9 4,0 4,0	11 11	0 98 0	8 8 8
2 22 2.5	0,00 0,00 2,5		32 50 40	1 3 5	29 29 29	1,10 1,10 1,10	-0,9 -0,9 0,7	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 3 3	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,3 6,7 7,2	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 17 18	18 27 30	0,0 0,0 0,0	13 13	0 98 0	8 8 8
3 41 2.5	0,00 0,00 2,5		32 50 40	1 3 5	13 13 13	1,10 1,10 1,10	-1,1 -1,1 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 4 3	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,2 6,8 7,4	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 17 19	17 28 30	0,0 0,0 0,0	13 13	0 98 0	8 8 8
5 43 2.5	0,00 0,00 2,5		32 50 40	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	-1,1 -1,1 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 4 3	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,2 6,8 7,3	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 17 19	17 28 30	0,0 0,0 0,0	13 13	0 98 0	8 8 8
6 62 2.5	0,00 0,00 2,5		32 50 40	1 3 5	19 19 19	1,10 1,10 1,10	-0,9 -0,9 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 3 3	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,3 6,7 7,2	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 17 18	18 27 30	0,0 0,0 0,0	13 13	0 98 0	8 8 8
8 82 2.5	0,00 0,00 2,5		32 50 40	1 3 5	15 15 15	1,10 1,10 1,10	1,2 1,5 1,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 6 6	1 2 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,7 3,6 3,9	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	9 9 10	15 15 16	0,0 0,0 0,0	13 13	0 90 0	8 8 8
10 83 2.5	0,00 0,00 2,5		32 50 40	1 3 5	9 9 9	1,10 1,10 1,10	1,1 1,6 1,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 6 6	1 2 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,6 3,6 4,0	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	9 9 10	15 15 16	0,0 0,0 0,0	13 13	0 90 0	8 8 8
8 9 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	32 50 40	1 3 5	3 31 31	1,10 1,10 1,10	0,1 -0,7 1,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 2 4	0 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,1 6,0 6,4	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	10 15 16	17 25 26	0,0 0,0 0,0	13 13	0 121 0	8 8 8
9 10 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	32 50 40	1 3 5	25 31 25	1,10 1,10 1,10	1,0 -0,2 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 1 3	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,3 -4,9 5,3	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	14 12 13	22 20 22	0,0 0,0 0,0	13 13	0 121 0	8 8 8
11 12 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	33 60 40	1 3 5	34 34 25	1,10 1,10 1,10	-1,1 -1,1 1,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 3 5	1 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,1 6,8 7,3	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	6 14 15	11 24 25	0,0 0,0 0,0	11 11	0 120 0	8 8 8
12 13 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	33 60 40	1 3 5	9 9 9	1,10 1,10 1,10	2,0 2,0 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	6 6 1	2 2 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 15	0,0 0,0 0,0	-4,8 -4,4 3,0	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	10 9 6	17 15 11	0,0 0,0 0,0	11 11	0 92 0	8 8 8
13 14 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	33 60 40	1 3 5	9 3 15	1,10 1,10 1,10	0,6 0,6 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 2 1	1 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,6 -3,2 3,4	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	8 7 7	12 11 12	0,0 0,0 0,0	11 11	0 86 0	8 8 8
14 17 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 5	33 60 40	1 3 5	15 15 34	1,10 1,10 1,10	1,2 1,2 -0,4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 3 1	1 1 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,1 -4,7 2,8	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	11 10 6	18 16 10	0,0 0,0 0,0	11 11	0 101 0	8 8 8
17 18 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	33 60 40	1 3 5	9 9 15	1,10 1,10 1,10	1,4 1,4 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 4 1	1 1 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 15	0,0 0,0 0,0	-4,4 -4,0 2,9	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	9 9 6	15 14 10	0,0 0,0 0,0	11 11	0 86 0	8 8 8
18 19 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	33 60 40	1 3 5	24 15 15	1,10 1,10 1,10	0,4 0,9 0,9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	1 3 3	0 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,9 -3,5 3,7	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	8 7 8	13 12 13	0,0 0,0 0,0	11 11	0 92 0	8 8 8
19 20 2.5	0,00 0,00 2,5	1 / 2	33 60 40	1 3 5	15 15 24	1,10 1,10 1,10	2,0 1,6 1,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	6 5 3	2 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,3 -4,9 4,9	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	11 10 10	18 17 17	0,0 0,0 0,0	11 11	0 120 0	8 8 8
21 23 2.5	0,00 0,00 2,5		31 60 40	1 3 5	13 13 13	1,10 1,10 1,10	0,3 -0,4 0,4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	1 1 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,7 4,5 5,0	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	10 10 11	16 16 17	0,0 0,0 0,0	11 11	0 87 0	8 8 8



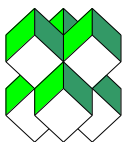
PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** – Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **36** di 64

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	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd kN10m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRld kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
23	0,00		31	1	13	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
25	0,00		60	3	13	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	87	8
2.5			40	5	13	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
25	0,00		31	1	13	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
27	0,00		60	3	13	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,1	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	14	0,0	11	87	8
2.5			40	5	13	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
27	0,00		31	1	13	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
29	0,00		60	3	13	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	87	8
2.5			40	5	13	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
29	0,00		31	1	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
31	0,00		60	3	18	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	87	8
2.5			40	5	13	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,1	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	14	0,0	11	0	8
31	0,00		31	1	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,0	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	14	0,0	11	0	8
33	0,00		60	3	18	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	87	8
2.5			40	5	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
33	0,00		31	1	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	14	0,0	11	0	8
35	0,00		60	3	34	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	87	8
2.5			40	5	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
35	0,00		31	1	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
37	0,00		60	3	25	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,4	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	87	8
2.5			40	5	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,4	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	0	8
37	0,00		31	1	15	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
39	0,00		60	3	25	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	87	8
2.5			40	5	9	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	11	0,0	11	0	8
39	0,00		31	1	13	1,10	0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-2,2	-0,9	49,0	47,3	6,5	0,9	19	14	3,1	11	0	8
11	0,00		60	3	3	1,10	0,6	0,0	19	2	0	4,8	4,8	1	0,0	3,7	-0,9	49,0	47,3	6,5	0,9	22	19	3,1	11	81	8
2.5			40	5	9	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	4,0	-0,9	49,0	47,3	6,5	0,9	23	20	3,0	11	0	8
22	0,00		32	1	13	1,10	0,5	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-4,8	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	12	20	0,0	13	0	8
24	0,00		50	3	28	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	4,6	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	12	19	0,0	13	87	8
2.5			40	5	29	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	5,0	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	13	21	0,0	13	0	8
24	0,00		32	1	13	1,10	0,4	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	19	0,0	13	0	8
26	0,00		50	3	12	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	4,6	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	12	19	0,0	13	87	8
2.5			40	5	29	1,10	0,5	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	5,0	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	13	21	0,0	13	0	8
26	0,00		32	1	13	1,10	0,4	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	18	0,0	13	0	8
28	0,00		50	3	12	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	4,3	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	18	0,0	13	87	8
2.5			40	5	12	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	4,7	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	12	19	0,0	13	0	8
28	0,00		32	1	13	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,6	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	12	19	0,0	13	0	8
30	0,00		50	3	13	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,2	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	17	0,0	13	87	8
2.5			40	5	12	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	4,3	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	18	0,0	13	0	8
30	0,00		32	1	18	1,10	0,5	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-4,7	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	12	19	0,0	13	0	8
32	0,00		50	3	13	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,3	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	17	0,0	13	87	8
2.5			40	5	25	1,10	0,3	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	3,9	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	16	0,0	13	0	8
32	0,00		32	1	34	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-4,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	11	19	0,0	13	0	8
34	0,00		50	3	15	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,1	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	17	0,0	13	87	8
2.5			40	5	25	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	3,7	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	15	0,0	13	0	8
34	0,00		32	1	25	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,0	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	17	0,0	13	0	8
36	0,00		50	3																							



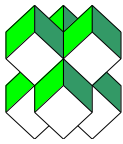
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd kN10m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRld kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
44 2.5	0,00		50 40	3 5	29 13	1,10 1,10	-0,2 0,5	0,0 0,0	19 19	1 2	0 0	4,0 4,0	4,0 4,0	1 1	0,0 0,0	-4,7 4,7	0,0 0,0	31,2 31,2	24,4 24,4	10,1 10,1	0,0 0,0	12 12	19 19	0,0 0,0	13 13	87 0	8 8
44 47 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	28 29	1,10 1,10	0,5 -0,3 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,8 -4,3 4,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 12	20 18 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
47 50 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	12 29	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,6 -4,1 4,6	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 12	19 17 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
50 53 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	13 19	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,4 -4,0 4,4	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 10 11	18 16 18	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
53 56 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	15 3	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,3 -3,9 4,2	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 10 11	18 16 17	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
56 59 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	15 3	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,1 -3,7 4,0	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	10 9 10	17 15 17	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
59 8 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	15 15	1,10 1,10	0,4 1,3 1,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 5 5	0 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,5 4,3 4,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	9 11 12	14 17 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 91 0	8 8 8
43 46 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	22 19	1,10 1,10	0,6 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,2 -4,7 4,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	13 12 12	21 19 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
46 49 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	22 19	1,10 1,10	0,5 -0,3 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,8 -4,3 4,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 12	20 18 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
49 52 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	6 19	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,6 -4,1 4,6	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 12	19 17 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
52 55 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	3 29	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,4 -4,0 4,4	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 10 11	18 16 18	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
55 58 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	9 13	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,3 -3,9 4,2	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	11 10 11	18 16 17	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
58 61 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	9 13	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,1 -3,7 4,0	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	10 9 10	17 15 17	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
61 10 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	9 9	1,10 1,10	0,4 1,3 1,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	1 5 5	0 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,5 4,3 4,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	9 11 12	14 18 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 91 0	8 8 8
62 64 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	3 22	1,10 1,10	0,5 -0,3 0,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,8 4,6 5,0	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 12 13	20 19 21	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
64 66 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	3 6	1,10 1,10	0,4 -0,3 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,5 4,5 5,0	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 12 13	19 19 21	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
66 68 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	3 6	1,10 1,10	0,4 -0,3 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,6 4,2 4,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 12	19 17 19	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
68 70 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	3 3	1,10 1,10	0,5 -0,2 0,4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 1	1 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,8 -4,3 4,2	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 11	20 18 17	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
70 72 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	8 3	1,10 1,10	0,6 -0,2 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 1	1 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,9 -4,4 3,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 9	20 18 15	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8
72 74 2.5	0,00 0,00		32 50	1 3	24 9	1,10 1,10	0,6 -0,2 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 1	1 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,7 -4,3 3,5	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 9	19 18 14	0,0 0,0 0,0	13 13	0 87 0	8 8 8



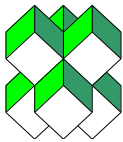
PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** – Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **38** di 64

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 kN10m	N Ed kN*10	χ/ d	εf% 100	εsc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRld kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
74	0,00		32	1	31	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-4,0	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	17	0,0	13	0	8
76	0,00		50	3	9	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-3,6	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	15	0,0	13	87	8
2.5			40	5	31	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	3,8	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	16	0,0	13	0	8
76	0,00		32	1	31	1,10	0,4	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-3,6	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	15	0,0	13	0	8
78	0,00		50	3	15	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	3,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	15	0,0	13	87	8
2.5			40	5	15	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	3,9	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	16	0,0	13	0	8
78	0,00		32	1	15	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,0	4,0	1	0,0	-3,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	15	0,0	13	0	8
80	0,00		50	3	15	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-3,2	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	8	13	0,0	13	87	8
2.5			40	5	15	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	3,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	14	0,0	13	0	8
80	0,00		32	1	15	1,10	0,7	0,0	19	3	1	4,0	4,0	1	0,0	-4,1	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	10	17	0,0	13	0	8
19	0,00		50	3	15	1,10	-0,6	0,0	19	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-3,7	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	9	15	0,0	13	81	8
2.5			40	5	15	1,10	-0,5	0,0	19	2	1	4,0	4,0	9	0,0	2,5	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	6	10	0,0	13	0	8
63	0,00		31	1	3	1,10	0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
65	0,00		60	3	3	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	87	8
2.5			40	5	3	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	5,0	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	11	17	0,0	11	0	8
65	0,00		31	1	3	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
67	0,00		60	3	3	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	87	8
2.5			40	5	3	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
67	0,00		31	1	3	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
69	0,00		60	3	3	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,1	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	14	0,0	11	87	8
2.5			40	5	3	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8
69	0,00		31	1	3	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
71	0,00		60	3	3	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	87	8
2.5			40	5	3	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
71	0,00		31	1	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8
73	0,00		60	3	8	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	87	8
2.5			40	5	3	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,1	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	14	0,0	11	0	8
73	0,00		31	1	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,0	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	14	0,0	11	0	8
75	0,00		60	3	8	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	87	8
2.5			40	5	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
75	0,00		31	1	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	14	0,0	11	0	8
77	0,00		60	3	24	1,10	-0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	87	8
2.5			40	5	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
77	0,00		31	1	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
79	0,00		60	3	31	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,4	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	87	8
2.5			40	5	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,4	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	0	8
79	0,00		31	1	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8
81	0,00		60	3	31	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	87	8
2.5			40	5	15	1,10	-0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	3,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	11	0,0	11	0	8
81	0,00		31	1	3	1,10	0,2	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-2,2	0,9	49,0	47,3	6,5	0,9	19	14	3,1	11	0	8
20	0,00		60	3	13	1,10	0,6	0,0	19	2	0	4,8	4,8	1	0,0	3,7	0,9	49,0	47,3	6,5	0,9	22	19	3,1	11	81	8
2.5			40	5	15	1,10	0,6	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	4,0	0,9	49,0	47,3	6,5	0,9	23	20	3,0	11	0	8
4	0,00		34	1	29	1,10	-1,0	0,0	19	3	1	4,4	4,4	1	0,0	-4,0	0,0	37,4	26,4	12,3	0,0	9	15	0,0	12	0	8
42	0,00		55	3	29	1,10	-1,0	0,0	19	3	1	4,4	4,4	1	0,0	7,7	0,0	37,4	26,4	12,3	0,0	18	29	0,0	12	98	8
2.5			40	5	29	1,10	1,0	0,0	19	3	1	4,4	4,4	1	0,0	8,4	0,0	37,4	26,4	12,3	0,0	19	32	0,0	12	0	8
42	0,00		34	1	29	1,10	0,7	0,0	19	2	1	4,4	4,4	1	0,0	-5,5	0,0	37,4	26,4	12,3	0,0	13	21	0,0	12	0	8
45	0,00		55	3	19	1,10	-0,2	0,0	19	1																	

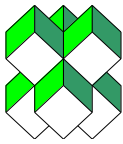


STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd kN10m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRld kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
57 2.5	0,00		55 40	3 5	25 34	1,10 1,10	-0,2 0,4	0,0 0,0	19 19	1 1	0 0	4,4 4,4	1 1	0,0 0,0	-4,2 4,5	0,0 0,0	37,4 37,4	26,4 26,4	12,3 12,3	0,0 0,0	10 10	16 17	0,0 0,0	12 12	87 0	8 8	
57 60 2.5	0,00 0,00		34 55 40	1 3 5	24 19 31	1,10 1,10 1,10	0,5 -0,2 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 1	0 0 0	4,4 4,4 4,4	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,5 -4,1 4,3	0,0 0,0 0,0	37,4 37,4 37,4	26,4 26,4 26,4	12,3 12,3 12,3	0,0 0,0 0,0	10 9 10	17 15 16	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 87 0	8 8 8	
60 9 2.5	0,00 0,00		34 55 40	1 3 5	25 25 31	1,10 1,10 1,10	0,6 -0,2 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 1	1 0 0	4,4 4,4 4,4	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,9 -4,4 3,9	0,0 0,0 0,0	37,4 37,4 37,4	26,4 26,4 26,4	12,3 12,3 12,3	0,0 0,0 0,0	11 10 9	18 17 15	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 91 0	8 8 8	
82 14 2.5	0,00 0,00	1 / 2	32 50 40	1 3 5	15 15 15	1,10 1,10 1,10	1,9 1,9 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	7 7 3	2 2 1	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,7 -4,3 1,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 4	19 18 7	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 80 0	8 8 8	
83 17 2.5	0,00 0,00	1 / 2	32 50 40	1 3 5	9 9 9	1,10 1,10 1,10	1,9 1,9 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	7 7 3	2 2 1	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,7 -4,3 1,7	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 11 4	19 18 7	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 80 0	8 8 8	
1 2 2.5	0,00 0,00	2 / 2	31 60 40	1 3 5	29 29 29	1,10 1,10 1,10	1,2 -0,6 1,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 2 3	1 0 1	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-7,1 6,5 7,1	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	15 14 15	24 23 25	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 120 0	8 8 8	
2 3 2.5	0,00 0,00	2 / 4	31 60 40	1 3 5	29 29 28	1,10 1,10 1,10	0,6 -0,4 0,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 0	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,5 -4,9 5,3	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	12 10 11	19 17 18	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 91 0	8 8 8	
2 3 2.5	0,00 0,00	3 / 4	31 60 40	1 3 5	28 29 28	1,10 1,10 1,10	0,6 -0,4 0,6	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 0	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,5 -5,0 5,3	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	12 10 11	19 17 18	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 91 0	8 8 8	
2 3 2.5	0,00 0,00	4 / 4	31 60 40	1 3 5	19 19 13	1,10 1,10 1,10	0,5 -0,3 1,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	1 1 3	0 0 1	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,5 5,7 6,3	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	10 12 13	16 20 22	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 91 0	8 8 8	
3 4 2.5	0,00 0,00	2 / 2	31 60 40	1 3 5	22 29 28	1,10 1,10 1,10	0,9 -0,5 1,4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 2 4	1 0 1	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-6,5 7,2 7,8	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	14 15 16	23 25 27	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 121 0	8 8 8	
4 5 2.5	0,00 0,00	2 / 2	31 60 40	1 3 5	29 29 3	1,10 1,10 1,10	1,1 -0,6 1,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 2 3	1 1 1	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-7,3 -6,7 7,0	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	15 14 15	25 23 24	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 121 0	8 8 8	
5 6 2.5	0,00 0,00	2 / 4	31 60 40	1 3 5	29 3 19	1,10 1,10 1,10	0,7 -0,4 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 0	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,6 -5,1 5,1	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	12 11 11	20 18 18	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 91 0	8 8 8	
5 6 2.5	0,00 0,00	3 / 4	31 60 40	1 3 5	22 19 19	1,10 1,10 1,10	0,7 -0,3 0,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 0	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,7 -5,2 5,1	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	12 11 11	20 18 18	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 91 0	8 8 8	
5 6 2.5	0,00 0,00	4 / 4	31 60 40	1 3 5	19 3 28	1,10 1,10 1,10	0,6 -0,3 0,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 2	1 0 1	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-5,2 5,0 5,6	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	11 11 12	18 17 19	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 91 0	8 8 8	
6 7 2.5	0,00 0,00	2 / 2	31 60 40	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	1,5 -1,4 -1,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	5 4 4	1 1 1	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-9,5 -8,9 4,6	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	20 19 10	33 31 16	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 120 0	8 8 8	
8 9 2.5	0,00 0,00	2 / 2	32 50 40	1 3 5	31 34 31	1,10 1,10 1,10	0,6 -0,3 1,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 1 4	1 0 1	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,8 5,4 5,8	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	12 14 15	20 22 24	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 121 0	8 8 8	
9 10 2.5	0,00 0,00	2 / 2	32 50 40	1 3 5	25 25 13	1,10 1,10 1,10	0,9 -0,7 0,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 2 1	1 1 0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-6,1 -5,7 4,4	0,0 0,0 0,0	31,2 31,2 31,2	24,4 24,4 24,4	10,1 10,1 10,1	0,0 0,0 0,0	16 15 11	25 23 18	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 121 0	8 8 8	
11 12 2.5	0,00 0,00	2 / 2	33 60 40	1 3 5	34 9 9	1,10 1,10 1,10	1,0 1,5 2,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 5 6	1 1 2	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,9 4,9 5,3	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	10 10 11	17 17 18	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 120 0	8 8 8	
12 13 2.5	0,00 0,00	2 / 2	33 60 40	1 3 5	9 9 31	1,10 1,10 1,10	0,9 0,9 0,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	3 3 1	1 1 0	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-4,0 -3,6 3,6	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	8 8 8	14 12 13	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8	
13 14 2.5	0,00 0,00	2 / 2	33 60 40	1 3 5	9 15 15	1,10 1,10 1,10	0,6 1,3 1,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	2 4 4	0 1 1	4,8 4,8 4,8	9 1 1	0,0 0,0 0,0	-3,1 3,8 4,2	0,0 0,0 0,0	44,8 44,8 44,8	28,8 28,8 28,8	14,8 14,8 14,8	0,0 0,0 0,0	6 8 9	11 13 14	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 86 0	8 8 8	



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	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE															
					Co Nr	GamRd	M Exd kN10m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN*10	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd kN*10	TRId kN10m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi				
14	0,00	2	33	1	31	1,10	0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-4,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8	
17	0,00	/	60	3	25	1,10	-0,6	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	101	8	
2.5		5	40	5	25	1,10	-0,6	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	3,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	0	8	
14	0,00	3	33	1	15	1,10	0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8	
17	0,00	/	60	3	25	1,10	-0,7	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	101	8	
2.5		5	40	5	9	1,10	0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8	
14	0,00	4	33	1	19	1,10	0,1	0,0	19	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	0	8	
17	0,00	/	60	3	31	1,10	-0,6	0,0	19	2	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	101	8	
2.5		5	40	5	25	1,10	0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	4,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	0	8	
14	0,00	5	33	1	26	1,10	-0,3	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-2,9	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	6	10	0,0	11	0	8	
17	0,00	/	60	3	9	1,10	1,2	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	4,6	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	101	8	
2.5		5	40	5	9	1,10	1,2	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	5,0	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	11	17	0,0	11	0	8	
17	0,00	2	33	1	9	1,10	0,4	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	8	13	0,0	11	0	8	
18	0,00	/	60	3	13	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-3,4	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	12	0,0	11	86	8	
2.5		2	40	5	15	1,10	0,5	0,0	19	2	0	4,8	4,8	1	0,0	3,2	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	7	11	0,0	11	0	8	
18	0,00	2	33	1	15	1,10	0,5	0,0	19	1	0	4,8	4,8	9	0,0	-3,1	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	6	11	0,0	11	0	8	
19	0,00	/	60	3	15	1,10	1,9	0,0	19	6	2	4,8	4,8	1	0,0	4,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	9	15	0,0	11	92	8	
2.5		2	40	5	15	1,10	1,9	0,0	19	6	2	4,8	4,8	1	0,0	4,7	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	10	16	0,0	11	0	8	
19	0,00	2	33	1	31	1,10	1,6	0,0	19	5	1	4,8	4,8	1	0,0	-7,3	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	15	25	0,0	11	0	8	
20	0,00	/	60	3	24	1,10	-1,1	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-6,8	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	14	24	0,0	11	120	8	
2.5		2	40	5	24	1,10	-1,1	0,0	19	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,1	0,0	44,8	28,8	14,8	0,0	6	11	0,0	11	0	8	
82	0,00	2	32	1	15	1,10	1,2	0,0	19	4	1	4,0	4,0	15	0,0	-5,9	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	15	24	0,0	13	0	8	
14	0,00	/	50	3	15	1,10	-1,9	0,0	19	7	2	4,0	4,0	15	0,0	-5,7	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	14	23	0,0	13	81	8	
2.5		2	40	5	15	1,10	-1,9	0,0	19	7	2	4,0	4,0	3	0,0	2,4	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	6	10	0,0	13	0	8	
83	0,00	2	32	1	9	1,10	1,2	0,0	19	4	1	4,0	4,0	9	0,0	-5,9	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	15	24	0,0	13	0	8	
17	0,00	/	50	3	9	1,10	-1,9	0,0	19	7	2	4,0	4,0	9	0,0	-5,7	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	14	23	0,0	13	81	8	
2.5		2	40	5	9	1,10	-1,9	0,0	19	7	2	4,0	4,0	13	0,0	2,4	0,0	31,2	24,4	10,1	0,0	6	10	0,0	13	0	8	

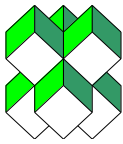
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd kN*10	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRId (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
2	0,80		5	1	9	0,0	0,0	0,2	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
22	0,80		30	3	13	0,0	0,0	0,6	1	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	98	8
2.5	1,00		15	5	13	0,0	0,0	0,6	0	0	0	4,0	4,0	15	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
3	0,80		5	1	1	0,1	0,0	0,5	25	1	1	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
41	0,80		30	3	1	0,0	0,0	0,5	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	98	8
2.5	1,00		15	5	1	-0,1	0,0	0,5	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
5	0,80		5	1	1	0,0	0,0	0,4	23	1	0	4,0	4,0	11	0,0	0,0	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
43	0,80		30	3	1	0,0	0,0	0,4	21	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	1	0,0	9	98	8
2.5	1,00		15	5	1	0,0	0,0	0,4	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	1	0,0	9	0	8
6	0,80		5	1	1	0,0	0,0	0,6	13	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
62	0,80		30	3	1	0,0	0,0	0,6	8	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	98	8
2.5	1,00		15	5	3	0,0	0,0	0,6	8	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
8	0,80		5	1	15	0,0	0,0	-4,2	0	0	1	4,0	4,0	1	-0,1	-0,1	0,0	9,1	7,9	0,6	0,0	3	1	0,0	9	0	8
82	0,80		30	3	3	-0,1	0,1	1,2	15	1	0	4,0	4,0	1	-0,1	-0,2	0,0	9,1	7,9	0,6	0,0	5	2	0,0	9	90	8
2.5	1,00		15	5	3	-0,1	0,1	1,2	21	2	1	4,0	4,0	1	-0,1	-0,3	0,0	9,1	7,9	0,6	0,0	5	2	0,0	9	0	8
10	0,80		5	1	9	0,0	0,0	-4,2	0	0	1	4,0	4,0	1	0,1	-0,1	0,0	9,1	7,9	0,6	0,0	3	1	0,0	9	0	8
83	0,80		30	3	9	0,0	0,0	-4,2	0	0	1	4,0	4,0	1	0,1	-0,2	0,0	9,1	7,9	0,6	0,0	4	2	0,0	9	90	8
2.5	1,00		15	5	13	-0,1	-0,1	1,2	20	2	1	4,0	4,0	1	0,1	-0,2	0,0	9,1	7,9	0,6	0,0	4	2	0,0	9	0	8
12	0,80	1	6	1	15	-0,1	-0,1	5,7	0	5	1	4,0	4,0	9	0,1	-0,2	0,0	15,6	12,8	1,2	0,0	2	2	0,0	9	0	8
13	0,80	/	50	3	13	-0,1	-0,1	6,1	0	4	2	4,0	4,0	9	0,1	-0,3	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	3	3	0,0	9	82	8
2.5	1,00	2	15	5	13	0,0	-0,1	6,1	99	4	3	4,0	4,0	9	0,1	-0,4	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	3	3	0,0	9	0	8
13	0,80	1	6	1	13	-0,1	0,0	2,2	13	3	1	4,0	4,0	9	0,0	-0,3	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	3	3	0,0	9	0	8
14	0,80	/	50	3	13	-0,1	0,0	2,2	7	2	0	4,0	4,0	9	0,0	-0,5	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	4	4	0,0	9	66	8
2.5	1,00	2	15	5	18	0,0	-0,1	1,9	62	1	1	4,0	4,0	9	0,0	-0,5	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	4	4	0,0	9	0	8
14	0,80	1	6	1	1	0,0	0,1	2,0	0	1	1	4,0	4,0	15	0,5	0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	1	0,0	9	0	8
17	0,80	/	50	3	25	0,0	-0,1	2,3	0	2	1	4,0	4,0	15	0,5	-0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	2	0,0	9	93	8
2.5	1,00	5	15	5	25	-0,1	0,0	2,3	8	2	0	4,0	4,0	15	0,5	-0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	2	0,0	9	0	8



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **41** di 64

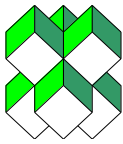
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
17	0,80	1	6	1	9	0,2	0,4	0,1	27	2	1	4,0	4,0	9	0,6	-0,5	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	8	4	0,0	9	0	8
18	0,80	/	50	3	9	0,1	0,4	0,1	26	2	1	4,0	4,0	9	0,6	-0,6	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	9	5	0,0	9	66	8
2.5	1,00	2	15	5	9	-0,2	0,0	0,1	27	2	1	4,0	4,0	9	0,6	-0,6	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	9	5	0,0	9	0	8
18	0,80	1	6	1	9	0,1	-0,1	4,2	43	4	0	4,0	4,0	3	-0,1	-0,2	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	2	1	0,0	9	0	8
19	0,80	/	50	3	9	0,0	-0,1	4,2	46	3	1	4,0	4,0	3	-0,1	-0,3	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	3	3	0,0	9	82	8
2.5	1,00	2	15	5	3	-0,1	-0,1	4,2	6	4	0	4,0	4,0	3	-0,1	-0,3	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	3	3	0,0	9	0	8
8	0,80	1	5	1	1	-0,1	0,0	0,2	29	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
9	0,80	/	30	3	1	0,0	0,0	0,2	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	2	0,0	9	121	8
2.5	1,00	2	15	5	1	0,0	0,0	0,2	27	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	0	0	0,0	9	0	8
9	0,80	1	5	1	1	-0,1	0,0	0,1	31	1	1	4,0	4,0	1	-0,1	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
10	0,80	/	30	3	1	0,0	0,0	0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	-0,1	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	121	8
2.5	1,00	2	15	5	1	0,0	0,0	0,1	30	1	0	4,0	4,0	9	-0,1	0,0	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
22	0,80		5	1	1	-0,1	0,0	0,4	27	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
24	0,80		30	3	1	0,0	0,0	0,4	24	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	0,1	0,0	0,4	27	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
24	0,80		5	1	1	-0,1	0,0	0,0	31	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
26	0,80		30	3	1	0,0	0,0	0,0	31	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	0,1	0,0	0,0	31	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
26	0,80		5	1	1	-0,1	0,0	-0,2	35	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
28	0,80		30	3	1	0,0	0,0	-0,2	39	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	2	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	0,0	0,0	-0,2	44	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	0	0	0,0	9	0	8
28	0,80		5	1	15	0,0	0,0	0,1	24	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	0	0	0,0	9	0	8
30	0,80		30	3	1	0,0	0,0	-0,4	50	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	2	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	-0,1	0,0	-0,4	39	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
30	0,80		5	1	1	0,1	0,0	-0,6	39	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	2	2	0,0	9	0	8
32	0,80		30	3	1	-0,1	0,0	-0,6	43	0	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	4	3	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	-0,1	0,0	-0,6	36	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	4	3	0,0	9	0	8
32	0,80		5	1	1	0,1	0,0	-0,6	38	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	2	2	0,0	9	0	8
34	0,80		30	3	1	0,1	0,0	-0,6	43	0	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	4	3	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	-0,1	0,0	-0,6	39	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	4	3	0,0	9	0	8
34	0,80		5	1	1	0,0	0,0	-0,6	73	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	0	0	0,0	9	0	8
36	0,80		30	3	1	0,0	0,0	-0,6	73	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	15	0,0	0,0	0,1	24	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
36	0,80		5	1	13	0,0	0,0	0,2	20	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
38	0,80		30	3	9	0,0	0,0	-0,8	0	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	9	0,0	0,0	-0,8	0	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
38	0,80		5	1	13	0,0	0,0	0,2	18	0	0	4,0	4,0	13	0,0	0,0	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
40	0,80		30	3	9	0,0	0,0	-0,5	0	0	0	4,0	4,0	9	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	0,0	0,0	-0,3	49	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
40	0,80		5	1	9	0,0	-0,1	0,1	30	1	0	4,0	4,0	3	-0,1	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
12	0,80		30	3	9	0,0	-0,1	0,1	29	0	0	4,0	4,0	9	-0,1	-0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	1	0,0	9	81	8
2.5	1,00		15	5	9	-0,1	0,0	0,1	30	1	1	4,0	4,0	9	-0,1	-0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
41	0,80		5	1	13	0,0	0,0	0,4	8	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
44	0,80		30	3	13	0,0	0,0	0,4	16	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	13	0,0	0,0	0,4	20	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
44	0,80		5	1	13	0,0	0,0	0,0	28	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
47	0,80		30	3	22	0,0	0,0	0,1	19	0	0	4,0	4,0	9	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00																										



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **42** di 64

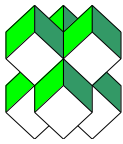
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd Bas	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRId (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
59 2.5	0,80 1,00		30 15	3 5	3 15	0,0 0,0	0,0 0,0	0,7 -1,7	0 9	0 0	0 0	4,0 4,0	4,0 4,0	11 3	0,0 0,0	0,1 -0,1	0,0 0,0	8,8 8,8	7,7 7,7	0,6 0,6	0,0 0,0	1 1	1 1	0,0 0,0	9 9	87 0	8 8
59 8 2.5	0,80 0,80 1,00		30 15	5 5	3 15	0,0 0,0	0,0 0,0	1,0 -3,1 -3,1	0 0 0	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	9,0 9,0 9,0	7,8 7,8 7,8	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 91 0	8 8 8
43 46 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,4 0,4 0,4	10 16 19	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
46 49 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	3 28 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,1 0,1	28 18 27	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
49 52 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	19 13 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,2 0,2	33 15 18	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
52 55 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	9 9 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,7 -0,7 0,3	91 0 9	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
55 58 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	13 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,5 -1,0 -1,0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
58 61 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	13 13 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,7 0,7 -1,7	0 0 0	0 1 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
61 10 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	13 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	1,0 -3,1 -3,1	0 0 0	1 0 0	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	9,0 9,0 9,0	7,8 7,8 7,8	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 91 0	8 8 8
62 64 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,0 0,1	0,0 0,0 0,0	0,3 0,3 0,3	28 24 27	1 1 1	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	3 3 2	2 2 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
64 66 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,0 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 31 31	1 1 1	1 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	3 3 2	2 2 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
66 68 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,2 0,1	36 43 19	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
68 70 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	-0,4 -0,4 -0,4	43 42 36	0 0 1	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 3 3	1 2 2	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
70 72 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 1	0,1 -0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	-0,6 -0,6 -0,6	36 39 35	1 1 2	1 1 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,3 -0,4 -0,4	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	4 5 6	3 4 4	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
72 74 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 1	0,2 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	-0,6 -0,6 -0,6	36 39 36	2 1 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,3 -0,4 -0,4	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	4 5 6	3 4 4	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
74 76 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,6 -0,6 -0,9	50 51 0	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	11 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	0 1 2	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
76 78 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,0 0,1	0,0 0,0 0,0	-0,5 -0,5 -0,5	42 51 43	0 0 0	1 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	3 2 1	2 2 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
78 80 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,3 0,2 0,2	38 24 21	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 13	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
80 19 2.5	0,80 0,80 1,00		5 30 15	1 3 5	15 1 15	0,0 0,0 -0,1	0,1 0,0 0,0	0,1 0,0 0,1	28 30 30	0 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 13 15	-0,1 0,1 0,1	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 3 3	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 81 0	8 8 8
82 14 2.5	0,80 0,80 1,00	1 / 2	5 30 15	1 3 5	15 15 15	0,3 0,2 -0,2	-0,2 -0,2 0,0	-9,3 -9,3 -9,3	93 90 100	0 1 1	3 2 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	15 15 15	-0,3 -0,3 -0,3	-0,5 -0,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	9,5 9,5 9,5	8,2 8,2 8,2	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	9 10 10	5 5 6	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 70 0	8 8 8



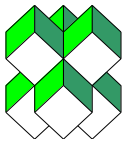
PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **43** di 64

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 (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
83 17 2.5	0,80 0,80 1,00	1 / 2	5 30 15	1 3 5	9 9 9	0,2 0,2 -0,2	0,2 0,2 0,0	-9,3 -9,3 -9,3	94 92 0	0 1 1	3 2 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	9 9 9	0,3 0,3 0,3	-0,5 -0,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	9,5 9,5 9,5	8,2 8,2 8,2	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	9 10 10	5 5 5	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 70 0	8 8 8
2 22 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,9 0,9 0,9	13 5 9	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 13	-0,1 -0,1 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 2	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 98 0	8 8 8
3 41 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,1 0,0	0,2 -0,8 -0,8	24 100 84	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 3 3	0,1 0,1 0,1	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 2	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 98 0	8 8 8
5 43 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 15 15	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 0,0	0,3 -0,8 -0,8	22 10 80	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 13 11	-0,1 -0,1 -0,1	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 2	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 98 0	8 8 8
6 62 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 13 29	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,9 0,9 0,8	13 37 35	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	11 11 3	0,1 0,1 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 2	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 98 0	8 8 8
4 42 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,3 0,3 0,3	23 17 14	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 9	0,0 0,0 -0,1	0,2 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	40,6 40,6 13,6	11,2 11,2 11,3	3,3 3,3 1,0	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 98 0	8 8 8
22 24 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 28 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,5 0,8 0,5	22 13 18	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 13	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
24 26 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	1 13 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,5 0,3	29 25 19	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 3	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
26 28 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	19 7 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,7 0,1	35 0 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 15	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
28 30 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	9 9 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-1,1 -1,1 0,0	0 0 31	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 2 2	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
30 32 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	15 1 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 -1,2 0,0	32 0 32	0 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 2 2	0 1 2	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
32 34 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	15 9 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 -1,6 0,1	29 100 30	0 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 2 2	0 1 2	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
34 36 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	9 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-1,7 -1,7 -1,7	0 0 0	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	19 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 2	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
36 38 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	9 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-1,7 -1,7 -1,7	0 0 0	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 2	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
38 40 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	9 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-1,1 -1,1 -1,1	0 0 88	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	13 7 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,7 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 2 2	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
40 12 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	31 25 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,4 0,5 0,3	14 13 24	0 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	25 25 25	0,2 0,2 0,2	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 4 4	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 81 0	8 8 8
41 44 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 12 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,2	7 7 43	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	13 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
44 47 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 22 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,2 0,1	29 11 26	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	11 11 3	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
47 50 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	15 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,5 0,3 0,3	93 10 18	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	11 7 9	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 87 0	8 8 8
50	1,40		5	1	3	0,0	0,0	0,5	0	0	0	4,0	4,0	11	0,0	0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8



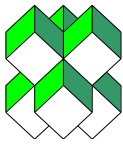
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd Bas	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRId (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
53 2.5	1,40 1,00		30 15	3 5	15 15	0,0 0,0	0,0 0,0	-1,1 -1,1	0 0	0 0	0 0	4,0 4,0	13 9	0,0 0,0	0,1 -0,1	0,0 0,0	8,8 8,8	7,6 7,6	0,6 0,6	0,0 0,0	1 1	1 0	0,0 0,0	9 9	87 0	8 8
53 56 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 3 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,7 0,7 -1,7	0 0 9	1 1 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	11 11 9	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
56 59 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,9 0,9 0,9	0 0 0	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	13 7 9	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
59 8 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 3 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	1,0 1,0 -2,5	0 0 10	1 1 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 2	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 91 0	8 8 8
42 45 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	1 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,3 0,3 0,2	18 12 18	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 2	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	40,6 40,6 40,6	11,2 11,2 11,2	3,3 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 8	8 8 8
45 48 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	1 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	22 19 27	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 2	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	40,6 40,6 40,6	11,2 11,2 11,2	3,3 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
48 51 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	19 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,1	23 22 21	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	40,6 40,6 40,6	11,2 11,2 11,2	3,3 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
51 54 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	19 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	24 23 37	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	40,6 40,6 40,6	11,2 11,2 11,2	3,3 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
54 57 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	19 27	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	22 22 31	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	40,6 40,6 40,6	11,2 11,2 11,2	3,3 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 8	8 8 8
57 60 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	19 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	17 19 27	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	19 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	13,6 40,6 40,6	11,3 11,2 11,2	1,0 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
60 9 2.5	1,40 1,40 1,00		7 45 15	1 3 5	1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,3 0,3 0,3	17 16 22	0 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	29 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	13,6 40,6 40,6	11,3 11,2 11,2	1,0 3,3 3,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 91 0	8 8 8
43 46 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 21 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,2	9 8 42	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
46 49 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	3 28 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,3 0,1	28 11 26	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 3 13	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
49 52 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	9 13 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,5 0,3 0,3	95 9 18	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 1 15	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
52 55 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,5 -1,1 -1,1	0 0 0	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 3 15	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,6 7,6 7,6	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 0 0	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
55 58 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 13 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,7 0,7 -1,7	0 0 0	1 1 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 3 13	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,8 8,8 8,8	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
58 61 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 13 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,9 0,9 0,9	0 0 0	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 15 15	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
61 10 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 13 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	1,0 1,0 -2,5	0 0 100	1 1 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	13 25 1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	8,9 8,9 8,9	7,7 7,7 7,7	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	0 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9	0 91 0	8 8 8
62 64 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	13 22 13	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,4 0,8 0,4	22 14 18	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 3	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8
64 66 2.5	1,40 1,40 1,00		5 30 15	1 3 5	1 3 4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,5 0,5	29 25 26	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 11	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	8,7 8,7 8,7	7,5 7,5 7,5	0,6 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	2 2 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	9 9	0 87 0	8 8 8



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **45** di 64

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	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
66	1,40		5	1	29	0,0	0,0	-0,1	37	0	0	4,0	4,0	11	0,0	0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
68	1,40		30	3	15	0,0	0,0	-0,7	0	0	0	4,0	4,0	11	0,0	0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	9	0,0	0,0	0,1	26	0	0	4,0	4,0	7	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
68	1,40		5	1	9	0,0	0,0	0,0	32	0	0	4,0	4,0	13	0,0	0,0	0,0	8,8	7,7	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
70	1,40		30	3	9	0,0	0,0	0,0	32	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,7	0,6	0,0	2	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	9	0,0	0,0	0,0	32	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,8	7,7	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
70	1,40		5	1	9	0,0	0,0	0,0	32	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
72	1,40		30	3	1	0,0	0,0	-1,2	92	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	3	2	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	1	-0,1	0,0	-1,2	53	0	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
72	1,40		5	1	9	0,0	0,0	0,1	30	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
74	1,40		30	3	9	0,0	0,0	0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	3	2	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	9	-0,1	0,0	0,1	30	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
74	1,40		5	1	15	0,0	0,0	-1,7	0	0	0	4,0	4,0	19	0,0	0,0	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
76	1,40		30	3	15	0,0	0,0	-1,7	0	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	15	0,0	0,0	-1,7	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
76	1,40		5	1	15	0,0	0,0	-1,7	0	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
78	1,40		30	3	15	0,0	0,0	-1,7	0	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	15	0,0	0,0	-1,7	0	0	0	4,0	4,0	31	0,0	-0,1	0,0	8,9	7,7	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
78	1,40		5	1	3	0,0	0,0	0,2	23	0	0	4,0	4,0	19	0,0	0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
80	1,40		30	3	15	0,0	0,0	-1,1	0	0	0	4,0	4,0	15	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	87	8
2.5	1,00		15	5	15	0,0	0,0	-1,1	0	0	0	4,0	4,0	31	0,0	-0,1	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
80	1,40		5	1	15	0,0	-0,1	0,3	0	0	0	4,0	4,0	15	-0,2	0,0	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	2	1	0,0	9	0	8
19	1,40		30	3	31	0,0	0,1	0,4	12	0	0	4,0	4,0	31	-0,2	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	1	0,0	9	81	8
2.5	1,00		15	5	31	0,0	0,1	0,4	21	1	0	4,0	4,0	31	-0,2	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	1	0,0	9	0	8
1	5,75	1	2	1	34	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
2	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	29	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
2	5,75	1	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5	1,00	4	20	5	2	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	5,75	1	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
4	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	114	8
2.5	1,00	2	20	5	24	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
4	5,75	1	2	1	34	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
5	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	114	8
2.5	1,00	2	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
5	5,75	1	2	1	2	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
6	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5	1,00	4	20	5	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
6	5,75	1	2	1	2	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
7	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	2	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
11	5,75	1	3	1	9	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	9	0,0	0,1	0,0	17,9	11,2	2,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
12	5,75	/	30	3	9	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	17,9	11,2	2,2	0,0	1	1	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	13	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	13	0,0	-0,1	0,0	17,9	11,2	2,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
19	5,75	1	3	1	15	0,2	0,0	0,0	29	2	1	4,0	4,0	15	0,0	-0,3	0,0	17,9	11,2	2,2	0,0	2	2	0,0	13	0	8
20	5,75	/	30	3	15	0,2	0,0	0,0	29	1	1	4,0	4,0	15	0,0	-0,4	0										



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **46** di 64

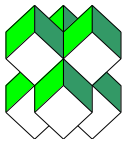
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRId (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
27 2.5	5,75 1,00		30 20	3 5	1 1	0,0 0,0	0,0 0,0	0,0 0,0	29 29	0 0	0 0	4,0 4,0	1 1	0,0 0,0	0,1 -0,1	0,0 0,0	17,9 17,9	11,2 11,2	2,2 2,2	0,0 0,0	1 1	1 1	0,0 0,0	13 13	87 0	8 8
27 29 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	29 1 25	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	21 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
29 31 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	29 1 25	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	21 29 25	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
31 33 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	29 1 25	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	22 25 25	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
33 35 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	29 1 25	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 25 23	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
35 37 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	29 1 25	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	29 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
37 39 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	25 25 25	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	11 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
39 11 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	9 9 9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	13 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 81 0	8 8 8
7 63 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	28 28 24	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 28 23	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	11,6 17,9 17,9	10,8 11,2 11,2	1,0 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 98 0	8 8 8
63 65 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	28 28 24	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 23	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
65 67 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	28 1 24	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 24	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 11,6	11,2 11,2 10,8	2,2 2,2 1,0	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
67 69 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 1 23	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
69 71 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	19 1 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	19 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
71 73 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	19 1 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	19 19 24	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
73 75 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	19 1 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	19 31 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
75 77 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	19 1 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	1 31 24	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
77 79 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	19 1 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	19 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
79 81 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	19 31 31	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	19 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	11,6 17,9 11,6	10,8 11,2 10,8	1,0 2,2 1,0	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
81 80 2.5	5,75 5,75 1,00		3 30 20	1 3 5	15 15 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 81 0	8 8 8
8 9 2.5	5,75 5,75 1,00	1 / 2	2 40 20	1 3 5	1 1 1	-0,3 -0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	2 1 1	1 1 0	4,0 4,0 4,0	1 1 13	0,0 0,0 0,0	0,5 0,4 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	3 3 1	4 4 2	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 115 0	8 8 8



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina 47 di 64

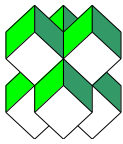
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
9	5,75	1	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	29	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
10	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	2	0,0	13	115	8
2.5	1,00	2	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	2	0,0	13	0	8
4	5,75		4	1	1	-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	2	3	0,0	13	0	8
42	5,75		45	3	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	2	2	0,0	13	83	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
42	5,75		4	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
45	5,75		45	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	87	8
2.5	1,00		20	5	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
45	5,75		4	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
48	5,75		45	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	87	8
2.5	1,00		20	5	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
48	5,75		4	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
51	5,75		45	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	74	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
51	5,75		4	1	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	19	0,0	0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
54	5,75		45	3	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	74	8
2.5	1,00		20	5	24	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
54	5,75		4	1	19	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
57	5,75		45	3	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	75	8
2.5	1,00		20	5	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
57	5,75		4	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	19	0,0	0,1	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	13	0	8
60	5,75		45	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	74	8
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
60	5,75		4	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
9	5,75		45	3	31	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	76	8
2.5	1,00		20	5	31	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	23	0,0	-0,2	0,0	28,1	11,2	3,7	0,0	1	2	0,0	13	0	8
27	5,75	1	2	1	9	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
28	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	11	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	13	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	11	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
35	5,75	1	2	1	3	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
36	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	2	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	2	0,0	13	0	8
50	5,75	1	2	1	3	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
93	5,75	/	40	3	3	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	32	8
2.5	1,00	2	20	5	3	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	13	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
51	5,75	1	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
94	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	83	8
2.5	1,00	2	20	5	3	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
68	5,75	1	2	1	3	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
69	5,75	/	40	3	15	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	11	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	15	-0,1	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	11	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
76	5,75	1	2	1	1	-0,2	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	3	0,0	13	0	8
77	5,75	/	40	3	1	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	3	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	15	-0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	13	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
8	5,75		36	1	31	-0,1	0,0	0,0	28	1	0	4,0	4,0	15	0,0	0,3	0,0	21,3	11,2	2,7	0,0	2	3	0,0	13	0	8
82	5,75		35	3	3	-0,1	0,0	0,0	28	1	0	4,0															



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **48** di 64

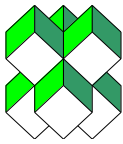
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
22 2.5	5,75 1,00		30 5	3 1	3 1	-0,3 -0,1	0,0 0,0	0,0 0,0	23 23	2 1	1 0	3,1 3,1	3,1 3,1	1 15	0,0 0,0	0,7 -0,7	0,0 0,0	11,1 17,4	11,1 17,4	2,5 1,8	0,0 0,0	4 4	6 2	0,0 0,0	6 6	38 30	8 8
22 24 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,8 -0,3 -0,9	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 2 5	2 3 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
24 26 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 -0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 2 2	0 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	2 1 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,4 -1,0	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 2 6	2 4 3	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
26 28 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,3 0,3 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 3	0,0 0,0 0,0	1,5 1,0 -0,6	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	9 6 3	4 9 1	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
28 30 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	0,3 0,3 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,9 -1,5	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 5 9	2 8 4	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
30 32 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,3 -0,2 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 2	0,0 0,0 0,0	1,0 0,4 -0,7	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	6 2 4	3 4 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
32 34 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 2	0 0 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	2 1 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,4 -1,0	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 2 6	2 3 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
34 36 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,3 0,2 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 9	0,0 0,0 0,0	1,4 0,8 -0,5	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	8 5 3	4 7 1	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
36 38 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	0,2 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 2	0 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,8 -1,4	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	3 5 8	1 7 4	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
38 40 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,2 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 1 1	1 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 2	0,0 0,0 0,0	1,0 0,4 -0,7	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	6 2 4	3 4 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
40 12 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 15 15	-0,1 -0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 13 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,3 -0,9	0,0 0,0 0,0	17,4 17,4 17,4	17,4 17,4 17,4	1,8 1,8 1,8	0,0 0,0 0,0	4 2 5	2 1 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 21 30	8 8 8
3 41 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	13 13 1	-0,4 -0,3 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 7	0,0 0,0 0,0	1,3 0,6 -0,7	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	7 4 4	3 6 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 38 30	8 8 8
41 44 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,4 -1,0	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 2 5	2 3 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
44 47 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 -0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 2	0 0 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,4 -1,0	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 2 6	2 3 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
47 50 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,3 0,3 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 13	0,0 0,0 0,0	1,4 0,8 -0,6	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	8 5 3	4 8 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
50 53 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	0,2 0,2 -0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	13 1 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -1,0 -1,5	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 6 9	2 9 4	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
53 84 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 3	-0,3 -0,3 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 0 1	0,0 0,0 0,0	1,6 0,0 1,3	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	9 0 8	4 0 3	0,0 0,0 0,0	6 6 6	15 0 15	8 8 8
56 59 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,9 0,3 -0,8	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	5 2 5	2 2 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 27 30	8 8 8
59 8 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	1 25 25	-0,1 -0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 2	0 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,4 -1,0	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	4 3 6	2 4 3	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 31 30	8 8 8
5 43 2.5	5,75 5,75 1,00		1 30 30	1 3 5	3 3 1	-0,4 -0,3 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 15	0,0 0,0 0,0	1,3 0,6 -0,7	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	7 4 4	3 6 2	0,0 0,0 0,0	6 6 6	30 38 30	8 8 8



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **49** di 64

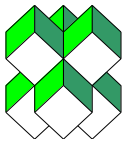
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
43	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
46	5,75	30	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	5	2	0,0	6	30	8
46	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
49	5,75	30	3	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	6	2	0,0	6	30	8
49	5,75	1	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	1,4	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	8	4	0,0	6	30	8
52	5,75	30	3	1	0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	0,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	8	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	3	0,0	-0,6	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	3	2	0,0	6	30	8
52	5,75	1	1	1	0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	3	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
55	5,75	30	3	1	0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	9	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,4	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8
55	5,75	1	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	1,6	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	9	4	0,0	6	15	8
85	5,75	30	3	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	6	0	8
2.5	1,00	30	5	13	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	1,3	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	8	3	0,0	6	15	8
58	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	0,9	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	5	2	0,0	6	30	8
61	5,75	30	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	2	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-0,8	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	5	2	0,0	6	30	8
61	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
10	5,75	30	3	31	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	2	0,0	-0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	4	0,0	6	31	8
2.5	1,00	30	5	31	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	6	3	0,0	6	30	8
6	5,75	1	1	13	-0,4	0,0	0,0	23	3	1	3,1	3,1	1	0,0	1,3	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	8	3	0,0	6	30	8
62	5,75	30	3	13	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	0,7	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	4	6	0,0	6	38	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	7	0,0	-0,6	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
62	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	0,8	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
64	5,75	30	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-0,9	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	5	2	0,0	6	30	8
64	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	2	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
66	5,75	30	3	1	-0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	4	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	6	3	0,0	6	30	8
66	5,75	1	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	1,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8
68	5,75	30	3	1	0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	9	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	11	0,0	-0,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	3	1	0,0	6	30	8
68	5,75	1	1	1	0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	13	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
70	5,75	30	3	1	0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	8	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8
70	5,75	1	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	1,0	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	6	3	0,0	6	30	8
72	5,75	30	3	1	-0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	4	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	2	0,0	-0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
72	5,75	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	2	0,0	0,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	4	2	0,0	6	30	8
74	5,75	30	3	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	1	0,0	-0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	6	2	0,0	6	30	8
74	5,75	1	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	1,4	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	8	4	0,0	6	30	8
76	5,75	30	3	1	0,2	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	0,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	7	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	13	0,0	-0,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	3	1	0,0	6	30	8
76	5,75	1	1	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	3,1	3,1	11	0,0	0,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	3	1	0,0	6	30	8
78	5,75	30	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	1	3,1	3,1	1	0,0	-0,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	7	0,0	6	27	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	2	1	3,1	3,1	1	0,0	-1,4	0,0	17,4									



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** – Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **50** di 64

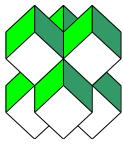
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd 	N Ed kN*10	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld 	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
17 2.5	5,75 1,00	35 20	3 5	1 9	0,4 -0,7	0,0 0,0	0,0 0,0	26 26	4 7	2 3	3,1 3,1	3,1 3,1	1 1	0,0 0,0	-1,5 -2,1	0,0 0,0	21,3 13,8	11,2 12,6	2,7 1,2	0,0 0,0	12 17	14 6	0,0 0,0	13 4	101 20	8 8
12 88 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	9 9 1	0,9 0,9 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	5 4 2	2 2 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	9 9 9	0,0 0,0 0,0	-0,8 -0,9 -1,0	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	5 6 6	2 6 2	0,0 0,0 0,0	8 21 8	39 50 39	8 8 8
14 92 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	1 1 1	-1,8 1,4 2,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	9 7 11	3 3 4	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	2,1 2,0 1,8	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	14 13 11	5 14 4	0,0 0,0 0,0	8 21 8	39 103 78	8 8 8
17 18 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	1 1 1	-1,7 -1,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	8 7 3	3 3 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	1,4 1,3 1,1	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	9 8 7	4 9 3	0,0 0,0 0,0	8 21 8	39 53 39	8 8 8
84 56 2.5	5,75 5,75 1,00	1 30 30	1 3 5	1 1 1	0,3 0,3 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 0 1	0,0 0,0 0,0	-1,5 0,0 -1,8	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	8 0 10	4 0 5	0,0 0,0 0,0	6 6 6	16 0 16	8 8 8
85 58 2.5	5,75 5,75 1,00	1 30 30	1 3 5	1 1 1	0,3 0,3 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 0 1	0,0 0,0 0,0	-1,5 0,0 -1,8	0,0 0,0 0,0	17,4 11,1 17,4	17,4 11,1 17,4	1,8 2,5 1,8	0,0 0,0 0,0	8 0 10	4 0 5	0,0 0,0 0,0	6 6 6	16 0 16	8 8 8
88 13 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	9 9 9	-0,6 -0,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	3 3 3	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 0 1	-0,3 0,0 -0,3	-1,5 0,0 -1,6	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	12 0 12	4 0 4	0,0 0,0 0,0	8 8 8	18 0 18	8 8 8
89 19 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	1 15 15	0,3 0,9 0,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	2 4 5	1 2 2	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	15 15 15	0,0 0,0 0,0	1,0 0,9 0,8	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	6 6 5	2 6 2	0,0 0,0 0,0	8 21 8	39 50 39	8 8 8
92 17 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	1 1 1	2,2 1,4 -1,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	11 7 9	4 3 3	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-1,7 -2,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	11 13 14	4 14 5	0,0 0,0 0,0	8 21 8	78 103 39	8 8 8
28 50 2.5	5,75 5,75 1,00	1 40 4	2 3 20	1 1 5	-0,2 -0,1 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	2 1 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,5 0,5 0,3	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	4 4 2	5 5 3	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
52 68 2.5	5,75 5,75 1,00	1 40 4	2 3 20	1 13 5	-0,2 -0,1 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	2 1 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,5 0,5 0,3	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	4 4 2	5 5 3	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
10 87 2.5	5,75 5,75 1,00	2 40 20	1 3 5	1 1 1	-1,0 -0,6 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	11 6 7	5 3 3	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	1,7 1,7 1,4	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	12 12 10	15 15 13	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 110 0	8 8 8
87 76 2.5	5,75 5,75 1,00	1 40 4	2 3 20	1 1 5	0,4 0,4 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	4 4 4	2 2 2	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	11 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 64 0	8 8 8
36 86 2.5	5,75 5,75 1,00	1 40 4	2 3 20	1 1 13	-0,5 -0,5 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 24	6 5 1	2 2 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	1,0 1,0 0,9	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	7 7 6	9 9 8	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 64 0	8 8 8
86 8 2.5	5,75 5,75 1,00	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,7 -0,6 -1,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	7 6 11	3 3 5	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-1,4 -1,7 -1,7	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	10 12 12	13 15 15	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 110 0	8 8 8
18 89 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	15 15 15	-0,6 -0,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	3 3 3	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 0 1	0,3 0,0 0,3	1,6 0,0 1,5	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	12 0 12	4 0 4	0,0 0,0 0,0	8 8 8	18 0 18	8 8 8
13 14 2.5	5,75 5,75 1,00	37 20 39	1 3 5	1 1 1	-0,6 -1,6 -1,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	3 7 8	1 3 3	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-1,1 -1,3 -1,4	0,0 0,0 0,0	14,1 6,9 14,1	15,5 14,9 15,5	1,4 1,9 1,4	0,0 0,0 0,0	7 8 9	3 8 3	0,0 0,0 0,0	8 21 8	39 53 39	8 8 8
12 13 2.5	0,80 0,80 1,00	2 50 2	6 3 15	1 15 15	-0,1 0,0 0,0	-0,1 -0,1 -0,1	4,2 4,2 4,2	0 76 42	4 3 3	1 2 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	13 3 9	0,1 -0,1 -0,1	0,2 -0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	15,3 15,3 15,3	12,6 12,6 12,6	1,2 1,2 1,2	0,0 0,0 0,0	2 2 2	2 2 2	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 82 0	8 8 8
13 14 2.5	0,80 0,80 1,00	2 50 2	6 3 15	1 15 15	-0,1 0,1 0,2	0,0 0,4 0,4	0,2 0,2 0,2	26 26 26	1 1 2	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	15 15 15	-0,6 -0,6 -0,6	0,5 0,5 0,4	0,0 0,0 0,0	15,3 15,3 15,3	12,6 12,6 12,6	1,2 1,2 1,2	0,0 0,0 0,0	8 8 7	4 4 3	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 66 0	8 8 8
14 17 2.5	0,80 0,80 1,00	2 50 5	6 3 15	1 1 5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	6,2 6,2 6,2	0 0 0	4 4 4	3 3 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	-0,1 -0,1 -0,1	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	15,3 15,3 15,3	12,6 12,6 12,6	1,2 1,2 1,2	0,0 0,0 0,0	1 1 2	1 1 1	0,0 0,0 0,0	9 9 9	0 93 0	8 8 8



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **51** di 64

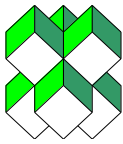
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T ra t	Sez Bas Alt	C on c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRId (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
14	0,80	3	6	1	1	0,0	0,0	7,7	0	5	4	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	9	0	8
17	0,80	/	50	3	1	0,0	0,0	7,7	0	5	4	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	9	93	8
2.5	1,00	5	15	5	1	0,0	0,0	7,7	0	5	4	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	1	1	0,0	9	0	8
14	0,80	4	6	1	1	0,0	0,0	6,2	0	4	2	4,0	4,0	1	0,1	0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	1	1	0,0	9	0	8
17	0,80	/	50	3	1	0,0	0,0	6,2	0	4	3	4,0	4,0	1	0,1	0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	1	1	0,0	9	93	8
2.5	1,00	5	15	5	1	0,0	0,0	6,2	0	4	3	4,0	4,0	13	0,1	-0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	1	1	0,0	9	0	8
14	0,80	5	6	1	31	-0,1	0,0	2,3	6	2	0	4,0	4,0	9	-0,5	0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	2	0,0	9	0	8
17	0,80	/	50	3	15	0,0	-0,3	2,2	0	2	1	4,0	4,0	9	-0,5	0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	1	0,0	9	93	8
2.5	1,00	5	15	5	31	0,0	-0,1	2,3	0	2	1	4,0	4,0	3	-0,5	-0,1	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	1	0,0	9	0	8
17	0,80	2	6	1	3	0,1	0,0	2,1	16	3	1	4,0	4,0	3	0,1	-0,4	0,0	15,3	12,6	1,2	0,0	4	3	0,0	9	0	8
18	0,80	/	50	3	3	-0,1	-0,1	2,1	14	3	1	4,0	4,0	3	0,1	-0,5	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	5	5	0,0	9	66	8
2.5	1,00	2	15	5	3	-0,2	-0,1	2,1	18	3	1	4,0	4,0	3	0,1	-0,5	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	5	5	0,0	9	0	8
18	0,80	2	6	1	3	0,0	-0,1	6,1	0	4	3	4,0	4,0	15	-0,1	0,3	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	3	3	0,0	9	0	8
19	0,80	/	50	3	3	-0,1	-0,1	6,1	0	4	2	4,0	4,0	15	-0,1	0,3	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	3	3	0,0	9	82	8
2.5	1,00	2	15	5	9	-0,1	-0,1	5,7	0	5	1	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	45,5	11,2	3,7	0,0	2	2	0,0	9	0	8
8	0,80	2	5	1	1	-0,1	0,0	0,0	31	1	1	4,0	4,0	1	0,1	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	0	8
9	0,80	/	30	3	1	0,0	0,0	0,0	31	1	0	4,0	4,0	1	0,1	0,2	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	3	2	0,0	9	121	8
2.5	1,00	2	15	5	1	0,1	0,0	0,0	31	1	1	4,0	4,0	1	0,1	0,0	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	0	0,0	9	0	8
9	0,80	2	5	1	1	0,0	0,0	0,2	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
10	0,80	/	30	3	9	0,0	0,0	0,3	18	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	121	8
2.5	1,00	2	15	5	9	0,0	0,0	0,3	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	8,7	7,5	0,6	0,0	1	1	0,0	9	0	8
82	0,80	2	5	1	3	-0,1	0,0	0,9	22	2	1	4,0	4,0	3	0,5	0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	9	3	0,0	9	0	8
14	0,80	/	30	3	3	0,1	-0,3	0,9	21	1	1	4,0	4,0	3	0,5	0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	9	3	0,0	9	71	8
2.5	1,00	2	15	5	3	0,1	-0,3	0,9	24	2	1	4,0	4,0	3	0,5	0,2	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	8	3	0,0	9	0	8
83	0,80	2	5	1	13	-0,1	0,0	0,9	22	1	1	4,0	4,0	13	-0,5	0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	9	2	0,0	9	0	8
17	0,80	/	30	3	13	0,1	0,3	0,9	20	1	0	4,0	4,0	13	-0,5	0,3	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	9	3	0,0	9	71	8
2.5	1,00	2	15	5	13	0,1	0,3	0,9	23	2	1	4,0	4,0	13	-0,5	0,2	0,0	8,8	7,6	0,6	0,0	8	3	0,0	9	0	8
1	5,75	2	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
2	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	120	8
2.5	1,00	2	20	5	13	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
2	5,75	2	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5	1,00	4	20	5	22	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
2	5,75	3	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5	1,00	4	20	5	6	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
2	5,75	4	2	1	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5	1,00	4	20	5	2	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	5,75	2	2	1	1	-0,1	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	0	8
4	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	2	0,0	13	114	8
2.5	1,00	2	20	5	24	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
4	5,75	2	2	1	34	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
5	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	114	8
2.5	1,00	2	20	5	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
5	5,75	2	2	1	12	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	2	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
6	5,75	/	40	3	1	0,0	0,0	0,0	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2								



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** – Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina **52** di 64

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 (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
12 2.5	5,75 1,00	/	30 20	3 5	9 9	0,2 0,2	0,0 0,0	0,0 0,0	29 29	1 2	1 1	4,0 4,0	4,0 4,0	9 9	0,0 0,0	0,4 0,3	0,0 0,0	11,6 11,6	10,8 10,8	1,0 1,0	0,0 0,0	4 2	4 2	0,0 0,0	13 13	120 0	8 8
19 20 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	3 30 20	1 3 5	3 15 15	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 13 15	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	17,9 17,9 17,9	11,2 11,2 11,2	2,2 2,2 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 120 0	8 8 8
8 9 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 19	0,0 0,0 0,0	0,3 0,3 -0,1	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	2 2 1	2 2 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 115 0	8 8 8
9 10 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,1 -0,1 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 1 2	0 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,4 -0,5	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 3 3	2 4 4	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 115 0	8 8 8
27 28 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	9 9 13	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	0 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 9 13	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	2 2 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 120 0	8 8 8
35 36 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	9 1 1	-0,1 -0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 1 2	0 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,3 -0,3	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 2 2	2 3 3	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 120 0	8 8 8
50 93 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	3 1 1	-0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 1 1	0 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,4 -0,5 -0,5	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	3 3 3	4 4 4	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 32 0	8 8 8
51 94 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	9 13 13	0,0 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	0 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 11 13	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 2	1 2 2	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 83 0	8 8 8
68 69 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	3 1 15	-0,1 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	2 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 120 0	8 8 8
76 77 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	1 1 13	-0,1 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 13	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 -0,1	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	2 2 1	2 2 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 120 0	8 8 8
93 51 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	13 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	2 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 83 0	8 8 8
94 52 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	13 13 13	-0,1 -0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 2	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 32 0	8 8 8
28 50 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	13 1 1	-0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 3	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	2 2 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
28 50 2.5	5,75 5,75 1,00	3 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	13 1 1	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
28 50 2.5	5,75 5,75 1,00	4 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,2 -0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	2 1 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,3 -0,5 -0,5	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	2 4 4	3 5 5	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
52 68 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,0 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 3	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 -0,1	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	2 2 1	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
52 68 2.5	5,75 5,75 1,00	3 /	2 40 20	1 3 5	1 1 3	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	1 1 1	0 0 0	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 -0,2	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 2	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
52 68 2.5	5,75 5,75 1,00	4 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,2 -0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	2 1 2	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,3 -0,5 -0,5	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	2 4 4	3 5 5	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 91 0	8 8 8
87 76 2.5	5,75 5,75 1,00	2 /	2 40 20	1 3 5	1 1 1	0,4 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	4 4 3	2 2 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,4 -0,4	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	2 3 3	2 4 4	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 64 0	8 8 8
87 76 2.5	5,75 5,75 1,00	3 /	2 40 20	1 3 5	1 1 15	0,3 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 24 24	3 3 1	1 1 1	3,1 3,1 3,1	3,1 3,1 3,1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-0,5 -0,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	24,7 24,7 24,7	11,2 11,2 11,2	3,2 3,2 3,2	0,0 0,0 0,0	3 4 4	4 5 6	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 64 0	8 8 8



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRld (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
87	5,75	4	2	1	3	-0,1	0,0	0,0	24	1	1	3,1	3,1	1	0,0	-0,9	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	6	8	0,0	13	0	8
76	5,75	/	40	3	1	-0,5	0,0	0,0	25	5	2	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	7	9	0,0	13	64	8
2.5	1,00	4	20	5	1	-0,5	0,0	0,0	25	6	2	3,1	3,1	1	0,0	-1,0	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	7	9	0,0	13	0	8
36	5,75	2	2	1	9	0,1	0,0	0,0	24	1	1	3,1	3,1	1	0,0	0,6	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	4	6	0,0	13	0	8
86	5,75	/	40	3	1	0,2	0,0	0,0	24	3	1	3,1	3,1	1	0,0	0,6	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	4	5	0,0	13	64	8
2.5	1,00	4	20	5	1	0,3	0,0	0,0	24	3	1	3,1	3,1	1	0,0	0,5	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	3	4	0,0	13	0	8
36	5,75	3	2	1	1	0,2	0,0	0,0	24	3	1	3,1	3,1	1	0,0	0,4	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	3	4	0,0	13	0	8
86	5,75	/	40	3	1	0,4	0,0	0,0	24	4	2	3,1	3,1	1	0,0	0,4	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	3	4	0,0	13	64	8
2.5	1,00	4	20	5	1	0,4	0,0	0,0	24	4	2	3,1	3,1	1	0,0	0,2	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	2	2	0,0	13	0	8
36	5,75	4	2	1	1	0,4	0,0	0,0	24	4	2	3,1	3,1	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	8
86	5,75	/	40	3	1	0,4	0,0	0,0	24	4	2	3,1	3,1	1	0,0	0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	64	8
2.5	1,00	4	20	5	1	0,4	0,0	0,0	24	4	2	3,1	3,1	3	0,0	-0,1	0,0	24,7	11,2	3,2	0,0	1	1	0,0	13	0	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 (kN*10)*m	M Eyd (kN*10)*m	N Ed kN*10	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq b h	Co mb	V Exd kN*10	V Eyd kN*10	T Sdu kN10m	V Rxd kN*10	V Ryd kN*10	TRd (kN*10)*m	TRId (kN*10)*m	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi
13	0,80		35	1	9	-1,0	0,0	-1,9	3	2	12,6		9	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 83 8
13	5,75		20	3	9	-0,3	0,0	-1,0	1	0	12,6		9	0,0	-0,4	0,0	14,8	14,8	4,4	0,0	2	3	0,0	19 325 8
2.5	0,01		5	9		-1,1	0,0	-0,4	4	2	12,6		9	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 88 8
14	0,80		35	1	15	-1,1	0,0	-4,4	2	2	12,6		15	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 84 8
14	5,75		20	3	1	0,3	0,0	-6,8	0	1	12,6		15	0,0	-0,4	0,0	14,8	14,8	4,4	0,0	2	3	0,0	19 329 8
2.5	0,03		5	15		1,2	0,0	-2,9	3	2	12,6		15	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 83 8
17	0,80		35	1	9	-1,0	0,0	-4,4	2	2	12,6		9	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 84 8
17	5,75		20	3	1	0,3	0,0	-6,8	0	1	12,6		9	0,0	-0,4	0,0	14,8	14,8	4,4	0,0	2	3	0,0	19 329 8
2.5	0,03		5	9		1,2	0,0	-2,9	3	2	12,6		9	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 83 8
18	0,80		35	1	15	-1,1	0,0	-1,9	3	2	12,6		15	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 83 8
18	5,75		20	3	15	-0,3	0,0	-1,0	1	0	12,6		15	0,0	-0,4	0,0	14,8	14,8	4,4	0,0	2	3	0,0	19 325 8
2.5	0,01		5	15		-1,1	0,0	-0,4	4	2	12,6		15	0,0	-0,4	0,0	23,5	23,5	6,9	0,0	2	2	0,0	12 88 8
4	5,75		1	1	1	0,1	0,0	-0,7	0	0	4,3	4,2	1	0,0	0,3	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	2	2	0,0	12 34 8
4	6,42		30	3	1	0,0	0,0	-0,6	0	0	4,3	4,2	0	0,0	0,0	0,0	12,2	12,2	2,7	0,0	0	0	0,0	19 0 8
2.5	0,00		30	5	1	-0,1	0,0	-0,6	0	0	4,4	4,2	1	0,0	0,3	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	2	2	0,0	12 34 8
9	5,75		10	1	1	0,1	0,1	-4,7	0	1	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	12,3	12,3	1,1	0,0	2	1	0,0	12 48 8
9	7,11		25	3	1	-0,1	0,1	-4,6	0	1	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	2	2	0,0	19 43 8
2.5	0,01		25	5	1	-0,2	0,1	-4,4	0	1	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	2	2	0,0	19 45 8
51	5,75		10	1	1	0,0	0,0	-2,2	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	12,0	12,0	1,1	0,0	0	0	0,0	12 45 8
51	6,77		25	3	1	0,0	0,0	-2,1	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	0	1	0,0	19 12 8
2.5	0,00		25	5	1	0,0	0,0	-2,0	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	0	1	0,0	19 45 8
57	5,75		10	1	1	0,1	0,1	-2,9	0	1	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	12,1	12,1	1,1	0,0	1	0	0,0	12 45 8
57	6,94		25	3	1	0,1	0,1	-2,8	0	1	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	1	1	0,0	19 29 8
2.5	0,00		25	5	1	-0,1	0,1	-2,7	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	1	1	0,0	19 45 8
84	5,75		10	1	1	-0,3	-0,1	-2,2	1	2	4,0	4,0	1	0,3	-0,5	0,0	12,0	12,0	1,1	0,0	7	3	0,0	12 22 8
84	6,18		25	3	1	-0,2	-0,1	-2,2	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	0	0	0,0	19 0 8
2.5	0,00		25	5	1	-0,1	0,0	-2,1	0	0	4,0	4,0	1	0,3	-0,5	0,0	12,0	12,0	1,1	0,0	7	6	0,0	19 22 8
85	5,75		10	1	1	-0,3	0,1	-2,2	1	2	4,0	4,0	1	-0,3	-0,5	0,0	12,0	12,0	1,1	0,0	7	3	0,0	12 22 8
85	6,18		25	3	1	-0,2	0,1	-2,2	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	0	0	0,0	19 0 8
2.5	0,00		25	5	1	-0,1	0,0	-2,1	0	0	4,0	4,0	1	-0,3	-0,5	0,0	12,0	12,0	1,1	0,0	7	5	0,0	19 22 8
90	5,75		10	1	1	0,1	0,0	-1,6	0	0	4,0	4,0	1	-0,3	0,5	0,0	11,9	11,9	1,1	0,0	7	3	0,0	12 31 8
90	6,37		25	3	1	-0,1	-0,1	-1,6	0	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	0	0	0,0	19 0 8
2.5	0,00		25	5	1	-0,3	-0,1	-1,5	1	1	4,0	4,0	1	-0,3	0,5	0,0	11,9	11,9	1,1	0,0	7	5	0,0	19 31 8
91	5,75		10	1	1	0,1	0,0	-1,6	0	0	4,0	4,0	1	0,3	0,5	0,0	11,9	11,9	1,1	0,0	7	3	0,0	12 31 8
91	6,37		25	3	1	-0,1	0,1	-1,5	0	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	0	0	0,0	19 0 8
2.5	0,00		25	5	1	-0,3	0,1	-1,5	1	1	4,0	4,0	1	0,3	0,5	0,0	11,9	11,9	1,1	0,0	7	5	0,0	19 31 8
92	5,75		10	1	1	-0,5	-0,1	-3,1	2	2	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	12,1	12,1	1,1	0,0	4	3	0,0	12 53 8
92	7,35		25	3	1	-0,2	-0,1	-3,0	0	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	4	5	0,0	19 62 8
2.5	0,01		25	5	1	0,2	0,1	-2,8	0	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	9,9	9,9	1,6	0,0	4	5	0,0	19 45 8

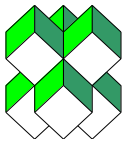


STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO

Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq
101	2	0	Permanente	0,60	1,50	88,0	80,0	52,0	9,6
		1	Media Durata	0,80	1,50	117,3	106,7	69,3	12,8
		2	Media Durata	0,80	1,50	117,3	106,7	69,3	12,8
		3	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		4	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		5	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		6	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		7	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		8	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		9	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		10	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		11	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		12	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		13	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		14	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		15	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		16	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		17	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		18	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		19	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		20	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		21	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		22	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		23	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		24	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		25	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		26	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		27	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		28	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		29	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		30	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		31	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		32	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		33	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6
		34	Istantaneo	1,10	1,50	161,3	146,7	95,3	17,6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 943	4	6,42		1	-241	0	0	0	761	0	1	0	0	0	3	0	0,00	0,22
TC	qn=	-382		1	-160	634	0	0	-11	0	0	48	0	0	0	0	0,41	0,00
Asta: 302	51	6,77		1	-81	0	0	0	-761	0	0	0	0	0	3	0	0,00	0,22
Instab.:I=	333,3	$\beta^*I=$		233,3	-160	634	0	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,41	Ry=	0,29	Wmax/rel/lim=	11,19	4,29 16,67 mm
Sez.N. 943	51	6,77		1	-310	0	0	0	839	0	1	0	0	0	3	0	0,00	0,25
TC	qn=	-939		1	-214	315	0	0	0	0	1	24	0	0	0	0	0,20	0,00
Asta: 303	57	6,94		1	-118	0	0	0	-839	0	0	0	0	0	3	0	0,00	0,25
Instab.:I=	150,0	$\beta^*I=$		105,0	-214	315	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	6,59	0,42 7,50 mm
Sez.N. 943	9	7,11		1	-750	0	0	0	2339	0	2	0	0	0	9	0	0,00	0,69
TC	qn=	-1767		1	-496	1300	0	0	0	0	1	97	0	0	0	0	0,83	0,00
Asta: 304	92	7,35		1	-242	0	0	0	-2339	0	1	0	0	0	9	0	0,00	0,69
Instab.:I=	222,3	$\beta^*I=$		155,6	-496	1300	0	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,84	Ry=	0,59	Wmax/rel/lim=	9,09	3,79 11,11 mm
Sez.N. 942	4	6,42		1	-346	0	0	0	447	0	1	0	0	0	2	0	0,00	0,19
TB	qn=	-281		1	-354	298	0	0	8	0	1	32	0	0	0	0	0,27	0,00
Asta: 305	90	6,37		1	-363	0	0	0	-447	0	1	0	0	0	2	0	0,00	0,19
Instab.:I=	266,6	$\beta^*I=$		186,6	-354	298	0	KcC=	0,82	KcM=	1,00	Rx=	0,29	Ry=	0,20	Wmax/rel/lim=	9,16	1,84 13,33 mm



STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmg)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N.	942	90	6,37		1	-1046	-241	4	4	582	0	4	26	1	0	3	0	0,22	0,25	
TB		qn=	-590		1	-1003	-62	2	4	296	0	4	7	0	0	2	0	0,06	0,13	
Asta:	306	93	6,49		1	-960	0	1	4	9	0	3	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=		81,5	$\beta^*l=$		57,1	-1046	-241	4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,26	Ry=	0,19	Wmax/rel/lim=	6,72	0,05	4,08 mm
Sez.N.	942	84	6,18		1	-245	0	1	1	1077	0	1	0	0	0	6	0	0,00	0,45	
TB		qn=	-789		1	-339	617	0	1	0	0	1	66	0	0	0	0	0,56	0,00	
Asta:	307	86	5,98		1	-434	0	-1	1	-1077	0	2	0	0	0	6	0	0,00	0,45	
Instab.:l=		229,0	$\beta^*l=$		160,3	-339	617	0	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,58	Ry=	0,41	Wmax/rel/lim=	9,04	2,74	11,45 mm
Sez.N.	942	86	5,98		1	-229	0	-1	0	1357	0	1	0	0	0	7	0	0,00	0,57	
TB		qn=	-796		1	-337	971	-1	0	24	0	1	104	0	0	0	0	0,89	0,01	
Asta:	308	88	5,75		1	-448	0	0	0	-1357	0	2	0	0	0	7	0	0,00	0,57	
Instab.:l=		286,2	$\beta^*l=$		200,4	-340	971	0	KcC=	0,79	KcM=	1,00	Rx=	0,90	Ry=	0,64	Wmax/rel/lim=	12,30	6,75	14,31 mm
Sez.N.	942	4	6,42		1	-338	0	0	0	432	0	1	0	0	0	2	0	0,00	0,18	
TB		qn=	-271		1	-346	288	0	0	8	0	1	31	0	0	0	0	0,26	0,00	
Asta:	309	91	6,37		1	-354	0	0	0	-432	0	1	0	0	0	2	0	0,00	0,18	
Instab.:l=		266,6	$\beta^*l=$		186,6	-346	288	0	KcC=	0,82	KcM=	1,00	Rx=	0,28	Ry=	0,20	Wmax/rel/lim=	9,10	1,78	13,33 mm
Sez.N.	942	91	6,37		1	-1035	-239	-4	-4	579	0	4	26	1	0	3	0	0,22	0,25	
TB		qn=	-589		1	-992	-61	-2	-4	293	0	4	7	0	0	2	0	0,06	0,13	
Asta:	310	94	6,49		1	-950	0	-1	-4	6	0	3	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=		81,5	$\beta^*l=$		57,1	-1035	-239	-4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,26	Ry=	0,19	Wmax/rel/lim=	6,72	0,05	4,08 mm
Sez.N.	942	85	6,18		1	-244	0	-1	-1	1074	0	1	0	0	0	6	0	0,00	0,45	
TB		qn=	-787		1	-338	615	0	-1	0	0	1	66	0	0	0	0	0,56	0,00	
Asta:	311	87	5,98		1	-432	0	1	-1	-1074	0	2	0	0	0	6	0	0,00	0,45	
Instab.:l=		229,0	$\beta^*l=$		160,3	-338	615	0	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,57	Ry=	0,41	Wmax/rel/lim=	9,03	2,74	11,45 mm
Sez.N.	942	87	5,98		1	-228	0	1	0	1357	0	1	0	0	0	7	0	0,00	0,57	
TB		qn=	-796		1	-336	971	1	0	24	0	1	104	0	0	0	0	0,89	0,01	
Asta:	312	89	5,75		1	-447	0	0	0	-1357	0	2	0	0	0	7	0	0,00	0,57	
Instab.:l=		286,2	$\beta^*l=$		200,4	-340	971	0	KcC=	0,79	KcM=	1,00	Rx=	0,90	Ry=	0,64	Wmax/rel/lim=	12,30	6,75	14,31 mm
Sez.N.	942	93	6,49		1	-887	0	1	4	369	0	3	0	0	0	2	0	0,00	0,16	
TB		qn=	-471		1	-976	121	-2	4	0	0	3	13	0	0	0	0	0,11	0,01	
Asta:	313	84	6,18		1	-1066	0	-5	4	-369	0	4	0	1	0	2	0	0,01	0,16	
Instab.:l=		131,5	$\beta^*l=$		92,1	-976	121	-2	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	7,21	0,18	6,58 mm
Sez.N.	942	94	6,49		1	-878	0	-1	-4	363	0	3	0	0	0	2	0	0,00	0,16	
TB		qn=	-463		1	-966	119	2	-4	0	0	3	13	0	0	0	0	0,11	0,01	
Asta:	314	85	6,18		1	-1054	0	5	-4	-363	0	4	0	1	0	2	0	0,01	0,16	
Instab.:l=		131,5	$\beta^*l=$		92,1	-966	119	2	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	7,21	0,18	6,58 mm
Sez.N.	943	57	6,94		1	-423	0	0	0	1174	0	1	0	0	0	4	0	0,00	0,34	
TC		qn=	-1301		1	-290	445	0	0	0	0	1	33	0	0	0	0	0,28	0,00	
Asta:	315	9	7,11		1	-157	0	0	0	-1174	0	0	0	0	0	4	0	0,00	0,34	
Instab.:l=		151,5	$\beta^*l=$		106,0	-290	445	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,29	Ry=	0,21	Wmax/rel/lim=	6,27	0,60	7,57 mm

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. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.			Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.	
1	1	1071	1	2	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		2	2	1073	2	3	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
3	3	1076	3	4	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		4	4	1078	4	5	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
5	5	1080	5	6	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		6	6	1083	6	7	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
7	1	8	1	21	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		8	7	9	7	63	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
9	2	10	2	22	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		10	3	11	3	41	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
11	5	12	5	43	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		12	6	13	6	62	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
13	14	15	8	82	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		14	16	17	10	83	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
15	14	1101	8	9	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		16	18	1102	9	10	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
17	19	1085	11	12	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		18	20	1087	12	13	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
19	21	1088	13	14	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		20	22	1089	14	17	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
21	23	1097	17	18	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		22	24	1098	18	19	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
23	25	1099	19	20	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		24	8	27	21	23	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
25	27	28	23	25	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		26	28	29	25	27	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
27	29	30	27	29	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		28	30	31	29	31	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
29	31	32	31	33	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		30	32	33	33	35	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
31	33	34	35	37	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		32	34	35	37	39	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
33	35	19	39	11	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		34	10	36	22	24	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
35	36	37	24	26	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		36	37	38	26	28	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
37	38	39	28	30	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		38	39	40	30	32	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
39	40	41	32	34	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		40	41	42	34	36	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
41	42	43	36	38	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		42	43	44	38	40	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80
43	44	20	40	12	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		44	11	45	41	44	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina 56 di 64

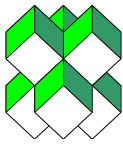
STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI																							
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y			
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		
45	45	46	44	47	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	46	46	47	47	50	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
47	47	48	50	53	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	48	48	49	53	56	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
49	49	50	56	59	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	50	50	14	59	8	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
51	12	51	43	46	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	52	51	52	46	49	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
53	52	53	49	52	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	54	53	54	52	55	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
55	54	55	55	58	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	56	55	56	58	61	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
57	56	16	61	10	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	58	13	57	62	64	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
59	57	58	64	66	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	60	58	59	66	68	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
61	59	60	68	70	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	62	60	61	70	72	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
63	61	62	72	74	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	64	62	63	74	76	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
65	63	64	76	78	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	66	64	65	78	80	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
67	65	25	80	19	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	68	9	66	63	65	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
69	66	67	65	67	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	70	67	68	67	69	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
71	68	69	69	71	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	72	69	70	71	73	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
73	70	71	73	75	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	74	71	72	75	77	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
75	72	73	77	79	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	76	73	74	79	81	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
77	74	26	81	20	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	78	4	75	4	42	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
79	75	76	42	45	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	80	76	77	45	48	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
81	77	78	48	51	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	82	78	79	51	54	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
83	79	80	54	57	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	84	80	81	57	60	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
85	81	18	60	9	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	86	15	1103	82	14	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80		
87	17	1105	83	17	0,00	0,00	1,80	1,80	1,80	1,80	88	83	90	2	22	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
89	84	91	3	41	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	90	86	92	5	43	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
91	87	93	6	62	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	92	95	96	8	82	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
93	97	98	10	83	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	94	101	702	12	13	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
95	102	703	13	14	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	96	103	1093	14	17	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
97	104	759	17	18	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	98	105	760	18	19	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
99	95	740	8	9	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	100	108	741	9	10	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
101	90	118	22	24	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	102	118	119	24	26	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
103	119	120	26	28	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	104	120	121	28	30	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
105	121	122	30	32	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	106	122	123	32	34	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
107	123	124	34	36	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	108	124	125	36	38	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
109	125	126	38	40	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	110	126	101	40	12	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
111	91	127	41	44	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	112	127	128	44	47	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
113	128	129	47	50	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	114	129	130	50	53	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
115	130	131	53	56	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	116	131	132	56	59	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
117	132	95	59	8	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	118	92	139	43	46	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
119	139	140	46	49	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	120	140	141	49	52	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
121	141	142	52	55	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	122	142	143	55	58	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
123	143	144	58	61	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	124	144	97	61	10	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
125	93	145	62	64	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	126	145	146	64	66	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
127	146	147	66	68	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	128	147	148	68	70	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
129	148	149	70	72	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	130	149	150	72	74	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
131	150	151	74	76	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	132	151	152	76	78	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
133	152	153	78	80	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	134	153	106	80	19	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
135	96	1104	82	14	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80	136	98	1106	83	17	0,80	0,80	1,80	1,80	1,80	1,80		
137	163	102	13	13	0,80	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	138	164	103	14	14	0,80	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
139	165	104	17	17	0,80	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	140	166	105	18	18	0,80	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
141	168	175	2	22	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80	142	169	176	3	41	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80		
143	171	177	5	43	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80	144	172	178	6	62	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80		
145	170	184	4	42	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80	146	175	199	22	24	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80		
147	199	200	24	26	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80	148	200	201	26	28	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80		
149	201	202	28	30	1,40	1,40	1,80	1,80	1,80	1,80	150	202	203	30	32	1,40	1,40	1,80	1,				



PROGETTO ESECUTIVO DI AMPLIAMENTO CIMITERO COMUNALE
Cimitero Capoluogo - **Lotto X** - Via San Sebastiano
RELAZIONE DI CALCOLO

Pagina 57 di 64

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.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		
205	592	579	39	11	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	206	578	593	7	63	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
207	593	594	63	65	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	208	594	595	65	67	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
209	595	596	67	69	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	210	596	597	69	71	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
211	597	598	71	73	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	212	598	599	73	75	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
213	599	600	75	77	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	214	600	601	77	79	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
215	601	602	79	81	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	216	602	582	81	20	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
217	603	1173	8	9	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	218	604	1174	9	10	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
219	575	606	4	42	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	220	606	607	42	45	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
221	607	608	45	48	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	222	608	609	48	51	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
223	609	610	51	54	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	224	610	611	54	57	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
225	611	612	57	60	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	226	612	604	60	9	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
227	586	1178	27	28	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	228	590	1182	35	36	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
229	632	689	50	93	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	230	609	1192	51	94	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
231	642	1200	68	69	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	232	646	1204	76	77	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
233	603	649	8	82	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	234	605	650	10	83	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
235	633	1208	93	51	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	236	634	692	94	52	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
237	573	613	2	22	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	238	613	614	22	24	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
239	614	615	24	26	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	240	615	616	26	28	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
241	616	617	28	30	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	242	617	618	30	32	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
243	618	619	32	34	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	244	619	620	34	36	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
245	620	621	36	38	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	246	621	622	38	40	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
247	622	580	40	12	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	248	574	623	3	41	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
249	623	626	41	44	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	250	626	629	44	47	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
251	629	632	47	50	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	252	632	635	50	53	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
253	635	653	53	84	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	254	637	639	56	59	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
255	639	603	59	8	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	256	576	624	5	43	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
257	624	627	43	46	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	258	627	651	46	49	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
259	651	652	49	52	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	260	652	636	52	55	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
261	636	654	55	85	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	262	638	640	58	61	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
263	640	605	61	10	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	264	577	625	6	62	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
265	625	628	62	64	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	266	628	641	64	66	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
267	641	642	66	68	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	268	642	643	68	70	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
269	643	644	70	72	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	270	644	645	72	74	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
271	645	646	74	76	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	272	646	647	76	78	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
273	647	648	78	80	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	274	648	581	80	19	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
275	649	164	82	14	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	276	650	165	83	17	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
277	580	655	12	88	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	278	164	656	14	92	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
279	165	166	17	18	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	280	653	637	84	56	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
281	654	638	85	58	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	282	655	163	88	13	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
283	657	581	89	19	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	284	656	165	92	17	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
285	616	1234	28	50	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	286	652	1240	52	68	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
287	605	658	10	87	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	288	658	1226	87	76	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
289	620	1219	36	86	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	290	659	603	86	8	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
291	166	657	18	89	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80	292	163	164	13	14	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80		
293	660	575	4	4	5,75	6,42	1,80	1,80	1,80	1,80	294	661	604	9	9	5,75	7,11	1,80	1,80	1,80	1,80		
295	662	609	51	51	5,75	6,77	1,80	1,80	1,80	1,80	296	663	611	57	57	5,75	6,94	1,80	1,80	1,80	1,80		
297	664	653	84	84	5,75	6,18	1,80	1,80	1,80	1,80	298	665	654	85	85	5,75	6,18	1,80	1,80	1,80	1,80		
299	666	630	90	90	5,75	6,37	1,80	1,80	1,80	1,80	300	667	631	91	91	5,75	6,37	1,80	1,80	1,80	1,80		
301	668	656	92	92	5,75	7,35	1,80	1,80	1,80	1,80	302	660	662	4	51	6,42	6,77	1,80	1,80	1,80	1,80		
303	662	663	51	57	6,77	6,94	1,80	1,80	1,80	1,80	304	661	668	9	92	7,11	7,35	1,80	1,80	1,80	1,80		
305	660	666	4	90	6,42	6,37	1,80	1,80	1,80	1,80	306	666	695	90	93	6,37	6,49	1,80	1,80	1,80	1,80		
307	664	676	84	86	6,18	5,98	1,80	1,80	1,80	1,80	308	676	655	86	88	5,98	5,75	1,80	1,80	1,			

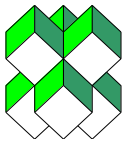


STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI																															
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X				DIREZIONE Y						IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		Fattore 'q'				Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		Fattore 'q'					
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.										Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.				
365	1174	605	9	10	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					366	1178	616	27	28	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
367	1182	620	35	36	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					368	689	633	50	93	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
369	1192	634	51	94	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					370	1200	596	68	69	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
371	1204	600	76	77	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					372	1208	609	93	51	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
373	692	652	94	52	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					374	1234	1235	28	50	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
375	1235	1236	28	50	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					376	1236	632	28	50	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
377	1240	1241	52	68	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					378	1241	1242	52	68	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
379	1242	642	52	68	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					380	1226	1227	87	76	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
381	1227	1228	87	76	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					382	1228	646	87	76	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
383	1219	1220	36	86	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80					384	1220	1221	36	86	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80						
385	1221	659	36	86	5,75	5,75	1,80	1,80	1,80	1,80																					

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	
164	14	5,75	292	0,0328	400	13	14	PIEGA	275	0,0492	400	20	14	OK	
165	17	5,75	284	0,0328	400	13	14	PIEGA	276	0,0492	400	20	14	OK	
166	18	5,75							291		400		14	PASSANTE	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s. ----- cmg/m -----	Ay s. ----- cmg/m -----	Ax i. ----- cmg/m -----	Ay i. ----- cmg/m -----	Atag.	σt dN/cmq	eta mm
1	1	1	-1591	-7954	2482	501	1795	-178	1	3	6	15	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,8
1	1	1107	150	-10676	2801	254	-34	56	1	0	6	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,7
1	1	1108	-483	-9013	3197	-139	0	77	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,7
1	1	1109	-680	-3969	3015	-296	-485	-107	1	1	4	1	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,6
1	1	1110	-313	-9195	3036	-552	0	-144	1	0	11	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,6
1	1	1111	-280	-7389	2979	-667	-645	144	1	1	13	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,6
1	1	1112	-784	-4266	3184	-291	-562	119	1	1	4	1	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,6
1	1	1113	-418	-9286	3228	-140	0	-84	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,7
1	1	1114	133	-10668	2851	259	-33	-59	1	0	6	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,7
1	1	1117	219	-8047	2548	126	0	-65	0	0	3	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1118	-488	-5536	2720	-223	0	-20	0	0	3	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1119	-83	-7557	2728	-129	-61	79	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1120	-119	-6968	2714	-160	-66	-86	0	0	3	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1121	-537	-5533	2813	-250	0	30	0	0	4	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,4		-4,6
1	1	1122	246	-8216	2579	131	0	67	0	0	3	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1143	-3	-7024	2270	-110	0	-37	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1144	-252	-6453	2369	-100	-53	-7	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1145	-122	-6500	2511	47	-30	36	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1146	-155	-6314	2505	45	-34	-41	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1147	-282	-6380	2408	-113	-57	11	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1148	-16	-7064	2218	-117	0	42	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1149	34	-5520	2392	-65	-39	-11	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1150	-47	-5202	2096	-37	6	12	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1151	-83	-5181	2403	29	-22	18	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1152	-102	-5106	2398	30	-22	-20	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1153	-258	-5155	2113	-67	-5	-12	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1154	24	-5531	2352	-70	-42	16	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1155	72	-3750	2484	-43	53	35	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7
1	1	1156	-71	-3589	2066	-38	51	28	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1157	-87	-3580	2342	29	70	21	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1158	-96	-3549	2339	30	75	-22	0	0	0	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1159	-80	-3569	2049	-39	51	-28	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,6
1	1	1160	70	-3757	2457	-43	55	-34	0	0	1	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,3		-4,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s. ----- cmg/m	Ay s. ----- cmg/m	Ax i. ----- cmg/m	Ay i. ----- cmg/m	Atag.	σt dN/cmq	eta mm
1	2	1	-1061	-5303	4028	475	1234	285	2	3	12	12	2,0	2,0	2,0	2,4	0,5		-4,8
1	2	8	-2416	-12081	4077	619	1861	309	2	5	13	14	2,0	2,0	2,0	2,4	0,5		-4,5
1	2	27	-2233	-11165	4941	456	1882	99	2	5	8	15	2,0	2,0	2,0	2,5	0,6		-4,3
1	2	28	-2167	-10836	4722	421	1929	43	2	5	7	16	2,0	2,0	2,0	2,4	0,6		-4,2
1	2	29	-2102	-10510	4390	386	1894	10	1	5	7	16	2,0	2,0	2,0	2,4	0,6		-4,0
1	2	82	3268	-4042	3843	-615	-365	-106	2	1	14	2	2,3	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,8
1	2	185	842	7276	2451	-103	127	38	0	11	6	18	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-3,3
1	2	510	109	297	4270	-16	26	-17	0	0	1	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,3
1	2	511	79	770	4255	16	28	-15	0	1	1	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,3
1	2	572	-161	-792	3614	-24	-66	-12	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,8
1	2	579	52	258	4144	-72	-289	-18	0	1	3	10	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,3
1	2	583	-127	-723	3798	16	-2	-4	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,6
1	2	584	-132	-1019	3997	16	8	-15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,4
1	2	585	-133	-1051	4066	16	3	-16	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,2
1	2	586	-126	-631	3846	21	66	10	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,0
1	2	587	-141	-993	3541	-15	0	14	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,8



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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cm ²	eta mm
1	2	588	-107	-897	3301	-15	0	-15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-3,7
1	2	589	-87	-826	3448	17	0	-17	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-3,5
1	2	590	-66	-988	3956	17	64	14	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,4
1	2	591	-6	-32	4383	-19	-32	-15	0	0	1	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,3
1	2	592	40	198	4313	20	32	-18	0	0	1	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,3

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cm ²	eta mm
1	3	101	192	2691	6912	-37	-567	13	0	1	2	12	2,0	2,7	2,0	2,2	0,9		-3,2
1	3	168	3407	-5878	4578	85	5	-3	6	0	13	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-4,7
1	3	186	1335	6056	1693	185	665	-35	1	2	10	18	2,0	2,0	2,0	2,1	0,2		-3,2
1	3	202	-343	-2855	836	36	155	27	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,8
1	3	203	-86	-2752	683	20	196	12	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,7
1	3	204	134	-4764	518	38	-3	-25	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,5
1	3	205	400	-5181	312	46	-21	-56	0	0	3	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0		-3,4
1	3	206	514	-2384	1189	55	182	23	0	0	3	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,2
1	3	207	150	-7923	1343	43	0	-7	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,2

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cm ²	eta mm
1	4	15	-587	-21072	15457	-63	0	-12	0	1	1	1	2,8	2,8	2,8	2,8	2,0		-3,1
1	4	22	-704	-3170	18446	120	244	-85	0	1	2	1	3,2	3,2	3,2	3,2	2,4		-2,9
1	4	96	9294	2277	20409	-381	393	-74	5	1	14	9	5,0	3,9	4,5	4,4	2,6		-3,2
1	4	103	5867	-4781	16215	441	-364	33	0	1	14	1	3,5	2,9	4,0	2,9	2,1		-2,9
1	4	181	2999	4448	11597	46	-94	-16	6	8	10	16	2,3	2,3	2,3	2,3	1,5		-3,2
1	4	213	3772	-8067	2220	5	181	2	10	0	11	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-3,5
1	4	463	-204	-8078	1234	17	-11	15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,3
1	4	522	256	-1719	1022	48	124	9	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,4
1	4	544	140	-6433	845	-38	0	30	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,3
1	4	603	-457	-2295	1669	-187	-686	-62	1	3	5	16	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,4
1	4	649	-1201	-4782	1887	120	23	-4	0	0	1	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,3
1	4	1103	395	2101	17226	319	620	-232	1	2	12	12	3,0	3,5	3,0	4,1	2,2		-3,0
1	4	1104	9661	-774	20707	553	-519	401	2	2	16	15	4,6	3,5	5,1	3,5	2,6		-3,0

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

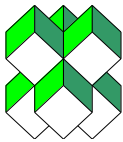
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cm ²	eta mm
1	5	17	-602	-19760	15425	62	404	-17	0	1	0	0	2,8	2,8	2,8	2,8	2,0		-3,1
1	5	23	-716	-3230	18464	-132	-281	91	1	1	2	1	3,2	3,2	3,2	3,2	2,4		-2,9
1	5	98	9312	2241	20405	326	-442	71	6	1	18	10	4,3	4,4	4,3	3,9	2,6		-3,2
1	5	104	5856	-4835	16198	-433	423	-37	0	1	15	2	3,9	2,9	3,4	2,9	2,1		-2,9
1	5	183	3039	4467	11650	-57	94	16	6	8	11	16	2,3	2,3	2,3	2,3	1,5		-3,2
1	5	225	3778	-8036	2221	2	0	0	11	0	11	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-3,5
1	5	467	-208	-8094	1239	-17	12	-15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,3
1	5	524	259	-1691	1022	-48	-126	-9	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,4
1	5	548	130	-6225	844	38	59	-21	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,3
1	5	605	-451	-2265	1681	186	683	62	1	3	5	16	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,4
1	5	650	-1204	-6045	1898	-120	0	76	0	0	1	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,3
1	5	1105	401	2130	17236	-315	-608	230	1	2	12	12	3,0	4,1	3,0	3,5	2,2		-3,0
1	5	1106	9651	-751	20724	-554	503	-400	2	2	16	14	5,1	3,5	4,6	3,5	2,6		-3,0

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cm ²	eta mm
1	6	106	63	2640	6999	-48	576	-21	0	1	2	12	2,0	2,2	2,0	2,7	0,9		-3,2
1	6	172	3358	-2076	4524	-86	137	-8	6	0	13	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-4,7
1	6	187	1229	6007	1709	-195	-665	41	1	1	10	17	2,0	2,2	2,0	2,0	0,2		-3,2
1	6	229	-6147	-5643	841	-40	0	15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,8
1	6	230	-78	-2762	686	-24	-184	40	0	0	1	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,7
1	6	231	219	-7148	498	-33	0	-16	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,5
1	6	232	459	-7560	277	-46	0	-28	0	0	3	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0		-3,4
1	6	233	464	-2374	1157	-60	-163	-29	0	0	3	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-3,2
1	6	234	66	-8192	1374	-43	61	9	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-3,2

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cm ²	eta mm
1	7	7	-1062	-5308	4038	-476	-1240	-286	2	4	13	12	2,0	2,4	2,0	2,0	0,5		-4,8
1	7	9	-2418	-12088	4084	-619	-1861	-309	2	5	13	14	2,0	2,4	2,0	2,0	0,5		-4,5
1	7	66	-2233	-11166	4941	-455	-1882	-99	2	5	8	15	2,0	2,5	2,0	2,0	0,6		-4,3
1	7	67	-2168	-10838	4717	-420	-1929	-43	2	5	7	16	2,0	2,4	2,0	2,0	0,6		-4,2
1	7	68	-2102	-10510	4383	-386	-1894	-9	1	5	7	16	2,0	2,4	2,0	2,0	0,6		-4,0
1	7	88	3255	-4070	3860	615	365	106	2	1	14	2	2,0	2,0	2,3	2,0	0,5		-4,8
1	7	188	842	7265	2457	103	-127	-38	0	11	6	18	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-3,3
1	7	520	106	288	4264	16	-23	16	0	0	1	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,3
1	7	521	79	766	4248	-16	-28	15	0	1	1	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,3



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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cmq	eta mm
1	7	578	-155	-1403	3639	20	20	15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,8
1	7	582	51	255	4138	72	290	18	0	1	3	10	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,3
1	7	593	-132	-1022	3807	-19	0	15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,6
1	7	594	-132	-976	3995	-15	7	15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,4
1	7	595	-133	-1051	4065	-16	-2	16	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,2
1	7	596	-126	-631	3843	-21	-66	-10	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-4,0
1	7	597	-141	-942	3535	15	10	-14	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,8
1	7	598	-107	-897	3295	-15	-1	15	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-3,7
1	7	599	-88	-448	3455	19	28	17	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-3,5
1	7	600	-64	-968	3953	-18	-69	17	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,4
1	7	601	-9	-43	4373	19	35	15	0	0	1	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,3
1	7	602	39	196	4307	-21	-33	17	0	0	1	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,3

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

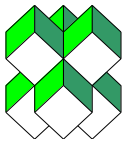
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cmq	eta mm
1	8	85	3260	-7654	6127	1	3	-1	9	0	9	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,8		-4,5
1	8	525	-121	-1891	4391	-22	0	-21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,6		-4,4
1	8	526	-161	-1816	4216	22	0	-21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,3
1	8	527	-174	-2000	3808	-23	0	-21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,1
1	8	528	-218	-2790	3992	-23	0	-22	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,0
1	8	529	-201	-1947	5115	-23	1	-22	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,7		-3,8
1	8	530	-222	-2971	5830	-23	0	22	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,7		-3,7
1	8	531	-144	-2263	5977	23	1	-21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,8		-3,5
1	8	575	-189	-948	4285	31	88	22	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,6
1	8	604	-286	-1428	5602	-57	-218	-16	0	0	1	2	2,5	2,5	2,5	2,5	0,7		-3,4
1	8	606	-190	-1383	4277	-22	0	21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,4
1	8	607	-188	-1408	4174	-21	0	-21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,3
1	8	608	-188	-1484	3853	22	1	21	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,1
1	8	609	-251	-2957	4097	23	0	22	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,5		-4,0
1	8	610	-184	-1440	5220	23	3	-23	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,7		-3,8
1	8	611	-234	-3193	5886	-27	0	-23	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,8		-3,7
1	8	612	-194	-1530	5975	22	2	-19	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,8		-3,5

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 daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cmq	eta mm
1	9	105	14646	-3278	11245	-1049	-1711	654	8	2	16	17	4,6	4,0	4,1	4,0	1,4		-3,0
1	9	702	25136	-2131	14245	251	-1109	-418	13	1	17	11	6,1	4,0	5,6	4,0	1,8		-3,1
1	9	703	4426	-3594	10574	-1285	-4547	-545	1	5	15	47	4,0	4,1	4,0	4,0	1,4		-3,0
1	9	759	4079	-4163	10431	-1301	-4773	547	1	3	14	14	4,0	5,1	4,0	4,0	1,3		-3,0
1	9	760	24346	-1711	14285	243	-1050	406	12	1	15	11	6,3	4,0	5,8	4,0	1,8		-3,1
1	9	1089	-304	-1519	7959	-774	-1099	693	1	1	11	13	4,0	4,0	4,0	4,0	1,0		-2,8
1	9	1090	-885	-4424	3075	713	715	713	1	0	8	1	4,0	4,0	4,0	4,0	0,4		-2,8
1	9	1091	-887	-4434	3110	-711	-712	-711	1	0	8	1	4,0	4,0	4,0	4,0	0,4		-2,8
1	9	1092	-297	-1484	8017	-775	-1092	-695	1	1	11	13	4,0	4,0	4,0	4,0	1,0		-2,8
1	9	1093	18584	-111	8652	-544	982	704	13	1	18	15	4,0	4,0	4,0	4,0	1,1		-2,8
1	9	1094	34198	-140	2510	-71	-749	-703	17	1	18	11	4,9	4,0	4,9	4,0	0,3		-2,8
1	9	1095	34152	-158	2526	-70	-746	704	17	1	18	11	4,9	4,0	4,9	4,0	0,3		-2,8
1	9	1096	18455	-90	8740	-551	964	452	13	1	18	15	4,0	4,0	4,0	4,0	1,1		-2,8
1	9	1097	-506	-2530	11237	832	1067	774	1	1	11	9	4,0	4,0	4,0	4,0	1,4		-3,0
1	9	1098	964	4883	12549	-282	123	-247	0	5	7	10	4,0	4,0	4,0	4,0	1,6		-3,1
1	9	1099	21	872	4152	270	224	265	0	0	4	6	4,0	4,0	4,0	4,0	0,5		-3,2

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 daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt dN/cmq	eta mm
1	10	524	-568	-7239	3013	45	56	22	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-3,4
1	10	604	-242	-1292	3185	-28	-118	-6	0	0	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-3,4
1	10	675	13323	-2401	2424	-18	-13	-14	15	0	17	0	2,3	1,2	2,3	1,2	0,3		-3,5
1	10	680	13374	-2405	2433	-18	-13	14	15	0	17	0	2,3	1,2	2,3	1,2	0,3		-3,5
1	10	740	-715	-7238	5881	176	413	51	1	1	4	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,8		-3,3
1	10	741	-630	-7057	5672	173	405	-51	1	1	4	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,7		-3,3
1	10	799	-19	-8072	6509	-111	35	-7	0	0	4	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,8		-3,3
1	10	800	207	-2496	6305	-110	201	16	0	0	4	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,8		-3,3
1	10	843	-31	-6823	5240	-68	-34	-8	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,7		-3,4
1	10	844	-24	-6272	5177	-67	-33	8	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,7		-3,4
1	10	905	-309	-6155	4783	-40	-18	-10	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,4
1	10	906	-317	-5900	4767	-39	-18	10	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,4
1	10	967	-804	-4813	4345	0	-11	-6	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,4
1	10	968	-809	-4711	4333	0	-10	5	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,4
1	10	1029	-343	-2225	4037	-21	0	8	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,4
1	10	1030	-342	-2204	4026	-21	0	16	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,4
1	10	1101	-1417	-9897	4701	-78	0	25	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,3
1	10	1102	-1528	-10822	4564	-77	0	-23	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,6		-3,3
1	10	1173	4	-215	3741	15	64	-8	0	0	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,4
1	10	1174	5	-205	3732	15	63	8	0	0	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-3,4
1	10	1231	10732	1058	2336	-5	-4	-4	15	3	16	3	1,9	1,2	1,9	1,2	0,3		-3,6



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 daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	11	949	-199	-1608	328	-1	0	-1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,5
1	11	1011	-82	-377	345	8	18	-5	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,5
1	11	1123	5719	2871	860	4	-14	5	14	7	14	9	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,5
1	11	1175	-8	-28	549	-5	-25	1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	12	950	-235	-1619	323	1	0	-1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	12	1012	-119	-424	334	7	19	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	12	1124	8568	3547	747	7	-8	3	15	9	15	11	1,4	1,2	1,4	1,2	0,1		-4,3
1	12	1176	17	86	555	-5	-20	-1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	13	200	7892	-12435	599	3	11	-1	15	1	15	1	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-4,1
1	13	1013	-98	-385	429	6	17	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	13	1125	9929	3742	561	9	3	3	15	10	16	11	1,6	1,2	1,6	1,2	0,1		-4,1
1	13	1177	52	261	884	-7	-24	2	0	0	1	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	14	192	7507	-3626	739	-10	-10	-1	14	0	15	0	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-4,0
1	14	201	9402	-13176	831	4	0	2	15	1	16	1	1,6	1,2	1,6	1,2	0,1		-4,0
1	14	210	-1495	-20272	9307	-61	0	4	0	1	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	1,2		-3,9
1	14	222	-1499	-20381	9357	-60	0	-3	0	1	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	1,2		-3,9
1	14	228	9455	-13120	854	-2	0	-3	15	1	16	1	1,6	1,2	1,6	1,2	0,1		-4,0
1	14	237	7516	-3624	739	-11	-11	1	14	0	15	0	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-4,0
1	14	308	1592	-587	4786	3	73	-4	4	1	5	3	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-4,0
1	14	311	1631	-579	4837	3	75	3	4	1	5	3	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-4,0
1	14	684	7340	-4371	368	8	-1	2	14	0	15	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,0
1	14	685	6727	658	779	13	4	3	13	1	15	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,0
1	14	686	6717	664	782	13	4	4	13	1	15	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,0
1	14	687	7353	-4371	368	8	-1	-2	14	0	15	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,0
1	14	689	132	660	4847	9	10	-9	0	1	1	3	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-4,0
1	14	691	3600	7063	600	5	12	-3	10	14	11	15	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,0
1	14	692	133	663	4841	10	11	9	0	1	1	3	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-4,0
1	14	693	3593	7051	599	5	12	3	10	14	11	15	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,0
1	14	1126	10910	3878	471	6	7	4	15	10	16	12	1,7	1,2	1,7	1,2	0,1		-4,0
1	14	1136	10936	3878	462	7	11	-5	15	10	16	12	1,7	1,2	1,7	1,2	0,1		-4,0
1	14	1241	103	514	475	8	8	8	0	1	1	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	14	1242	200	1000	1300	10	14	9	0	1	1	4	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-4,1
1	14	1243	1233	885	465	-7	8	7	3	2	4	3	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	14	1244	-15514	-2482	435	-1	-1	1	1	0	1	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	14	1245	4125	749	666	-6	6	-6	11	1	12	3	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	14	1246	4636	889	196	-6	2	2	12	2	13	3	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 15

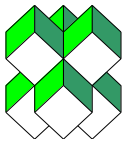
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	15	202	9682	-10565	1269	10	0	4	15	1	16	1	1,6	1,2	1,6	1,2	0,2		-3,8
1	15	1015	-90	-322	497	6	15	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,8
1	15	1127	10585	3628	307	-10	10	6	15	9	16	11	1,6	1,2	1,6	1,2	0,0		-3,8
1	15	1179	59	294	914	5	11	-3	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 16

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	16	203	9276	-9920	1301	25	4	4	14	1	16	1	1,6	1,2	1,6	1,2	0,2		-3,7
1	16	1016	-103	-578	279	6	0	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,7
1	16	1128	10065	3459	251	-16	9	8	15	9	16	10	1,6	1,2	1,6	1,2	0,0		-3,7
1	16	1180	23	113	457	-4	-15	-1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 17

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	17	204	7888	-11461	506	31	52	-1	13	1	16	1	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-3,5
1	17	1017	-100	-475	377	6	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,6
1	17	1129	9339	3420	454	-15	-18	8	14	8	16	11	1,5	1,2	1,5	1,2	0,1		-3,5
1	17	1181	50	252	769	-4	-12	2	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,6



S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 18

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	18	206	4585	-14730	2998	80	188	-6	4	1	19	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,4		-3,2
1	18	1019	-96	-269	601	-7	-16	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3
1	18	1131	7363	3252	1160	-38	-42	6	12	5	17	12	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-3,3
1	18	1183	40	200	857	6	20	-2	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 19

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	19	207	3451	-19074	5788	49	194	-3	5	2	13	1	1,6	1,6	1,6	1,6	0,7		-3,2
1	19	1020	-55	-178	1152	-6	-15	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3
1	19	1132	4687	2847	1998	-45	-45	7	8	3	16	11	1,2	1,2	1,2	1,2	0,3		-3,3
1	19	1184	29	143	881	4	15	1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 20

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	20	176	-1036	-13394	4583	-42	0	4	0	1	0	1	1,4	1,4	1,4	1,4	0,6		-4,4
1	20	177	-1061	-13496	4623	-41	0	-4	0	1	0	1	1,4	1,4	1,4	1,4	0,6		-4,4
1	20	801	1496	2267	1151	-13	-68	0	3	0	5	11	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,4
1	20	969	-420	-1637	346	1	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,4
1	20	970	-422	-1648	340	1	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,4
1	20	1031	-160	-486	454	7	20	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,4
1	20	1032	-160	-490	449	7	20	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,4
1	20	1185	23	117	711	-4	-13	-1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,4
1	20	1186	23	113	706	-4	-13	1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,4

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 21

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	21	993	-204	-1611	349	-1	1	1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,5
1	21	1055	-78	-360	363	7	15	5	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,5
1	21	1133	5831	2926	839	-4	-13	-5	14	7	14	9	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,5
1	21	1187	-1	-5	560	-5	-26	0	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 22

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	22	208	-780	-15132	5002	38	0	-3	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-4,2
1	22	220	-789	-15217	5027	39	0	3	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-4,2
1	22	803	2034	2798	1354	-2	-19	0	6	6	6	9	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-4,3
1	22	971	-548	-1786	210	1	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	22	972	-548	-1797	203	1	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	22	1033	-328	-663	332	2	6	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	22	1034	-328	-668	325	2	6	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	22	1188	9	46	663	-3	-15	1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,3
1	22	1189	9	44	654	-3	-15	-1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 23

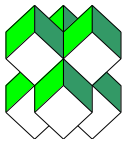
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	23	994	-238	-1616	328	1	0	1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	23	1056	-118	-425	338	7	20	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-4,3
1	23	1134	8619	3556	740	7	-8	-3	15	9	15	11	1,4	1,2	1,4	1,2	0,1		-4,3
1	23	1190	17	84	560	-5	-19	1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 24

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	24	209	-1198	-17222	5963	-52	0	5	0	1	0	1	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8		-4,1
1	24	221	-1189	-17410	6045	-53	0	-5	0	1	0	1	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8		-4,1
1	24	306	2432	2516	2297	-11	-62	0	6	1	8	12	1,2	1,2	1,2	1,2	0,3		-4,1
1	24	849	-1061	-832	783	1	4	-1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	857	-1054	-807	757	1	6	1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	911	-1083	-1513	471	1	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	919	-1096	-1520	454	0	1	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	973	-863	-1677	673	0	0	-1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	981	-877	-1686	678	0	0	1	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	1035	-721	-952	922	-5	14	7	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	1043	-719	-972	934	-6	-1	-7	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	1191	-53	-267	1093	13	17	-12	0	0	1	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	24	1207	-60	-298	1106	14	17	13	0	0	1	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 25

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	25	211	-943	-15963	5204	43	13	-4	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,7		-3,8



S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 25

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	25	223	-944	-16090	5251	44	16	4	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,7		-3,8
1	25	808	1980	2838	1386	10	39	0	5	4	6	11	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-3,8
1	25	975	-720	-2132	379	1	2	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,8
1	25	976	-719	-2128	374	1	2	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,8
1	25	1037	-521	-389	678	-4	-19	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,8
1	25	1038	-521	-390	670	-3	-19	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,8
1	25	1193	85	427	1389	4	12	2	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-3,8
1	25	1194	82	192	1375	4	24	-1	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-3,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 26

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	26	212	-810	-15299	5085	38	30	-3	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-3,6
1	26	224	-822	-15347	5101	38	30	3	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,7		-3,6
1	26	809	1800	2734	1371	4	18	0	5	6	5	9	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-3,7
1	26	977	-641	-2044	343	0	1	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,7
1	26	978	-641	-2051	337	0	1	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,7
1	26	1039	-410	-307	550	-3	-15	-3	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,7
1	26	1040	-409	-310	538	-2	-15	3	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,7
1	26	1195	83	417	1030	4	15	1	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,7
1	26	1196	83	414	1017	4	14	-1	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 27

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	27	213	-812	-12235	4954	45	1	-4	0	1	0	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-3,5
1	27	225	-808	-12278	4976	45	1	4	0	1	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-3,5
1	27	812	1507	2274	1853	13	90	0	3	1	5	12	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2		-3,5
1	27	979	-536	-1857	582	0	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,5
1	27	980	-537	-1856	578	0	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,5
1	27	1041	-216	-217	673	0	-17	2	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,5
1	27	1042	-329	-218	668	-4	-17	3	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,5
1	27	1197	37	186	881	4	19	-1	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,5
1	27	1198	37	183	874	4	19	1	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 28

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	28	227	7955	-12385	574	1	3	0	15	1	15	1	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-4,1
1	28	1057	-97	-384	432	6	17	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1
1	28	1135	9963	3744	553	9	5	-3	15	10	16	11	1,6	1,2	1,6	1,2	0,1		-4,1
1	28	1199	52	262	887	-7	-24	-2	0	0	1	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-4,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 29

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	29	229	9682	-10535	1274	6	0	-7	15	1	16	1	1,6	1,2	1,6	1,2	0,2		-3,8
1	29	1059	-90	-321	501	6	15	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,8
1	29	1137	10581	3623	305	-11	16	-7	15	9	16	11	1,6	1,2	1,6	1,2	0,0		-3,8
1	29	1201	59	295	917	5	11	3	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 30

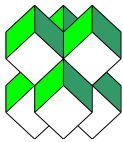
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	30	230	9244	-9942	1279	17	0	-7	14	1	16	1	1,6	1,2	1,6	1,2	0,2		-3,7
1	30	1060	-103	-578	281	6	0	4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,7
1	30	1138	10049	3458	253	-16	16	-9	15	8	16	11	1,6	1,2	1,6	1,2	0,0		-3,7
1	30	1202	23	115	461	-4	-15	1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 31

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	31	231	7993	-11542	527	31	44	-2	13	1	16	1	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-3,5
1	31	1061	-99	-475	386	6	0	0	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,0		-3,6
1	31	1139	9418	3447	454	-16	-17	-9	14	8	16	11	1,5	1,2	1,5	1,2	0,1		-3,5
1	31	1203	48	241	771	-4	-11	-2	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 32

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx daN/m	Ny daN/m	Txy daN/m	Mx daNm/m	My daNm/m	Mxy daNm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ dN/cm ²	eta mm
1	32	233	4466	-12058	3032	87	124	5	3	1	18	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,4		-3,2
1	32	1063	-95	-276	611	-7	-15	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3
1	32	1141	7271	3270	1170	-37	-47	-5	12	4	17	13	1,3	1,2	1,3	1,2	0,1		-3,3
1	32	1205	38	188	857	6	19	3	0	0	0	2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3



S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 33

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	$\varepsilon_c x$	$\varepsilon_c y$	$\varepsilon_f x$	$\varepsilon_f y$	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σ	eta
N.ro	N.r	N.ro	daN/m	daN/m	daN/m	daN/m	daN/m	daN/m	*10000		*10000		-----	-----	-----	-----	-----	dN/cm ²	mm
1	33	234	3559	-19004	5741	52	205	9	5	2	14	1	1,6	1,6	1,6	1,6	0,7		-3,2
1	33	1064	-54	-173	1145	-6	-15	-4	0	0	0	0	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3
1	33	1142	4751	2848	1986	-45	-48	-6	9	3	16	11	1,2	1,2	1,2	1,2	0,3		-3,3
1	33	1206	29	145	874	4	15	-1	0	0	0	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,1		-3,3

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS

IDENTIFICATIVO					GEOM.PILASTR			MATERIALE		DIR.X loc.		DIR.Y loc.		DIREZ. X locale			DIREZ. Y locale			STATUS
Filo	Quota	Nodo	Pos.	In	Sez	Rot	HNod	fck	f _y	LyUt	AfX	LxUt	AfY	Njbd	Vjbd	VjbR	Njbd	Vjbd	VjbR	
N.ro	(m)	3D	Pila	t.	Nro	Grd	cm	kg/cm ²	kg/cm ²	cm	cm ²	cm	cm ²	kg	kg	kg	kg	kg	kg	
13	5,75	163	INF.	Y	35	0	39	250	4500		0,0	40	0,0				0	3752	80784	ELAST
14	5,75	164	INF.	X	35	0	39	250	4500	40	0,0	40	0,0	0	3313	80784	0	6199	80784	ELAST
17	5,75	165	INF.	X	35	0	39	250	4500	40	0,0	40	0,0	0	3327	80784	0	6201	80784	ELAST
18	5,75	166	INF.	Y	35	0	39	250	4500		0,0	40	0,0				0	3803	80784	ELAST
84	5,75	653	SUP.	Y	10	0	30	250	4500		0,0	30	0,0				232	837	32947	ELAST
85	5,75	654	SUP.	Y	10	0	30	250	4500		0,0	30	0,0				231	833	32948	ELAST
92	5,75	656	SUP.	X	10	0	39	250	4500	25	0,0		0,0	261	32	27446				ELAST