

**S.S. n.21 "della Maddalena"
Variante agli abitati di Demonte, Aisone e Vinadio
Lotto 1. Variante di Demonte**

PROGETTO DEFINITIVO

PROGETTAZIONE: ANAS - DIREZIONE PROGETTAZIONE E REALIZZAZIONE LAVORI

I PROGETTISTI:

*ing. Vincenzo Marzi
Ordine Ing. di Bari n.3594*
*ing. Achille Devitofranceschi
Ordine Ing. di Roma n.19116*
*geol. Flavio Capozucca
Ordine Geol. del Lazio n.1599*

RESPONSABILE DEL SIA

*arch. Giovanni Magarò
Ordine Arch. di Roma n.16183*

IL COORDINATORE PER LA SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE

geom. Fabio Quondam

VISTO: IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO :

ing. Nicolò Canepa

PROTOCOLLO

DATA

OPERE D'ARTE MINORI

SOTTOVIA

Relazione Tecnica e di Calcolo

CODICE PROGETTO		NOME FILE		REVISIONE	SCALA:
PROGETTO	LIV. PROG.	N. PROG.	TOO_ST01_STR_RE01_A.DWG		
DPT005	D	1601	CODICE ELAB.	A	VARIE
C					
B					
A	EMISSIONE		Novembre 2017	-	-
REV.	DESCRIZIONE		DATA	REDATTO	VERIFICATO APPROVATO

INDICE

Sommario

1. PREMESSA.....	3
1.1 DESCRIZIONE DELL'OPERA.....	3
1.2 GENERALITÀ SUL CALCOLO	5
1.3 SCAVI E RIEMPIMENTI	5
2. normativa	6
3. MATERIALI.....	7
4. PARAMETRI GEOlogici geotecnici	9
5. CARATTERIZZAZIONE SISMICA.....	10
6. CRITERI DI VERIFICA	13
7. SCATOLARE 8.50X6.10m	15
7.1 GEOMETRIA.....	16
7.2 MODELLO DI CALCOLO	16
7.3 ANALISI DEI CARICHI	18
7.4 CONDIZIONI DI CARICO	23
7.5 COMBINAZIONI DI CARICO.....	24
8. ESTRAPOLAZIONE DEI RISULTATI.....	35
9. Verifiche di resistenza.....	43
9.1.1 <i>Verifica di deformazione</i>	70
9.1.2 <i>Riepilogo armature</i>	72
10. TABULATO DI CALCOLO	73
10.1.1 <i>Inviluppi</i>	73
10.1.2 <i>Condizioni di carico</i>	92

1. PREMESSA

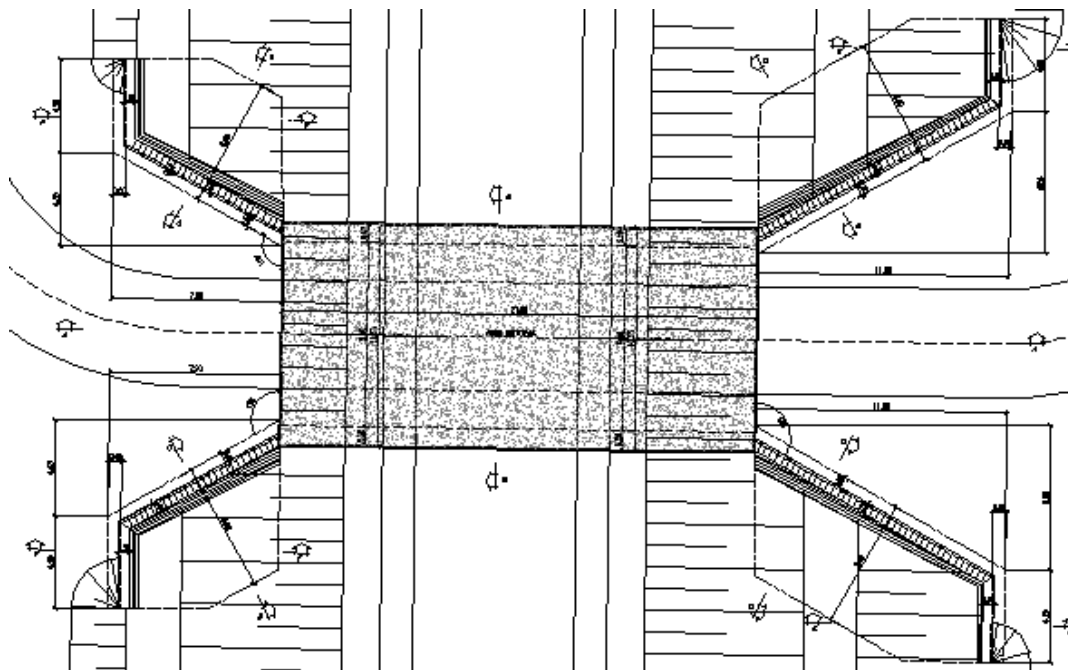
La presente relazione di calcolo strutturale relativa ai lavori della S.S.n.21 Della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Aisone) Lotto 1°- variante di Demonte". accompagna la progettazione definitiva relativa al sottovia, da realizzare in corrispondenza della PROGR. 1+332.56.

La presente, inoltre, viene considerata rappresentativa di tutti i manufatti scatolari aventi spessore della soletta superiore pari a 90 cm

1.1 DESCRIZIONE DELL'OPERA

Il manufatto consiste in una struttura scatolare in c.a. gettato in opera con dimensioni interne, misurate ortogonalmente al suo asse, di 6.10 x 8.50, spessori pari a 100 cm per la soletta inferiore, 90 cm per la soletta superiore e per i ritti. Il ricoprimento medio, costituito dal sottofondo e dallo strato di usura del manto stradale, risulta al massimo pari a 250 cm. L'opera risulta avere una lunghezza in pianta di circa 22.00 m.

La relazione riporta dapprima la descrizione delle opere in oggetto, definisce le norme adottate ed i materiali impiegati, identifica i carichi agenti ed infine riporta le verifiche nelle sezioni maggiormente sollecitate.



Pianta

1.2 GENERALITÀ SUL CALCOLO

La sezione scatolare verrà calcolata nella configurazione finale di totale interrimento. Le azioni considerate nel calcolo sono quelle tipiche delle strutture interrato, con l'aggiunta delle azioni dovute al traffico stradale, per le quali si fa riferimento alle "Nuove Norme tecniche per le costruzioni - D.M. 14 gennaio 2008".

L'opera ricade nel Comune di Demonte (Provincia di Cuneo). Con la nuova classificazione sismica definita dal DM. 14.01.2008 l'accelerazione del terreno e i parametri fondamentali per definire l'azione sismica vengono calcolati a livello puntuale in base al reticolo di riferimento.

Dal punto di vista sismico, l'opera viene inquadrata in classe d'uso III e VN 50 anni.

1.3 SCAVI E RIEMPIMENTI

Lo scavo avviene a cielo aperto con pendenza 3:2.

Il terreno di ritombamento dell'opera dovrà avere un angolo d'attrito minimo di 35° e un $\gamma=20\text{kN/mc}$.

Per la valutazione teorica del coefficiente di reazione verticale si ricorre al modulo di elasticità operativo E. Nel caso di superficie nastroformate di larghezza b, e strato compressibile di potenza H e natura E dalla letteratura si trova:

$$k_s = E \cdot \left(\frac{B + 2H}{B \cdot H} \right) = 0.4658 \text{ [kg/cm}^3\text{]} = 5500 \text{ [kN/m}^3\text{]}$$

dove:

b = 950 cm	dimensione media della striscia di carico
E = 150 kg/cm ²	modulo di elasticità operativo
H = 1000 cm	potenza media dello strato compressibile considerato.

2. NORMATIVA

Le verifiche sono state eseguite secondo i metodi classici della scienza delle costruzioni e nel rispetto della seguente normativa:

- L. 5 novembre 1971 n. 1086: Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica.
- Legge n. 64 del 2 febbraio 1974: Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.
- D.M. del 14.01.2008 "Approvazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni" (G.U. n.29 del 04.02.2008);
- Circolare del 02.02.2009 contenente le istruzioni per le l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. del 14.01.2008 (G.U. n.47 del 26.02.2009).
- UNI ENV 1997-1 Aprile 1994 – "Eurocodice 7 - Progettazione geotecnica. Parte 1: Regole generali";
- UNI ENV 1998-5 Febbraio 1998 – "Eurocodice 8 - Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture. Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici";

3. MATERIALI

Il progetto sarà realizzato utilizzando i seguenti materiali:

Classe di resistenza: MAGRONE		C12/15	
Resistenza a compressione cubica caratteristica	$R_{ck} =$	15	N/mm^2
Resistenza a compressione cilindrica caratteristica	$f_{ck} =$	12.45	N/mm^2
Classe di esposizione		X0	
Classe di consistenza slump:		S3	
Contenuto minimo di cemento:		150	daN/m^3
Rapporto A/C		≤ 0.60	
Classe di resistenza: ELEVAZIONE E FONDAZIONE		C28/35	
Resistenza a compressione cubica caratteristica	$R_{ck} =$	35	N/mm^2
Resistenza a compressione cilindrica caratteristica	$f_{ck} =$	29.05	N/mm^2
Resistenza a compressione cilindrica media	$f_{cm} =$	37.05	N/mm^2
Resistenza a trazione semplice	$f_{ctm} =$	2.83	N/mm^2
Resistenza a trazione per flessione	$f_{ctm} =$	3.40	N/mm^2
Modulo elastico secante medio	$E_{cm} =$	32588	N/mm^2
Resistenza caratteristica a trazione semplice (5%)	$f_{ctk} =$	1.98	N/mm^2
Resistenza caratteristica a trazione semplice (95%)	$f_{ctk} =$	3.69	N/mm^2
<i>Coefficiente di sicurezza SLU:</i>	$\gamma_c =$	1.5	
Resistenza di calcolo a compressione cilindrica SLU:	$f_{cd} =$	16.5	N/mm^2
Resistenza di calcolo a trazione semplice (5%) - SLU:	$f_{ctd} =$	1.32	N/mm^2
<i>Coefficiente di sicurezza SLE:</i>	$\gamma_c =$	1.0	
Resistenza di calcolo a compressione cilindrica SLE:	$f_{cd} =$	29.1	N/mm^2
Resistenza di calcolo a trazione semplice (5%) - SLE:	$f_{ctd} =$	1.98	N/mm^2
Massime tensioni di compressione in esercizio:			
Combinazione rara	$\sigma_{c,ad} =$	17.43	N/mm^2
Combinazione quasi permanente	$\sigma_{c,ad} =$	13.07	N/mm^2
Classe di esposizione		XC2	
Classe di consistenza slump:		S4	
Contenuto minimo di cemento:		320	daN/m^3
Massima dimensione aggregato		30	mm
Copriferro		50	mm
Rapporto A/C		0.55	

Acciaio per cemento armato

Acciaio per cemento armato tipo B450C secondo D.M. 14.01.2008, avente le seguenti caratteristiche:

Tensione caratteristica di snervamento	$f_{yk} \geq$	450	N/mm ²
Tensione caratteristica di rottura	$f_{tk} \geq$	540	N/mm ²
Modulo elastico	$E_s =$	2.1E+06	N/mm ²
Coefficiente di sicurezza SLU:	$\gamma_s =$	1.15	
Resistenza di calcolo SLU:	$f_{sd} =$	391.30	N/mm ²
Tensione di calcolo SLE:	$\sigma_{y,ad} =$	360	N/mm ²

Deve rispettare i requisiti indicati nella seguente tabella

CARATTERISTICHE	REQUISITI	FRATTILE (%)
Tensione caratteristica di snervamento f_{yk}	$\geq f_{y, nom}$	5.0
Tensione caratteristica di rottura f_{tk}	$\geq f_{t, nom}$	5.0
$(f_t/f_y)_k$	≥ 1.15	10.0
$(f_y/f_{nom})_k$	< 1.35	
$(f_y/f_{nom})_k$	≤ 1.25	10.0
Allungamento $(A_{gt})_k$:	$\geq 7.5 \%$	10.0
Diametro del mandrino per prove di piegamento a 90 ° e successivo raddrizzamento senza cricche:		
$\phi < 12$ mm	4 ϕ	
$12 \leq \phi \leq 16$ mm	5 ϕ	
per $16 < \phi \leq 25$ mm	8 ϕ	
per $25 < \phi \leq 40$ mm	10 ϕ	

4. PARAMETRI GEOLOGICI GEOTECNICI

Si rimanda all'elaborato specifico.

5. CARATTERIZZAZIONE SISMICA

Il progetto in esame ricade nel Comune Demonte, in provincia di Cuneo. La pericolosità sismica, in accordo alle NTC 2008, è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale, con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza PVR, come definite al § 3.2.1 NTC 2008, nel periodo di riferimento VR come definito al § 2.4 NTC 2008.

Considerando:

- un periodo di riferimento VR = 50 anni, ottenuto moltiplicando la vita nominale VN = 50 anni per il coefficiente d'uso CU = 1.5 corrispondente a costruzioni di classe III,
- uno stato limite di salvaguardia della vita (SLV) corrispondente a una probabilità di superamento PVR nel periodo di riferimento VR pari al 10%

Sulla base di quanto sopra riportato, i terreni presenti nell'area in esame appartengono alla categoria di sottosuolo B.

Per quanto riguarda il coefficiente topografico, per configurazioni topografiche semplici, si può adottare la classificazione come da Tabella 3.2.IV delle NTC 2008; nel caso in esame (Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$) si considera la categoria T1.

Il coefficiente S che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche mediante la relazione seguente:

$$S = S_S \cdot S_T$$

con

SS = coefficiente di amplificazione stratigrafica

ST = coefficiente di amplificazione topografica

viene definito in accordo alle espressioni ed ai valori forniti nelle Tab. 3.2.V e 3.2.VI dell NTC 2008:

Nel caso specifico, riassunto, si ha:

Categoria di suolo	B
Categoria topografica	T1
Coeff. di amplificazione stratigrafica S_S	1.20
Coefficiente di amplificazione topografica S_T	1.0
Coefficiente $S = S_S \cdot S_T$	1.20

Tabella 1 – Parametri per la valutazione dell'azione sismica

FASE 1. INDIVIDUAZIONE DELLA PERICOLOSITÀ DEL SITO

Ricerca per coordinate

LONGITUDINE: LATITUDINE:

Ricerca per comune

REGIONE: PROVINCIA: COMUNE:

Reticolo di riferimento



Controllo sul reticolo

- Sito esterno al reticolo
- Interpolazione su 3 nodi
- Interpolazione corretta

Interpolazione:

Elaborazioni grafiche

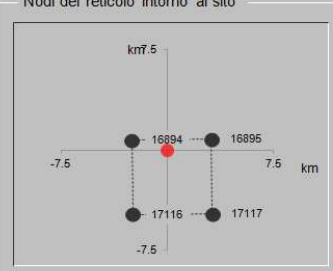
Grafici spettri di risposta

Variabilità dei parametri

Elaborazioni numeriche

Tabella parametri

Nodi del reticolo intorno al sito



La "Ricerca per comune" utilizza le coordinate ISTAT del comune per identificare il sito. Si sottolinea che l'interno del territorio comunale le zioni sismiche possono essere significativamente diverse da quelle così individuate e si consiglia, quindi, "Ricerca per coordinate".

INTRO
FASE 1
FASE 2
FASE 3

FASE 2. SCELTA DELLA STRATEGIA DI PROGETTAZIONE

Vita nominale della costruzione (in anni) - V_N info

Coefficiente d'uso della costruzione - C_U info

Valori di progetto

Periodo di riferimento per la costruzione (in anni) - V_R info

Periodi di ritorno per la definizione dell'azione sismica (in anni) - T_R info

Stati limite di esercizio - SLE	SLO - $P_{VR} = 81\%$	<input type="text" value="45"/>
	SLD - $P_{VR} = 63\%$	<input type="text" value="75"/>
Stati limite ultimi - SLU	SLV - $P_{VR} = 10\%$	<input type="text" value="712"/>
	SLC - $P_{VR} = 5\%$	<input type="text" value="1462"/>

Elaborazioni

Grafici parametri azione

Grafici spettri di risposta

Tabella parametri azione

Strategia di progettazione



LEGENDA GRAFICO

..... Strategie per costruzioni ordinarie - - - - - Strategie scelte

INTRO
FASE 1
FASE 2
FASE 3

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite:SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_a	0.143 g
F_a	2.458
T_c^*	0.281 s
S_c	1.200
C_c	1.417
S_T	1.000
q	1.500

Parametri dipendenti

S	1.200
η	0.667
T_B	0.133 s
T_C	0.399 s
T_D	2.196 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_c \cdot S_T \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.5})$$

$$\eta = \sqrt{10(S+2)} \geq 0.55; \eta = 1/q \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5})$$

$$T_B = T_c / 3 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.8})$$

$$T_C = C_c \cdot T_c^* \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.7})$$

$$T_D = 4.0 \cdot a_a / g + 1.6 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.9})$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$0 \leq T < T_B \quad S_e(T) = a_a \cdot S \cdot \eta \cdot F_a \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_a} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right]$$

$$T_B \leq T < T_C \quad S_e(T) = a_a \cdot S \cdot \eta \cdot F_a$$

$$T_C \leq T < T_D \quad S_e(T) = a_a \cdot S \cdot \eta \cdot F_a \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right)$$

$$T_D \leq T \quad S_e(T) = a_a \cdot S \cdot \eta \cdot F_a \cdot \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right)$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_e(T)$ sostituendo η con $1/q$, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

Punti dello spettro di risposta

	T [s]	S_e [g]
	0.000	0.173
$T_B \leftarrow$	0.133	0.293
$T_C \leftarrow$	0.399	0.293
	0.485	0.241
	0.570	0.205
	0.656	0.178
	0.741	0.158
	0.827	0.141
	0.912	0.128
	0.998	0.117
	1.084	0.108
	1.169	0.100
	1.255	0.093
	1.340	0.087
	1.426	0.082
	1.512	0.077
	1.597	0.073
	1.683	0.070
	1.768	0.066
	1.854	0.063
	1.939	0.060
	2.025	0.058
	2.111	0.055
$T_D \leftarrow$	2.196	0.053
	2.282	0.049
	2.368	0.046
	2.454	0.043
	2.540	0.040
	2.626	0.037
	2.712	0.035
	2.797	0.033
	2.883	0.031
	2.969	0.030
	3.055	0.030
	3.141	0.030
	3.227	0.030
	3.313	0.030
	3.399	0.030
	3.485	0.030
	3.571	0.030
	3.656	0.030
	3.742	0.030
	3.828	0.030
	3.914	0.030
	4.000	0.030

6. CRITERI DI VERIFICA

Verifiche agli stati limite ultimi

La verifica di resistenza delle sezioni nei vari elementi strutturali, viene condotta tenendo conto delle sollecitazioni più gravose che si individuano nelle diverse combinazioni di carico. Le verifiche si basano sul concetto dei coefficienti di sicurezza parziali e considerano due famiglie di combinazioni (indicate come A1-M1 e A2-M2) generate con le seguenti modalità:

- caso A1-M1: in questo tipo di combinazioni vengono incrementati le azioni permanenti e variabili con i coefficienti (γ_G, γ_Q) e vengono lasciate inalterate le caratteristiche di resistenza del terreno. Le combinazioni ottenute sono rilevanti per stabilire la capacità strutturale delle opere che interagiscono con il terreno.
- caso A2-M2: in questo tipo di combinazioni vengono incrementati i carichi variabili e vengono ridotte le caratteristiche di resistenza del terreno ($\text{tg}(\phi), c' \text{ o } c_u$) secondo i coefficienti parziali ($\gamma_{tan\phi}, \gamma_c', \gamma_{c_u}, \gamma_u$) definiti da normativa. Le combinazioni ottenute sono rilevanti per il dimensionamento geotecnico.

Le combinazioni e i coefficienti moltiplicativi delle singole azioni vengono definiti in base a quanto indicato al paragrafo 5.1.3.12. del D.M.14/01/08.

Nei successivi paragrafi saranno condotte le verifiche per le condizioni di carico più gravose (considerando le combinazioni di carico che portano rispettivamente ai valori massimi di azione assiale, momento flettente e taglio), nelle sezioni significative.

Verifiche agli stati limite di esercizio

Definizione degli stati limite di fessurazione

Ai fini delle verifiche degli stati limite di esercizio si definiscono le seguenti combinazioni (D.M. del 14.01.2008 par.2.5.3):

$$\begin{array}{lll} \text{Rara)} & \Rightarrow & G1+G2 + Q_{k1} + \sum_i \psi_{0i} \cdot Q_{ki} \\ \text{Frequente)} & \Rightarrow & G1+G2 + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki} \\ \text{Quasi permanente)} & \Rightarrow & G1+G2 + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki} \end{array}$$

Verifica a Fessurazione

In relazione all'aggressività ambientale e alla sensibilità dell'acciaio, l'apertura limite delle fessure è riportato nel prospetto seguente:

Criteria di scelta dello stato limite di fessurazione

Gruppi di esigenza	Condizioni ambientali	Combinazione di azione	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	wd	Stato limite	wd
a	Ordinarie	frequente	ap. fessure	$\leq w_2$	ap. fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
b	Aggressive	frequente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$
c	Molto Aggressive	frequente	formazione fessure	-	ap. fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$

I valori limite sono pari a:

w1= 0.2 mm

w2= 0.3 mm

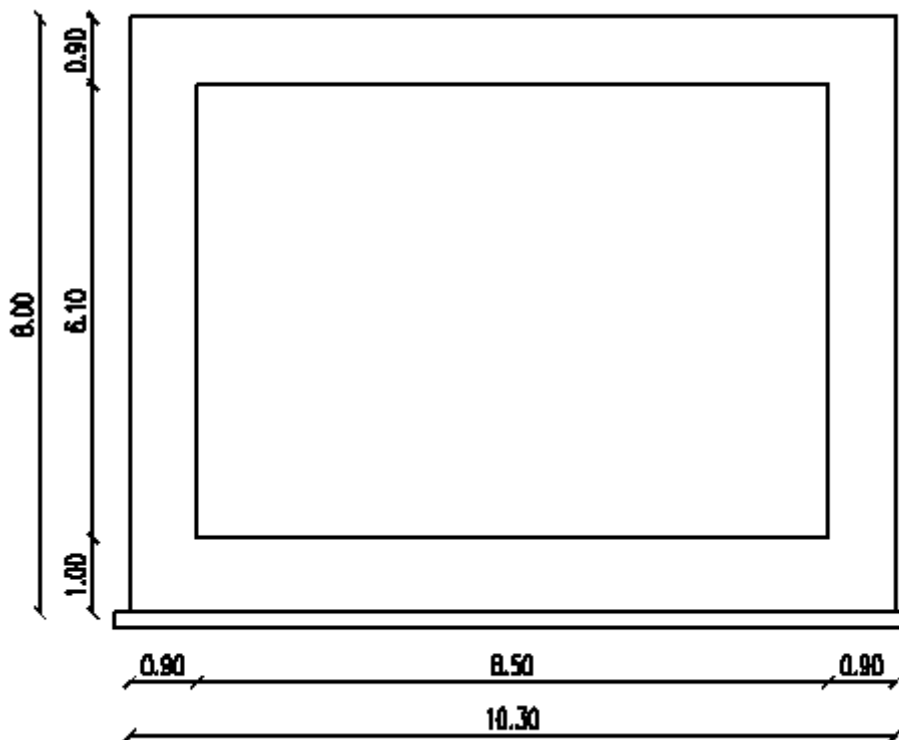
w3= 0.4 mm

CONDIZIONI AMBIENTALI	DESCRIZIONE
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

7. SCATOLARE 8.50X6.10M

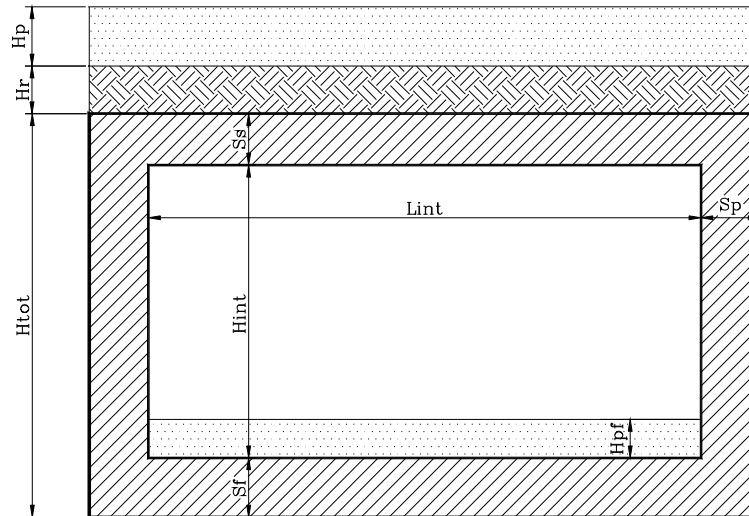
La dimensione interna è di 8.50 m e l'altezza interna pari a 6.10 m, con soletta superiore di spessore medio 0.90 m, piedritti di spessore 0.90 m e soletta inferiore di spessore 1.00 m.

Nel seguito verrà esaminata una striscia di scatolare avente lunghezza di 1.00 m. In figura si riporta schematicamente la geometria dell'opera.



Sezione di calcolo

7.1 GEOMETRIA



DATI GEOMETRICI			
Grandezza	Simbolo	Valore	U.M.
larghezza totale scatolare	L_{tot}	10.30	m
larghezza utile scatolare	L_{int}	8.50	m
larghezza interasse	L_a	9.40	m
spessore soletta superiore	S_s	0.90	m
spessore piedritti	S_p	0.90	m
spessore fondazione	S_f	1.00	m
altezza totale scatolare	H_{tot}	8.00	m
altezza libera scatolare	H_{int}	6.10	m
spessore pacchetto stradale superiore	$H_{P_{sup}}$	0.15	m
spessore ricoprimento min. superiore	$H_{R_{sup}}$	2.50	m
spessore pacchetto stradale inferiore	$H_{P_{inf}}$	0.00	m
spessore ricoprimento inferiore	$H_{R_{inf}}$	0.00	m

Come indicato in tabella, a favore di sicurezza si trascura il ricoprimento sulla soletta inferiore.

7.2 MODELLO DI CALCOLO

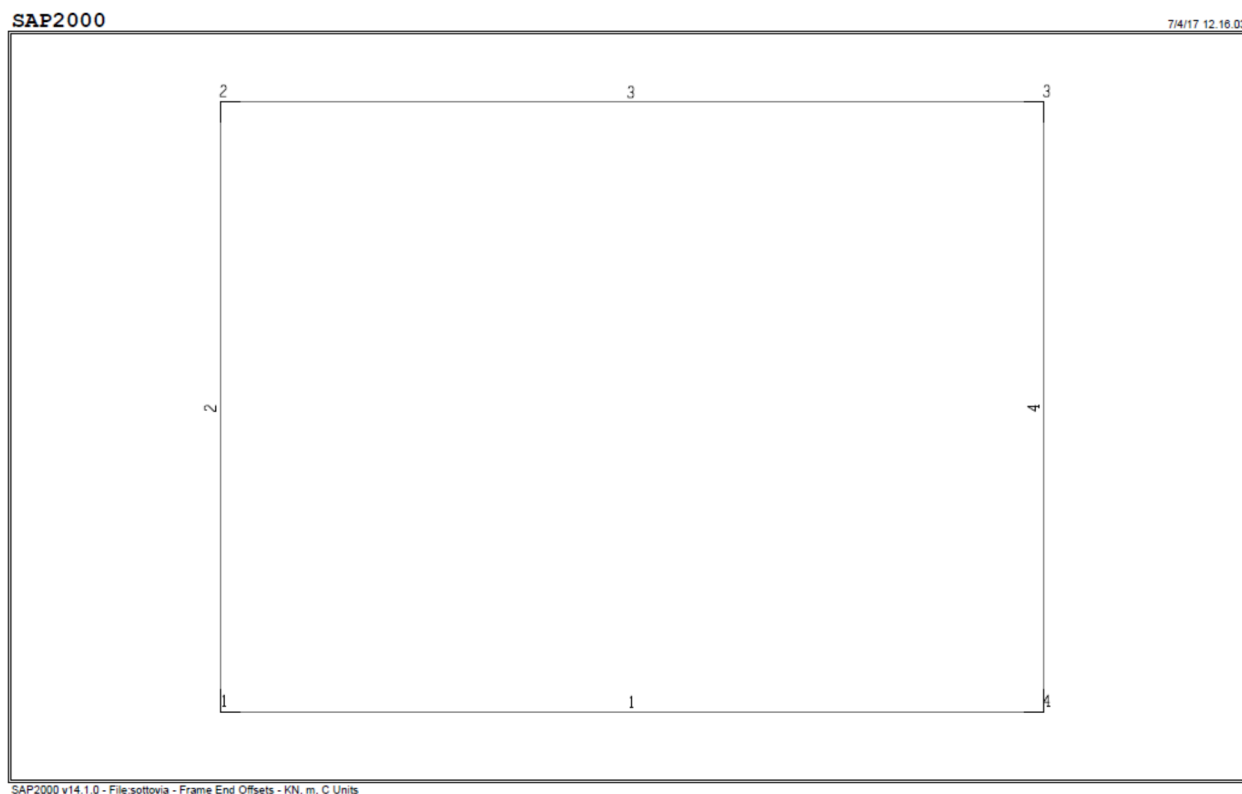
Il modello di calcolo attraverso il quale è schematizzata la struttura è quello del telaio chiuso su letto di molle alla Winkler.

Il modello considerato per l'analisi è quello di uno scatolare di profondità unitaria (1.00m) soggetto alle azioni da traffico stradale di norma e quelle permanenti. In corrispondenza dei vertici dello scatolare sono stati inseriti dei bracci rigidi.

Il terreno di fondazione è stato modellato utilizzando la schematizzazione alla Winkler con un opportuno coefficiente di sottofondo.

Alle estremità delle aste si assegna un elemento di rigidità infinita di lunghezza pari a metà spessore di solette e piedritti.

Di seguito si riporta lo schema di calcolo.



Numerazione aste e nodi

7.3 ANALISI DEI CARICHI

<u>Soletta superiore</u>	- Peso proprio	22.50 kN/m
	- Totale	22.50 kN/m
	- Peso pacchetto pavimentazione 15 cm	3.00 kN/m
	- Peso terreno ricoprimento	50.00 kN/m
	- Totale	53.00 kN/m
<u>Soletta inferiore</u>	- Peso proprio	25.00 kN/m
	- Peso pacchetto pavimentazione 0 cm	0.00 kN/m
	- Totale	25.00 kN/m
<u>Piedritti</u>	- Peso proprio	22.50 kN/m
	- Totale	22.50 kN/m

carico "2" nel modello di calcolo

Spinta sulle pareti dovuta al terreno ed al sovraccarico permanente

Per il rinterro si prevede un terreno avente angolo di attrito $\varphi = 35^\circ$ ed un peso di volume $\gamma = 20$ kN/mc, il coefficiente di spinta viene calcolato, considerando l'elevata rigidità dello scatolare, utilizzando la formula $K_0 = 1 - \sin\varphi'$, per cui si ottiene un valore di $K_0 = 0,43$. Le spinte in asse soletta superiore ed asse soletta inferiore valgono:

(carico "3" nel modello di calcolo):

Cond. STR

$$p_{ss} = K_0 * (H_r + H_p + S_s/2) * \gamma = 26.4 \text{ kN/m}$$

$$p_{is} = p_{ss} + K_0 * \gamma * (S_s/2 + H_{int} + S_f/2) = 86.6 \text{ kN/m}$$

Per le combinazioni GEO si devono utilizzare i coefficienti di riduzione dei parametri geotecnici per cui si ha:

DATI GEOTECNICI			
Grandezza	Simbolo	Valore	U.M.
angolo di attrito	ϕ	35	°
peso di volume ricoprimento	γ_r	20	kN/m ³
coefficiente di spinta a riposo	K_0	0.43	-
coefficiente di spinta attiva	K_a	0.271	-
Costante di Winkler	K	5500	kN/m ³
Cond. Geo: tangente $f/1.25$	$\tan\phi/1.25$	0.560	-
Cond. Geo: angolo di attrito	ϕ_{Geo}	29	°
Geo: coeff. di spinta a riposo	$K_{0(Geo)}$	0.511	-

Tabella 6.2.II – Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

PARAMETRO	GRANDEZZA ALLA QUALE APPLICARE IL COEFFICIENTE PARZIALE	COEFFICIENTE PARZIALE	(M1)	(M2)
		γ_M		
<i>Tangente dell'angolo di resistenza al taglio</i>	$\tan \phi'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,0	1,25
<i>Coesione efficace</i>	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,0	1,25
<i>Resistenza non drenata</i>	c_{uk}	γ_{cu}	1,0	1,4
<i>Peso dell'unità di volume</i>	γ	γ_r	1,0	1,0

(condizione di carico "13" nel modello di calcolo):

Cond. GEO

$$p_{ss} = K_0 * (H_r + H_p + S_s/2) * \gamma = 31.7 \text{ kN/m}$$

$$p_{is} = p_{ss} + K_0 * \gamma * (S_s/2 + H_{int} + S_f/2) = 103.8 \text{ kN/m}$$

Ripartizione dei carichi mobili verticali

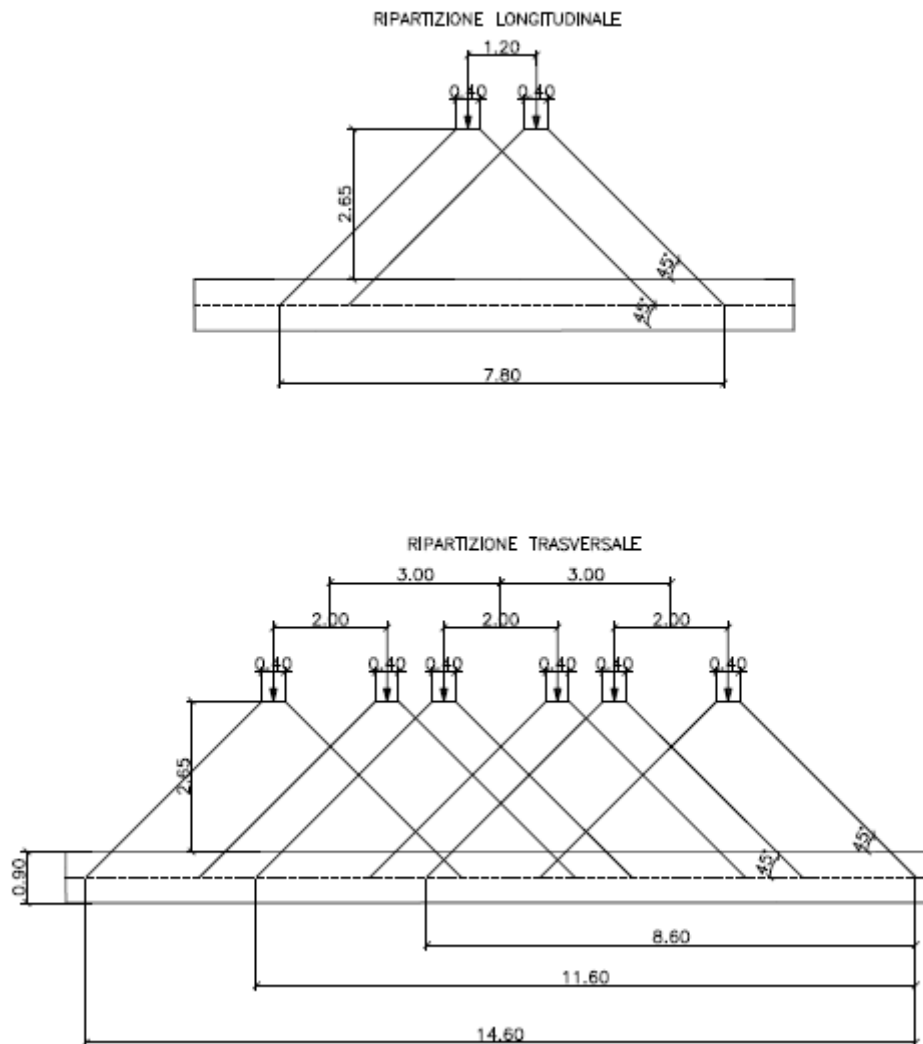
(condizioni di carico "6-7-8" nel modello di calcolo)

Il calcolo dello scatolare viene eseguito per una striscia trasversale di 1m. Si considera la striscia maggiormente sollecitata al disotto della prima colonna di carico di larghezza 3.00m. La colonna è larga 3.00 m ed i carichi da considerare valgono (già dinamizzati):

1) Distribuito : $q_{1k} = 9.00 \text{ kN/mq}$

2) Concentrati : $Q_{1k} = 300 \text{ kN}$, ovvero 150kN a impronta, per n° 4 posti alla distanza relativa di 1.20m (Tandem) x 2.00 m

La ripartizione dei carichi si effettua considerando il carico isolato da 150 kN con impronta quadrata di lato 0.4 m.



Il carico è schematizzato da due assi da 150 kN disposti ad interasse di 1.20m.

Si procede al calcolo dei carichi per metro lineare riferiti al baricentro della soletta per i diversi treni di carico.

Si considera una larghezza di ripartizione trasversale massima pari alla larghezza della corsia di carico di 3.00 m pertanto:

$$q_{1k} = \frac{600}{L_L \times L_{T1}} \quad q_{1k} = \frac{600 + 400}{L_L \times L_{T2}} \quad q_{1k} = \frac{600 + 400 + 200}{L_L \times L_{T3}}$$

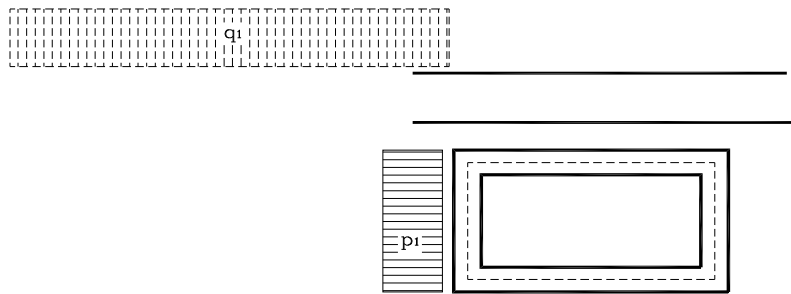
A favore di sicurezza si considera una corsia da 3.0m.

Ripartizione carichi mobili

$L_L =$	3.00 m	$q_{2k} =$	9.0 kN/m ²
$L_{T1} =$	8.60 m	$q_{1k} =$	23.3 kN/m ²
$L_{T2} =$	11.60 m	$q_{1k} =$	28.7 kN/m ²
$L_{T3} =$	14.60 m	$q_{1k} =$	27.4 kN/m ²

Si applica il carico della condizione più sfavorevole pari a 28.7 kN/mq applicato su tutta la larghezza del sottovia.

Spinta del sovraccarico sul rilevato $q_1=20\text{kN/m}$



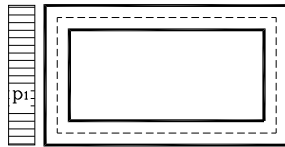
Si considera la spinta agente solo sulla parete sinistra:

Spinta del sovraccarico $q_1=20\text{kN/m}$

$q_1 =$	20.00	kN/m	
$p_1(\text{str}) = q_1 * K_0 =$	8.53	kN/m	(condizione di carico "11" nel modello di calcolo)
$p_1(\text{geo}) = q_1 * K_0 =$	10.23	kN/m	(condizione di carico "12" nel modello di calcolo)

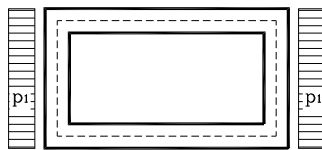
Spinta del sovraccarico sul rilevato $q_1=10\text{kN/m}$

q₁



q₁

q₁



Spinta del sovraccarico q₁=10kN/m

$$q_1 = 10.00 \text{ kN/m}$$

$$p_1(\text{str}) = q_1 * K_0 = 4.26 \text{ kN/m} \quad (\text{condizione di carico "9" su entrambi i piedritti})$$

$$p_1(\text{geo}) = q_1 * K_0 = 5.11 \text{ kN/m} \quad (\text{condizione di carico "9_1" su entrambi i piedritti})$$

il carico sarà contemporaneo ai carichi mobili sull'opera e sarà disposto, in due condizioni separate, su un solo lato dello scatolare (condizione di carico "11"[str] e "12" [geo] nel modello di calcolo adottando coefficienti 0.5 nelle combinazioni di carico) e su entrambi i lati contemporaneamente (condizioni di carico "9" [str] e "9_1" [geo] nel modello di calcolo).

Azione di frenatura

L'azione di frenatura è da considerarsi uniformemente distribuita su tutta la stesa dove applicato il carico verticale. Nei calcoli che seguono sono stati considerati i valori caratteristici più gravosi per la struttura in relazione al modello di carico:

Azione di frenatura

$$Q_3 = 0.6 * (2Q_{k1}) + 0.1 * q_{1k} * w_1 * L = 388 \text{ kN}$$

$$w_1 = 3.00 \text{ m} \quad (\text{larghezza della corsia})$$

$$L = 10.30 \text{ m} \quad (\text{lunghezza della zona caricata})$$

La forza uniformemente distribuita da applicare sulla soletta vale:

$$q_3 = 12.6 \text{ kN/m}^2 \quad (\text{condizione di carico "10"})$$

Azioni indotte dalle variazioni termiche

Si considera una variazione termica uniforme di 15°C (Condizione di carico "5").

Caratterizzazione sismica del sito

La caratterizzazione sismica è riportata al cap. 5.

L'accelerazione massima di progetto, valutata in conformità alla normativa vigente vale:

Azione sismica

$$a_g = 0.149 \text{ g}$$

$$S = 1.20$$

Categoria del suolo B

Tale accelerazione sarà da applicare con il Metodo pseudo-statico di Wood data la configurazione dell'opera (scatolare interrato).

(Condizioni di carico "14"- "15")

Sisma orizzontale

$$F_{\text{sis}} = a_{\text{max}} * \gamma * H_{\text{tot}} = 35.28 \text{ kN/m} \quad (\text{carico applicato sulla parete})$$

$$F_{\text{inp}} = \alpha * S_p * \gamma * 1\text{m} = 4.96 \text{ kN/m} \quad (\text{inerzia piedritti})$$

$$\text{Totale} = \mathbf{40.24 \text{ kN/m}} \quad (\text{piedritti})$$

$$F_{\text{inr}} = \alpha * (H_p + H_r) * \gamma_r * 1\text{m} = 11.69 \text{ kN/m} \quad (\text{inerzia pavimentazione e riempimento})$$

$$F_{\text{ins}} = \alpha * S_s * \gamma_{\text{cls}} * 1\text{m} = 4.96 \text{ kN/m} \quad (\text{inerzia soletta superiore})$$

$$\text{Totale} = \mathbf{16.65 \text{ kN/m}} \quad (\text{soletta superiore})$$

Sisma verticale

$$F_{\text{inp}} = 0.5 * \alpha * S_p * \gamma * 1\text{m} = 2.48 \text{ kN/m} \quad (\text{inerzia piedritti esterni})$$

$$F_{\text{inr}} = 0.5 * \alpha * (H_p + H_r) * \gamma_r * 1\text{m} = 5.84 \text{ kN/m} \quad (\text{inerzia pavimentazione e riempimento})$$

$$F_{\text{ins}} = 0.5 * \alpha * S_s * \gamma_{\text{cls}} * 1\text{m} = 2.48 \text{ kN/m} \quad (\text{inerzia soletta superiore})$$

$$\text{Totale} = \mathbf{8.32 \text{ kN/m}} \quad (\text{soletta superiore})$$

7.4 CONDIZIONI DI CARICO

Le condizioni di carico elementari sono le seguenti

- 1 Peso proprio elementi strutturali e non strutturali (g1)
- 2 Carichi permanenti portati (g2)
- 3 Spinta delle terre calcolata con i coefficienti A1+M1 (g3 str)
- 4 Ritiro e viscosità (ε2) [non attivata per opera interrata]
- 5 Variazioni termiche (ε3)
- 6 Gruppo di carico con valore caratteristico del carico tandem per Mmax (GR-T)

- 7 Gruppo di carico con valore caratteristico del carico uniforme (GR-U)
- 8 Gruppo di carico con valore caratteristico del carico tandem per Tmax (GR-T)
- 9 Spinta dovuta al sovraccarico accidentale 10kN/m ambo lati calcolato con i coefficienti A1+M1 (q9str10)
- 9_1 Spinta dovuta al sovraccarico accidentale 10kN/m ambo lati calcolato con i coefficienti A1+M2 (q9-geo10)
- 10 Gruppo di carico 2a con frenatura (GR-Fr)
- 11 Spinta dovuta al sovraccarico accidentale 20kN/m su parete sx calcolato con i coefficienti A1+M1 (q9str)
- 12 Spinta dovuta al sovraccarico accidentale 20kN/m su parete sx calcolato con i coefficienti A2+M2 (q9geo)
- 13 Spinta delle terre calcolata con i coefficienti A2+M2 (g3geo)
- 14 Sisma orizzontale (q6x)
- 15 Sisma verticale (q6z)

L'opera principale è trattata con le combinazioni tipiche dei ponti ai sensi del DM 14/01/2008 e s.m.i.

7.5 COMBINAZIONI DI CARICO

Tabella 5.1.IV – Valori caratteristici delle azioni dovute al traffico

Gruppo di azioni	Carichi sulla carreggiata					Carichi su marciapiedi e piste ciclabili
	Carichi verticali			Carichi orizzontali		Carichi verticali
	Modello principale (Schemi di carico 1, 2, 3, 4, 6)	Veicoli speciali	Folla (Schema di carico 5)	Frenatura q ₃	Forza centrifuga q ₄	Carico uniformemente distribuito
1	Valore caratteristico					Schema di carico 5 con valore di combinazione 2,5 kN/m ²
2 a	Valore frequente			Valore caratteristico		
2 b	Valore frequente				Valore caratteristico	
3 ^(*)						Schema di carico 5 con valore caratteristico 5,0 kN/m ²
4 ^(**)			Schema di carico 5 con valore caratteristico 5,0 kN/m ²			Schema di carico 5 con valore caratteristico 5,0 kN/m ²
5 ^(***)	Da definirsi per il singolo progetto	Valore caratteristico o nominale				

^(*) Ponti di 3ª categoria
^(**) Da considerare solo se richiesto dal particolare progetto (ad es. ponti in zona urbana)
^(***) Da considerare solo se si considerano veicoli speciali

La Tab. 5.1.V fornisce i valori dei coefficienti parziali delle azioni da assumere nell'analisi per la determinazione degli effetti delle azioni nelle verifiche agli stati limite ultimi, il significato dei simboli è il seguente:

γ_{G1} coefficiente parziale del peso proprio della struttura, del terreno e dell'acqua, quando pertinente;

γ_{G2} coefficiente parziale dei pesi propri degli elementi non strutturali;

γ_Q coefficiente parziale delle azioni variabili da traffico;

γ_{Qi} coefficiente parziale delle azioni variabili.

I valori dei coefficienti ψ_{0j} , ψ_{1j} e ψ_{2j} per le diverse categorie di azioni sono riportati nella Tab. 5.1.VI.

Tabella 5.1.V – Coefficienti parziali di sicurezza per le combinazioni di carico agli SLU

		Coefficiente	EQU ⁽¹⁾	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli	γ_{G1}	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,10	1,35	1,00
Carichi permanenti non strutturali ⁽²⁾	favorevoli	γ_{G2}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Carichi variabili da traffico	favorevoli	γ_Q	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,35	1,35	1,15
Carichi variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Distorsioni e presollecitazioni di progetto	favorevoli	γ_{e1}	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,00 ⁽³⁾	1,00 ⁽⁴⁾	1,00
Ritiro e viscosità, Variazioni termiche, Cedimenti vincolari	favorevoli	$\gamma_{e2}, \gamma_{e3}, \gamma_{e4}$	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,20	1,20	1,00

⁽¹⁾ Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.
⁽²⁾ Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.
⁽³⁾ 1,30 per instabilità in strutture con precompressione esterna
⁽⁴⁾ 1,20 per effetti locali

Tabella 5.1.VI - Coefficienti ψ per le azioni variabili per ponti stradali e pedonali

Azioni	Gruppo di azioni (Tabella 5.1.IV)	Coefficiente ψ_0 di combinazione	Coefficiente ψ_1 (valori frequenti)	Coefficiente ψ_2 (valori quasi permanenti)
Azioni da traffico (Tabella 5.1.IV)	Schema 1 (Carichi tandem)	0,75	0,75	0,0
	Schemi 1, 5 e 6 (Carichi distribuiti)	0,40	0,40	0,0
	Schemi 3 e 4 (carichi concentrati)	0,40	0,40	0,0
	Schema 2	0,0	0,75	0,0
	2	0,0	0,0	0,0
	3	0,0	0,0	0,0
	4 (folla)	----	0,75	0,0
Vento q_s	Vento a ponte scarico SLU e SLE	0,6	0,2	0,0
	Esecuzione	0,8	----	0,0
	Vento a ponte carico	0,6		
	Neve q_s	SLU e SLE	0,0	0,0
	esecuzione	0,8	0,6	0,5
Temperatura	T_k	0,6	0,6	0,5

Tabella 6.2.II – Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

PARAMETRO	GRANDEZZA ALLA QUALE APPLICARE IL COEFFICIENTE PARZIALE	COEFFICIENTE PARZIALE γ_M	(M1)	(M2)
Tangente dell'angolo di resistenza al taglio	$\tan \varphi'_k$	$\gamma_{\varphi'}$	1,0	1,25
Coesione efficace	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,0	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,0	1,4
Peso dell'unità di volume	γ	γ_γ	1,0	1,0

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

SLU (fondamentale) D.M. 14.01.2008	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
	G ₁	G ₂	G _{3(ott)}	# ₂	# ₃	GR-T Mmax	GR-U	GR-T Tmax	Q _{9(STR10)}	GR-Fr	Q _{9(STR)}	Q _{9(GEO)}	G _{3(GEO)}	Q6(c)	Q6(z)
SLU (fondamentale)-SLU1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU2	1.35	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU3	1	1	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU4	1.35	1.35	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU5	1	1	1	1.2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU6	1.35	1.35	1.35	1.2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU7	1	1	1.35	1.2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU8	1.35	1.35	1	1.2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU9	1	1	1	0	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU10	1.35	1.35	1.35	0	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU11	1	1	1.35	0	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU12	1.35	1.35	1	0	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU13	1	1	1	0	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU14	1.35	1.35	1.35	0	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU15	1	1	1.35	0	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU16	1.35	1.35	1	0	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU17	1	1	1	1.2	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU18	1.35	1.35	1.35	1.2	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU19	1	1	1.35	1.2	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU20	1.35	1.35	1	1.2	0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU21	1	1	1	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU22	1.35	1.35	1.35	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU23	1	1	1.35	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU24	1.35	1.35	1	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU25	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU26	1.35	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU27	1	1	1.35	0	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU28	1.35	1.35	1	0	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU29	1	1	1	1.2	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU30	1.35	1.35	1.35	1.2	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU31	1	1	1.35	1.2	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU32	1.35	1.35	1	1.2	0	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU33	1	1	1	0	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU34	1.35	1.35	1.35	0	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU35	1	1	1.35	0	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU36	1.35	1.35	1	0	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU37	1	1	1	0	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU38	1.35	1.35	1.35	0	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU39	1	1	1.35	0	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU40	1.35	1.35	1	0	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU41	1	1	1	1.2	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU42	1.35	1.35	1.35	1.2	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU43	1	1	1.35	1.2	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU44	1.35	1.35	1	1.2	0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU45	1	1	1	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU46	1.35	1.35	1.35	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU47	1	1	1.35	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU48	1.35	1.35	1	1.2	-0.72	0	0	0	0	0	1.35	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU49	1	1	1	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU50	1.35	1.35	1.35	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU51	1	1	1.35	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU52	1.35	1.35	1	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU53	1	1	1	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU54	1.35	1.35	1.35	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU55	1	1	1.35	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU56	1.35	1.35	1	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU57	1	1	1	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU58	1.35	1.35	1.35	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU59	1	1	1.35	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU60	1.35	1.35	1	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU61	1	1	1	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU62	1.35	1.35	1.35	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU63	1	1	1.35	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU64	1.35	1.35	1	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU65	1	1	1	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU66	1.35	1.35	1.35	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU67	1	1	1.35	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU68	1.35	1.35	1	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU69	1	1	1	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU70	1.35	1.35	1.35	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU71	1	1	1.35	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU72	1.35	1.35	1	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU73	1	1	1	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU74	1.35	1.35	1.35	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU75	1	1	1.35	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU76	1.35	1.35	1	0	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU77	1	1	1	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU78	1.35	1.35	1.35	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU79	1	1	1.35	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU80	1.35	1.35	1	1.2	0	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU81	1	1	1	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU82	1.35	1.35	1.35	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU83	1	1	1.35	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU84	1.35	1.35	1	0	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU85	1	1	1	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU86	1.35	1.35	1.35	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU87	1	1	1.35	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU88	1.35	1.35	1	0	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU89	1	1	1	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU90	1.35	1.35	1.35	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU91	1	1	1.35	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU92	1.35	1.35	1	1.2	0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU93	1	1	1	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU94	1.35	1.35	1.35	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU95	1	1	1.35	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU96	1.35	1.35	1	1.2	-0.72	1.35	1.35	0	0	0	0.675	0	0	0	0
SLU (fondamentale)-SLU97	1	1	1	0	0	1.013	0.54	0	0	0	1.35</				

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
SLE (rara) D.M. 14.01.2008	G ₁	G ₂	G _{3(STR)}	ε ₂	ε ₃	GR1-T Mmax	GR1-U	GR-T Tmax	Q ₉ (STR10)	GR-Fr	Q ₉ (STR)	Q ₉ (GEO)	G ₃ (GEO)	Q6(x)	Q6(z)
SLE (rara)-SLEr1	1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr2	1	1	1	1	0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr3	1	1	1	1	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr4	1	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr5	1	1	1	0	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr6	1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr7	1	1	1	1	0.6	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr8	1	1	1	1	-0.6	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr9	1	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr10	1	1	1	0	-1	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr11	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr12	1	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr13	1	1	1	0	-0.6	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr14	1	1	1	0.6	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr15	1	1	1	0.6	0.6	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr16	1	1	1	0.6	-0.6	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr17	1	1	1	1	0	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr18	1	1	1	1	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr19	1	1	1	1	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr20	1	1	1	0	1	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr21	1	1	1	0	-1	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr22	1	1	1	1	0	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr23	1	1	1	1	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr24	1	1	1	1	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr25	1	1	1	0	1	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr26	1	1	1	0	-1	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr27	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0	0	0.5*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr28	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.5*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr29	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.5*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr30	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0	0	0.5*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr31	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.5*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr32	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.5*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr33	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr34	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr35	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr36	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr37	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr38	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr39	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0	1	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr40	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0	1	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr41	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0	1	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr42	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0	1	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr43	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0	1	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr44	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0	1	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr45	1	1	1	0	0	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr46	1	1	1	0	0.6	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr47	1	1	1	0	-0.6	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr48	1	1	1	0.6	0	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr49	1	1	1	0.6	0.6	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr50	1	1	1	0.6	-0.6	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr51	1	1	1	0	0	1	1	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr52	1	1	1	0	0.6	1	1	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr53	1	1	1	0	-0.6	1	1	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr54	1	1	1	0.6	0	1	1	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr55	1	1	1	0.6	0.6	1	1	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr56	1	1	1	0.6	-0.6	1	1	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr57	1	1	1	1	0	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr58	1	1	1	1	0.6	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr59	1	1	1	1	-0.6	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr60	1	1	1	0	0	1	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr61	1	1	1	0	-1	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr62	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	1	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr63	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	1	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr64	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	1	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr65	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	1	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr66	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	1	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr67	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	1	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr68	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0.6	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr69	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0.6	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr70	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0.6	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr71	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0.6	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr72	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0.6	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr73	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0.6	1	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr74	1	1	1	0	0	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr75	1	1	1	0	0.6	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr76	1	1	1	0	-0.6	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr77	1	1	1	0.6	0	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr78	1	1	1	0.6	0.6	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (rara)-SLEr79	1	1	1	0.6	-0.6	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0

N.B.: * il coeff è pari al 50% poiché la combinazione considera metà del carico accidentale pari a 10kN/m

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
SLE (frequente) D.M. 14.01.2008	G ₁	G ₂	G _{3(stt)}	e ₂	e ₃	GR-T Mmax	GR-U	GR-T Tmax	Q ₉ (STR10)	GR-Fr	Q ₉ (STR)	Q ₉ (GEO)	G _{3(GEO)}	Q6(x)	Q6(z)
SLE (frequente)-SLEf1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf2	1	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf3	1	1	1	0	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf4	1	1	1	0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf5	1	1	1	0.6	0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf6	1	1	1	0.6	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf7	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf8	1	1	1	0	0.6	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf9	1	1	1	0	-0.6	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf10	1	1	1	0.6	0	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf11	1	1	1	0.6	0.6	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf12	1	1	1	0.6	-0.6	0	0	0	0	0	0.6	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf13	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf14	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf15	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf16	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf17	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf18	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf19	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf20	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf21	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf22	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf23	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf24	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0	0	0.3*	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf25	1	1	1	0	0	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf26	1	1	1	0	0.6	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf27	1	1	1	0	-0.6	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf28	1	1	1	0.6	0	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf29	1	1	1	0.6	0.6	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0
SLE (frequente)-SLEf30	1	1	1	0.6	-0.6	0.75	0.4	0	0.6	0	0	0	0	0	0

N.B.: * il coeff è pari al 50% poiché la combinazione considera metà del carico accidentale pari a 10kN/m

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
SLE (quasi permanente) D.M. 14.01.2008	G ₁	G ₂	G _{3(stt)}	e ₂	e ₃	GR-T Mmax	GR-U	GR-T Tmax	Q ₉ (STR10)	GR-Fr	Q ₉ (STR)	Q ₉ (GEO)	G _{3(GEO)}	Q6(x)	Q6(z)
SLE (quasi permanente)-SLEq1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (quasi permanente)-SLEq2	1	1	1	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (quasi permanente)-SLEq3	1	1	1	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (quasi permanente)-SLEq4	1	1	1	0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (quasi permanente)-SLEq5	1	1	1	0.5	0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE (quasi permanente)-SLEq6	1	1	1	0.5	-0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

SLU (sismica) D.M. 14.01.2008	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
	G_1	G_2	$G_{3(stz)}$	ε_2	ε_3	GR-T Mmax	GR-U	GR-T Tmax	$Q9_{(STR10)}$	GR-Fr	$Q9_{(STR)}$	$Q9_{(GEO)}$	$G_{3(GEO)}$	Q6(x)	Q6(z)
SLU (fondamentale)-SISMA1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA2	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA3	1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA4	1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA5	1	1	1	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA6	1	1	1	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA7	1	1	1	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA8	1	1	1	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA9	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA10	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0.2	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA11	1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0.2	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA12	1	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0.2	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA13	1	1	1	0	0.5	0	0	0	0	0	0.2	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA14	1	1	1	0	0.5	0	0	0	0	0	0.2	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA15	1	1	1	0	-0.5	0	0	0	0	0	0.2	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA16	1	1	1	0	-0.5	0	0	0	0	0	0.2	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA17	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA18	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA19	1	1	1	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA20	1	1	1	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA21	1	1	1	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA22	1	1	1	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA23	1	1	1	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA24	1	1	1	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA25	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA26	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA27	1	1	1	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA28	1	1	1	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA29	1	1	1	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA30	1	1	1	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA31	1	1	1	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA32	1	1	1	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA33	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA34	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA35	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA36	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA37	1	1	1	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA38	1	1	1	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA39	1	1	1	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA40	1	1	1	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA41	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA42	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA43	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA44	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA45	1	1	1	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA46	1	1	1	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA47	1	1	1	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA48	1	1	1	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0.1*	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA49	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA50	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA51	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA52	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA53	1	1	1	0	0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA54	1	1	1	0	0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA55	1	1	1	0	-0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA56	1	1	1	0	-0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA57	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA58	1	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA59	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA60	1	1	1	1	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA61	1	1	1	0	0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA62	1	1	1	0	0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	0.3	1
SLU (fondamentale)-SISMA63	1	1	1	0	-0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3
SLU (fondamentale)-SISMA64	1	1	1	0	-0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	0	0.3	1

N.B.: * il coeff è pari al 50% poiché la combinazione considera metà del carico accidentale pari a 10kN/m

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

GEO D.M. 14.01.2008	1	2	3	4	5	6	7	8	9_1	10	11	12	13	14	15
	G ₁	G ₂	G _{3(ser)}	ε ₂	ε ₃	GR-T Mmax	GR-U	GR-T Tmax	Q9(GEO10)	GR-Fr	Q9(STR)	Q9(GEO)	G _{3(GEO)}	Q6(x)	Q6(z)
GEO1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO2	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO3	1	1	0	0	0.6	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO4	1	1	0	0	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO5	1	1	0	1	0.6	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO6	1	1	0	1	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO7	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1.15	1	0	0
GEO8	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1.15	1	0	0
GEO9	1	1	0	0	0.6	0	0	0	0	0	0	1.15	1	0	0
GEO10	1	1	0	0	-0.6	0	0	0	0	0	0	1.15	1	0	0
GEO11	1	1	0	1	0.6	0	0	0	0	0	0	1.15	1	0	0
GEO12	1	1	0	1	-0.6	0	0	0	0	0	0	1.15	1	0	0
GEO13	1	1	0	0	0	1.15	1.15	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO14	1	1	0	1	0	1.15	1.15	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO15	1	1	0	0	0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO16	1	1	0	0	-0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO17	1	1	0	1	0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO18	1	1	0	1	-0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0	1	0	0
GEO19	1	1	0	0	0	1.15	1.15	0	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO20	1	1	0	1	0	1.15	1.15	0	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO21	1	1	0	0	0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO22	1	1	0	0	-0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO23	1	1	0	1	0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO24	1	1	0	1	-0.6	1.15	1.15	0	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO25	1	1	0	0	0	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO26	1	1	0	1	0	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO27	1	1	0	0	0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO28	1	1	0	0	-0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO29	1	1	0	1	0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO30	1	1	0	1	-0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO31	1	1	0	0	0	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO32	1	1	0	1	0	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO33	1	1	0	0	0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO34	1	1	0	0	-0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO35	1	1	0	1	0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO36	1	1	0	1	-0.6	0.863	0.46	0	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO37	1	1	0	0	0	0	1.15	1.15	0	0	0	0	1	0	0
GEO38	1	1	0	1	0	0	1.15	1.15	0	0	0	0	1	0	0
GEO39	1	1	0	0	0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0	1	0	0
GEO40	1	1	0	0	-0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0	1	0	0
GEO41	1	1	0	1	0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0	1	0	0
GEO42	1	1	0	1	-0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0	1	0	0
GEO43	1	1	0	0	0	0	1.15	1.15	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO44	1	1	0	1	0	0	1.15	1.15	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO45	1	1	0	0	0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO46	1	1	0	0	-0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO47	1	1	0	1	0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO48	1	1	0	1	-0.6	0	1.15	1.15	0	0	0	0.575*	1	0	0
GEO49	1	1	0	0	0	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO50	1	1	0	1	0	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO51	1	1	0	0	0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO52	1	1	0	0	-0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO53	1	1	0	1	0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO54	1	1	0	1	-0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0	1	0	0
GEO55	1	1	0	0	0	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO56	1	1	0	1	0	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO57	1	1	0	0	0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO58	1	1	0	0	-0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO59	1	1	0	1	0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO60	1	1	0	1	-0.6	0	0.46	0.863	0	1.15	0	0.575*	1	0	0
GEO61	1	1	0	0	0	1.15	1.15	0	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO62	1	1	0	1	0	1.15	1.15	0	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO63	1	1	0	0	0.6	1.15	1.15	0	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO64	1	1	0	0	-0.6	1.15	1.15	0	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO65	1	1	0	1	0.6	1.15	1.15	0	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO66	1	1	0	1	-0.6	1.15	1.15	0	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO67	1	1	0	0	0	0.863	0.46	0	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO68	1	1	0	1	0	0.863	0.46	0	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO69	1	1	0	0	0.6	0.863	0.46	0	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO70	1	1	0	0	-0.6	0.863	0.46	0	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO71	1	1	0	1	0.6	0.863	0.46	0	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO72	1	1	0	1	-0.6	0.863	0.46	0	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO73	1	1	0	0	0	0	1.15	1.15	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO74	1	1	0	1	0	0	1.15	1.15	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO75	1	1	0	0	0.6	0	1.15	1.15	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO76	1	1	0	0	-0.6	0	1.15	1.15	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO77	1	1	0	1	0.6	0	1.15	1.15	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO78	1	1	0	1	-0.6	0	1.15	1.15	1.15	0	0	0	1	0	0
GEO79	1	1	0	0	0	0	0.46	0.863	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO80	1	1	0	1	0	0	0.46	0.863	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO81	1	1	0	0	0.6	0	0.46	0.863	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO82	1	1	0	0	-0.6	0	0.46	0.863	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO83	1	1	0	1	0.6	0	0.46	0.863	1.15	1.15	0	0	1	0	0
GEO84	1	1	0	1	-0.6	0	0.46	0.863	1.15	1.15	0	0	1	0	0

N.B.: * il coeff è pari al 50% poiché la combinazione considera metà del carico accidentale pari a 10kN/m

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

GEO SISMA D.M. 14.01.2008	1	2	3	4	5	6	7	8	9_1	10	11	12	13	14	15
	G ₁	G ₂	G ₃	ε ₂	ε ₃	GR-T Mmax	GR-U	GR-T Tmax	Q ₉ (GEO10)	GR-Fr	Q ₉ (GEO)	Q ₉ (GEO)	G ₃ (GEO)	Q6(x)	Q6(z)
GEO-SISMA1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA2	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA3	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA4	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA5	1	1	0	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA6	1	1	0	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA7	1	1	0	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA8	1	1	0	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA9	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA10	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.2	1	0.3	1
GEO-SISMA11	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0.2	1	1	0.3
GEO-SISMA12	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0.2	1	0.3	1
GEO-SISMA13	1	1	0	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0.2	1	1	0.3
GEO-SISMA14	1	1	0	0	0.5	0	0	0	0	0	0	0.2	1	0.3	1
GEO-SISMA15	1	1	0	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0.2	1	1	0.3
GEO-SISMA16	1	1	0	0	-0.5	0	0	0	0	0	0	0.2	1	0.3	1
GEO-SISMA17	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA18	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA19	1	1	0	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA20	1	1	0	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA21	1	1	0	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA22	1	1	0	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA23	1	1	0	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA24	1	1	0	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA25	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA26	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA27	1	1	0	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA28	1	1	0	1	0	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA29	1	1	0	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA30	1	1	0	0	0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA31	1	1	0	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA32	1	1	0	0	-0.5	0.2	0.2	0	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA33	1	1	0	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA34	1	1	0	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA35	1	1	0	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA36	1	1	0	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA37	1	1	0	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA38	1	1	0	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA39	1	1	0	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA40	1	1	0	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA41	1	1	0	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA42	1	1	0	0	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA43	1	1	0	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA44	1	1	0	1	0	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA45	1	1	0	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA46	1	1	0	0	0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA47	1	1	0	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	1	0.3
GEO-SISMA48	1	1	0	0	-0.5	0	0.2	0.2	0	0	0	0.1*	1	0.3	1
GEO-SISMA49	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA50	1	1	0	0	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA51	1	1	0	1	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA52	1	1	0	1	0	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA53	1	1	0	0	0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA54	1	1	0	0	0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA55	1	1	0	0	-0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA56	1	1	0	0	-0.5	0.2	0.2	0	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA57	1	1	0	0	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA58	1	1	0	0	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA59	1	1	0	1	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA60	1	1	0	1	0	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA61	1	1	0	0	0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA62	1	1	0	0	0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	0.3	1
GEO-SISMA63	1	1	0	0	-0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	1	0.3
GEO-SISMA64	1	1	0	0	-0.5	0	0.2	0.2	0.2	0	0	0	1	0.3	1

N.B.: * il coeff è pari al 50% poiché la combinazione considera metà del carico accidentale pari a 10kN/m

8. ESTRAPOLAZIONE DEI RISULTATI

Nelle tabelle seguenti sono indicati i valori delle sollecitazioni massime e i valori delle sollecitazioni per la verifica a fessurazione risultanti dalle combinazioni di cui al capitolo precedente.

Per le verifiche in corrispondenza dei nodi, si considerano le sollecitazioni a filo elemento rigido per quanto riguarda l'azione di taglio e le verifiche a fessurazione. Per le verifiche delle combinazioni SLU e Sisma si considerano i momenti agenti a metà del semispessore dell'elemento, ovvero a ¼ dello spessore totale dell'elemento. Tali sollecitazioni sono estrapolate con l'ausilio di fogli excel elaborati allo scopo. Di seguito si riportano i valori tabellati e i grafici di inviluppo.

Al metro di sezione si ha:

SOLLECITAZIONI PER M_{MAX} E T_{MAX} :

Elemento strutturale	Sezione	SLU STR					SLU SISMA				
		ID Asta	C.C. M_{max}	N (kN)	M_{max} (kNm)	T_{max} (kN)	ID Asta	C.C. M_{max}	N (kN)	M_{max} (kNm)	T_{max} (kN)
soletta inferiore	nodo	1	SLU134	-256	1070	427	1	SLUisisma31	-84	1197	438
soletta inferiore	campata	1	SLU60	-251	-1260	-	1	SLUisisma29	-78	-898	-
soletta superiore	nodo	3	SLU130	-286	-888	652	3	SLUisisma29	-282	-878	466
soletta superiore	campata	3	SLU64	-139	943	-	3	SLUisisma24	-154	530	-
pieдритти	nodo soletta inf	2	SLU134	-779	-1130	-414	2	SLUisisma31	-456	-1165	-526
pieдритти	nodo soletta sup	4	SLU130	-718	918	-286	4	SLUisisma29	-517	866	-276
pieдритти	mezzeria	2	SLU64	-831	-484	-	4	SLUisisma24	-491	-182	-

Elemento strutturale	Sezione	SLERARA				SLE FREQUENTE				SLE QUASI PERMANENTE			
		ID Asta	C.C.	N (kN)	M_{max} (kNm)	ID Asta	C.C.	N (kN)	M_{max} (kNm)	ID Asta	C.C.	N (kN)	M_{max} (kNm)
soletta inferiore	nodo	1	SLEr41	-193	640	1	SLEf21	-146	-298	1	SLEq6	-260	352
soletta inferiore	campata	1	SLEr46	-248	-901	1	SLEf14	-249	-810	1	SLEq5	-253	-628
soletta superiore	nodo	3	SLEr40	-207	-531	3	SLEf20	-153	-343	3	SLEq5	-145	-266
soletta superiore	campata	3	SLEr47	-143	675	3	SLEf15	-142	594	3	SLEq6	-139	429
pieдритти	nodo soletta inf	2	SLEr41	-577	-795	2	SLEf21	-621	-607	2	SLEq6	-506	-495
pieдритти	nodo soletta sup	4	SLEr40	-530	673	4	SLEf20	-485	490	4	SLEq5	-365	363
pieдритти	mezzeria	2	SLEr47	-615	-297	2	SLEf15	-560	-250	2	SLEq6	-444	-151

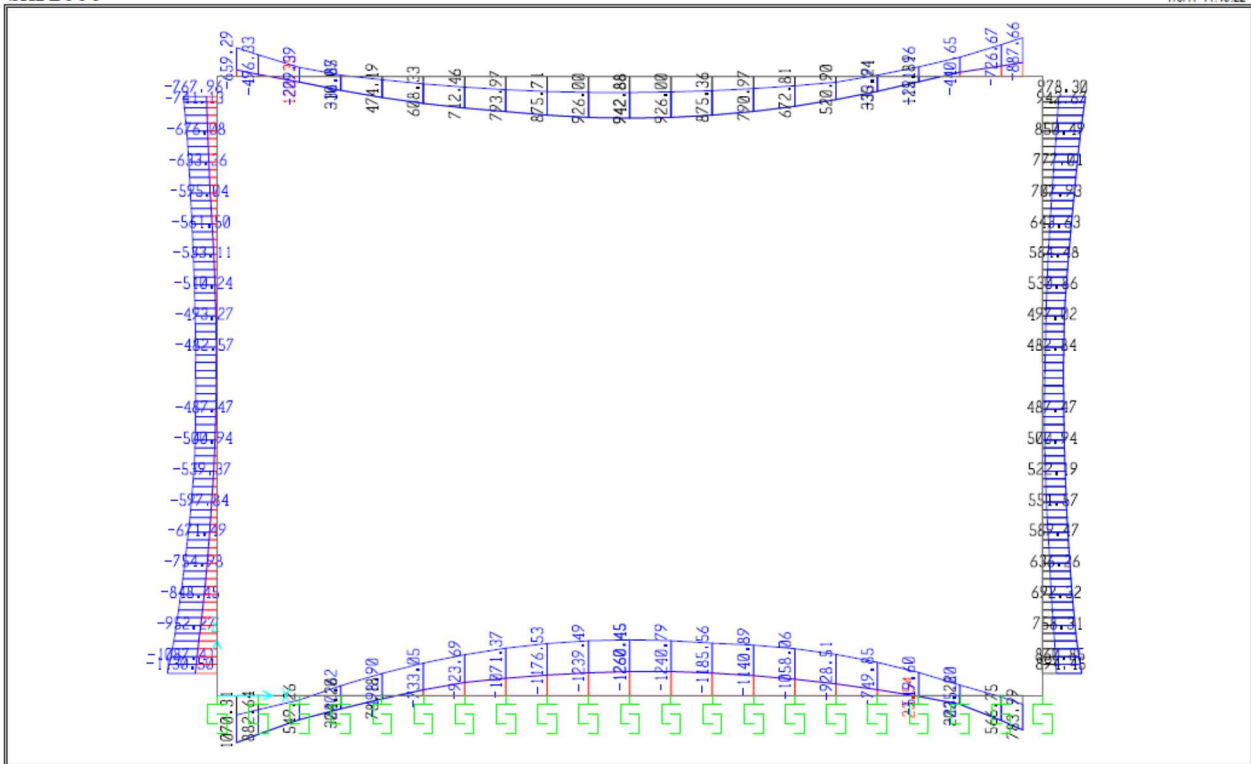
SOLLECITAZIONI PER N_{MAX} e N_{MIN}

Elemento strutturale	SLU STR				SLU SISMA			
	ID Asta	C.C. $N_{max/min}$	$N_{max/min}$ (kN)	M (kNm)	ID Asta	C.C. $N_{max/min}$	$N_{max/min}$ (kN)	M (kNm)
soletta inferiore	1	SLU254	-364	784	1	SLUsisma56	-211	735
soletta inferiore	1	SLU129	-158	875	1	SLUsisma13	-77	1162
soletta superiore	3	SLU275	-302	-783	3	SLUsisma53	-283	-875
soletta superiore	3	SLU112	-60	-257	3	SLUsisma7	-124	99
pieдрitti	4	SLU285	-589	-676	4	SLUsisma18	-568	-762
pieдрitti	2	SLU285	-589	-676	2	SLUsisma9	-267	65

Grafici delle sollecitazioni

SAP2000

7/8/17 11.49.22

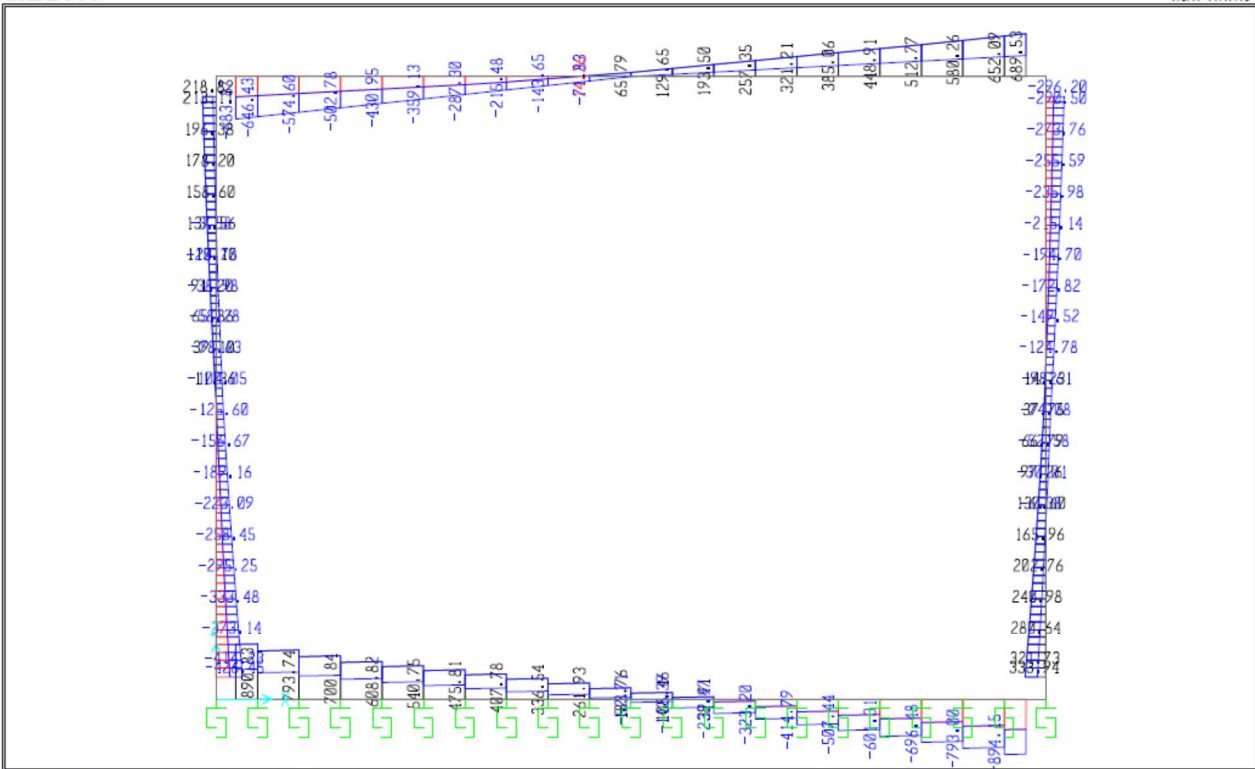


SAP2000 v14.1.0 - File:sottovia_1_R1 - Moment 3-3 Diagram (ENVSLUstr) - KN, m, C Units

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

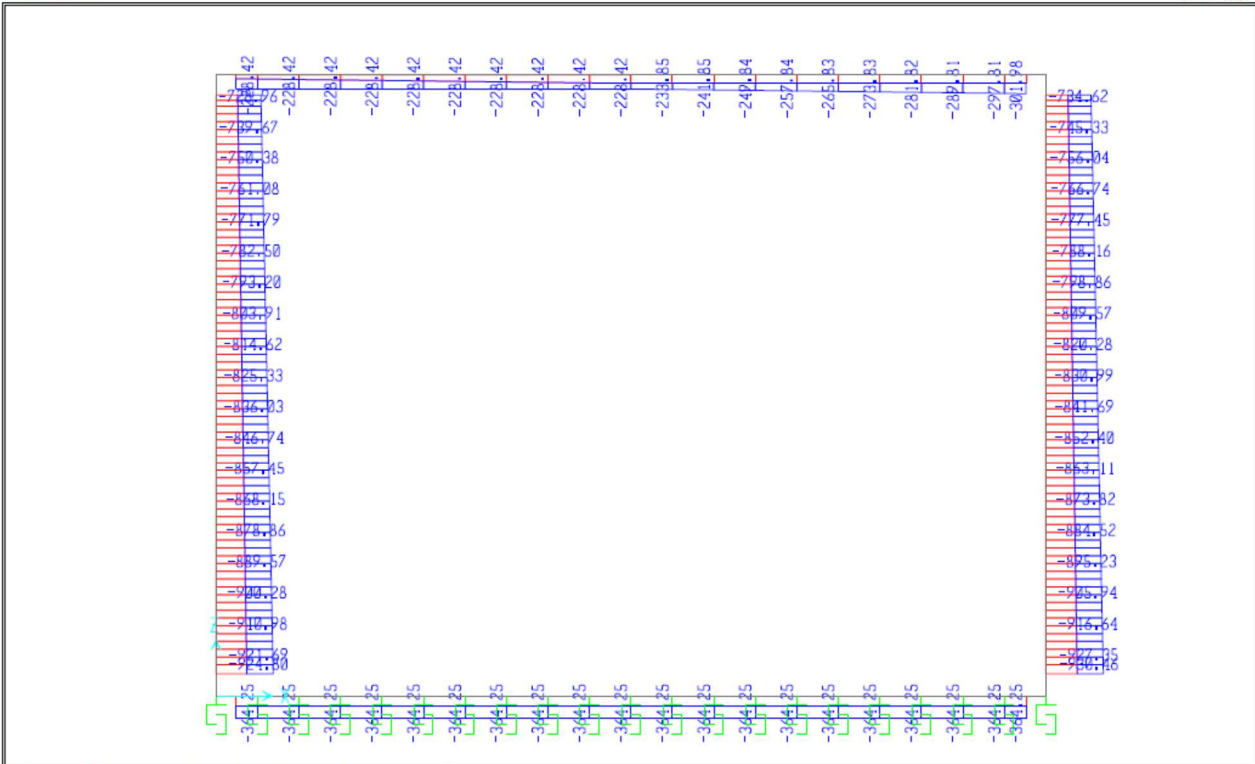
SAP2000

7/6/17 11:47:16



SAP2000

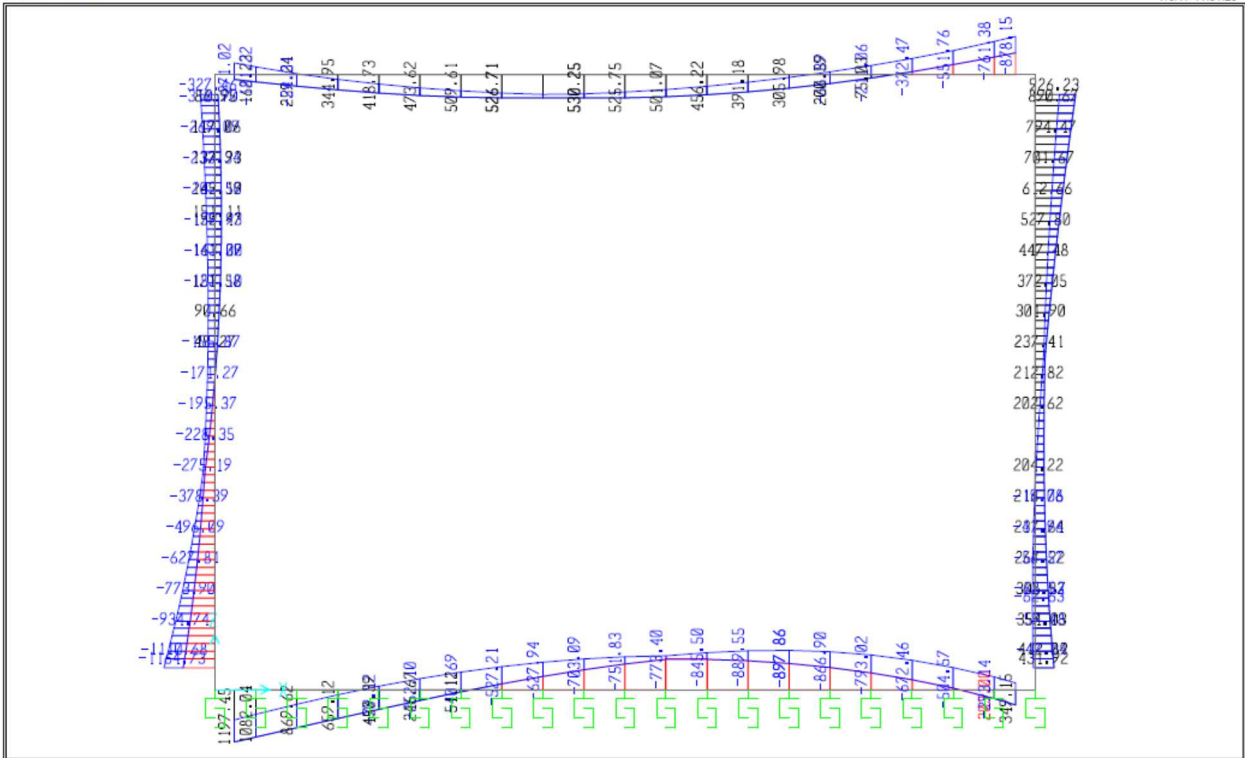
7/6/17 11:50:25



S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

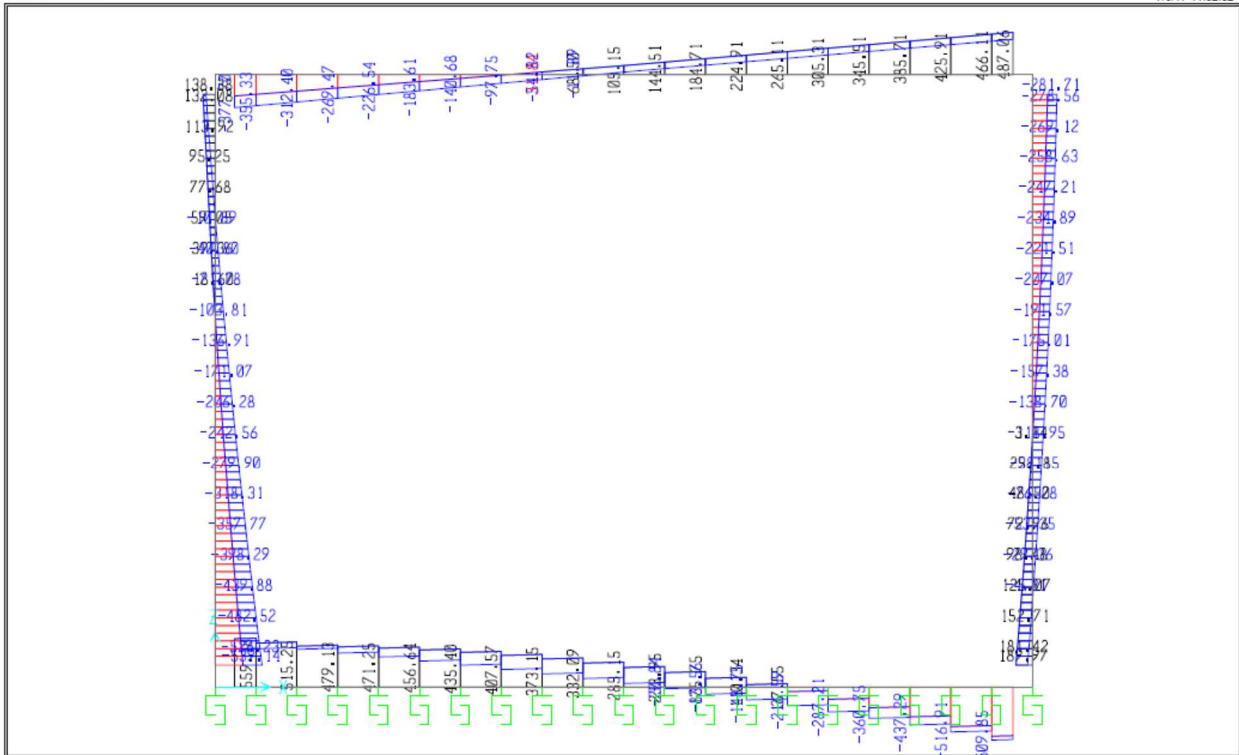
SAP2000

7/8/17 11.51.25



SAP2000

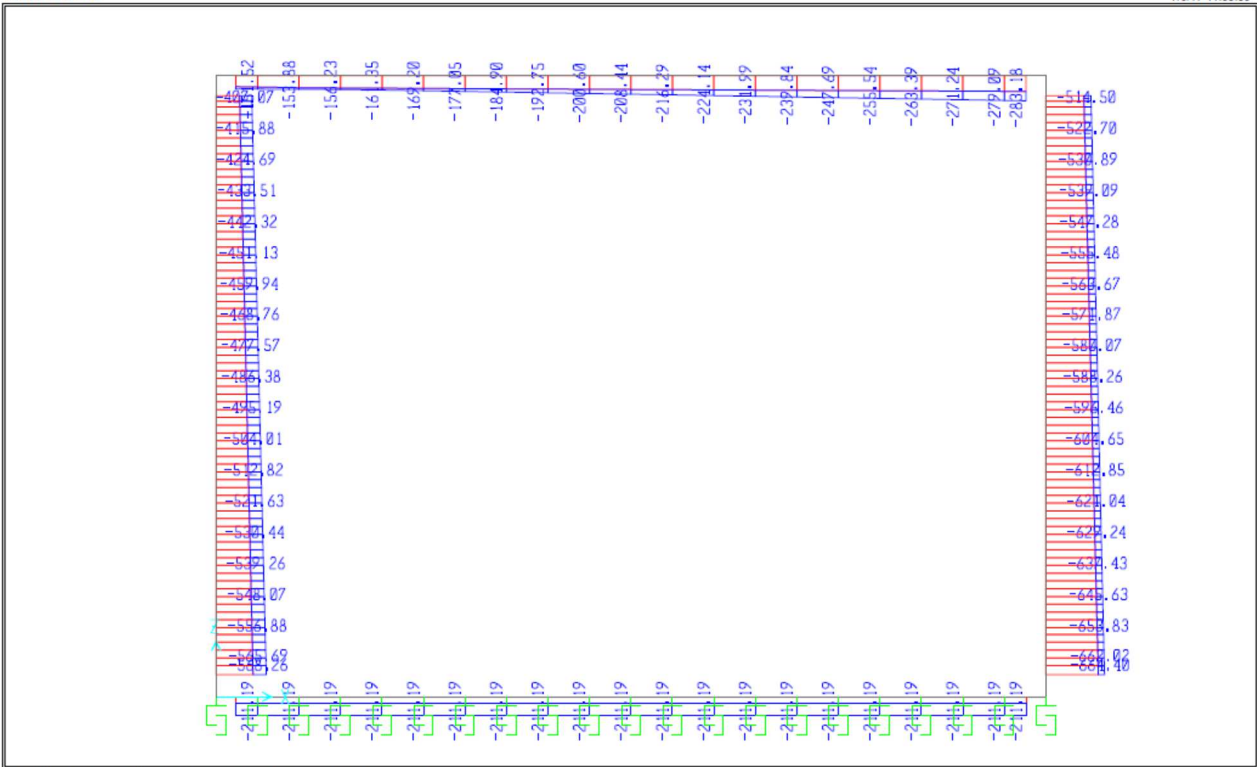
7/8/17 11.52.32



S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

SAP2000

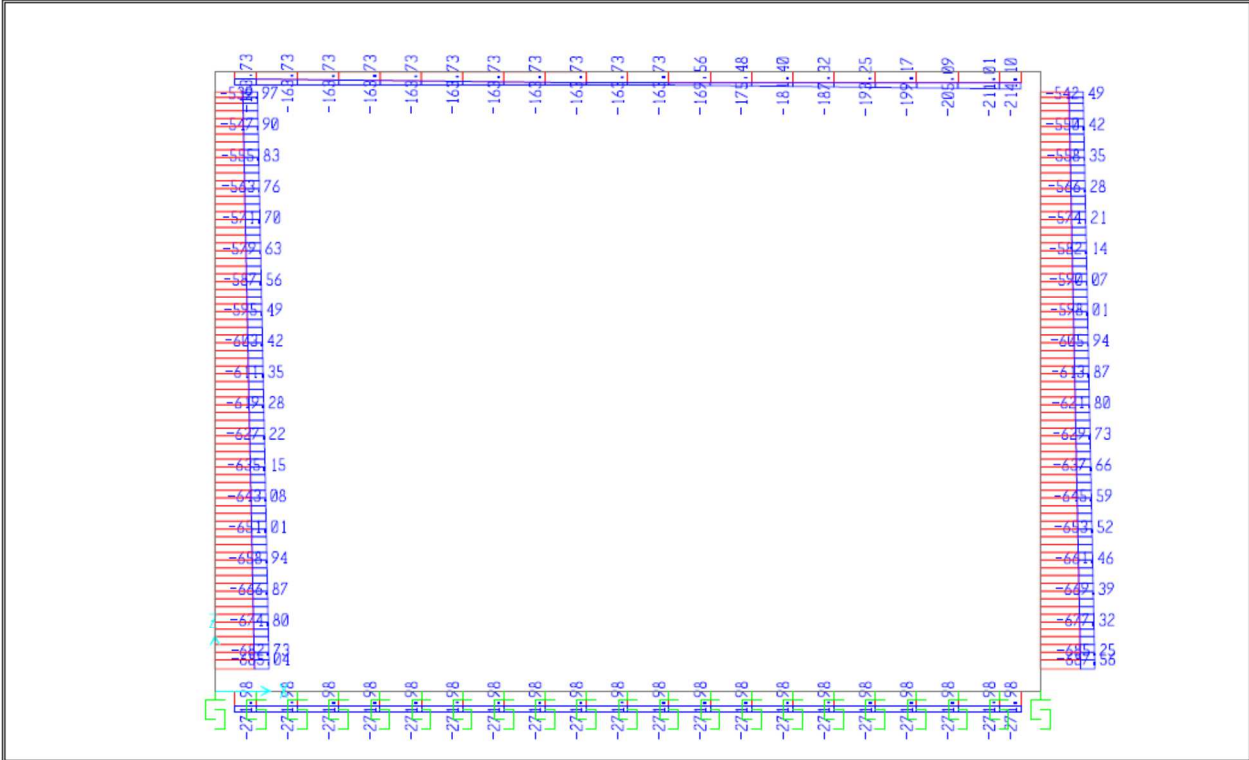
7/6/17 11.53.36



S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

SAP2000

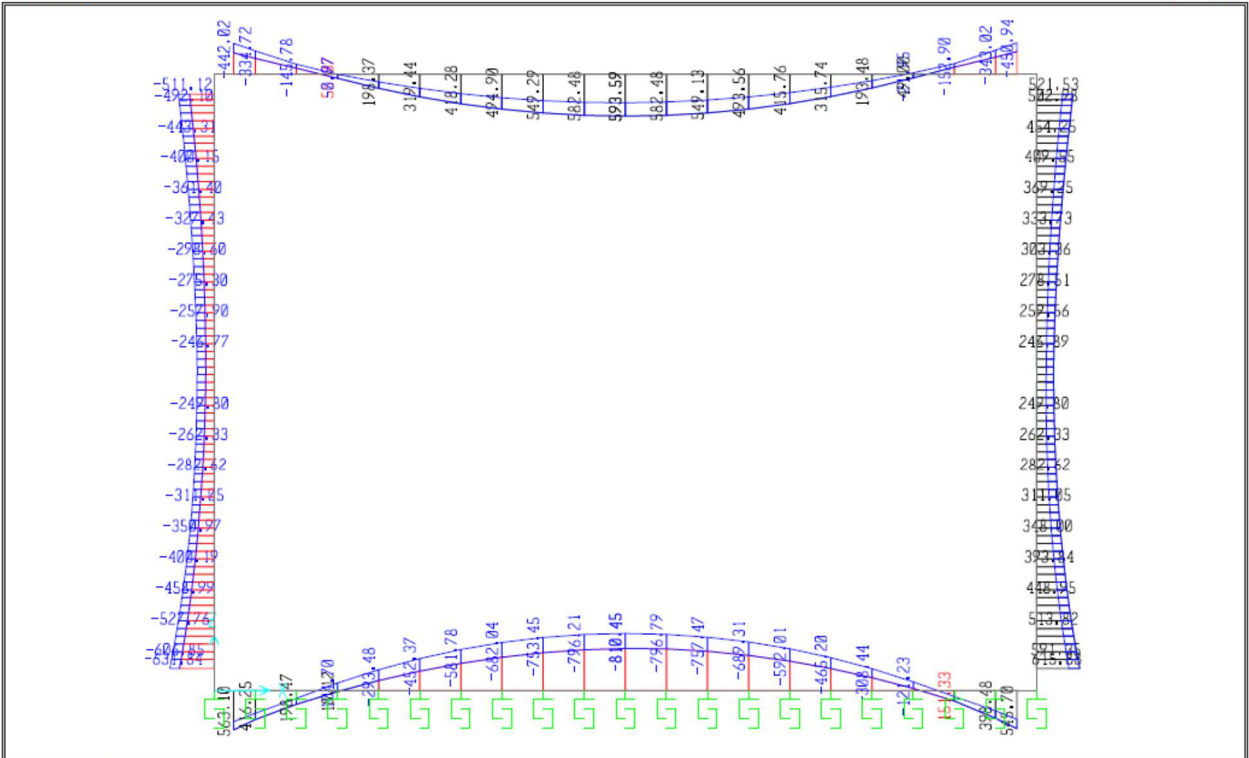
7/6/17 11.55.52



SAP2000 v14.1.0 - File:sottovia_1_R1 - Axial Force Diagram (ENVSLEF) - KN, m, C Units

SAP2000

7/6/17 11.57.35

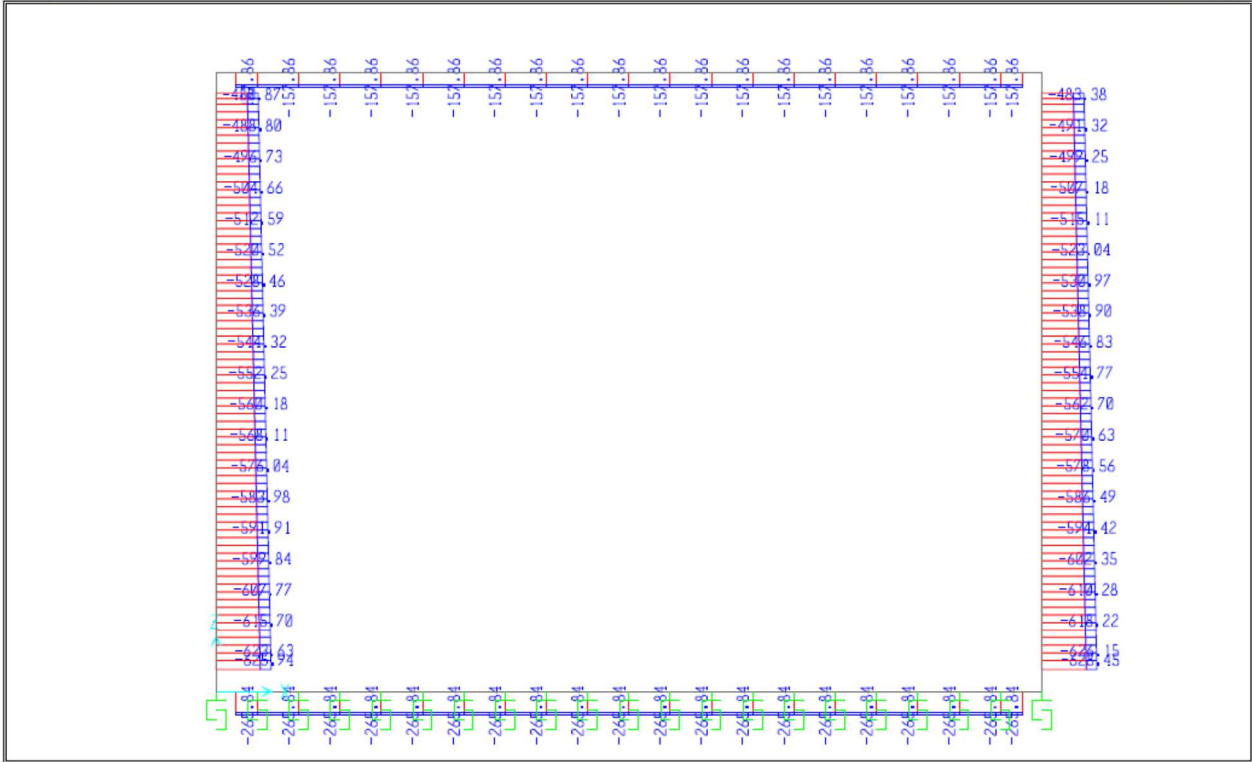


SAP2000 v14.1.0 - File:sottovia_1_R1 - Moment 3-3 Diagram (ENVSLEF) - KN, m, C Units

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

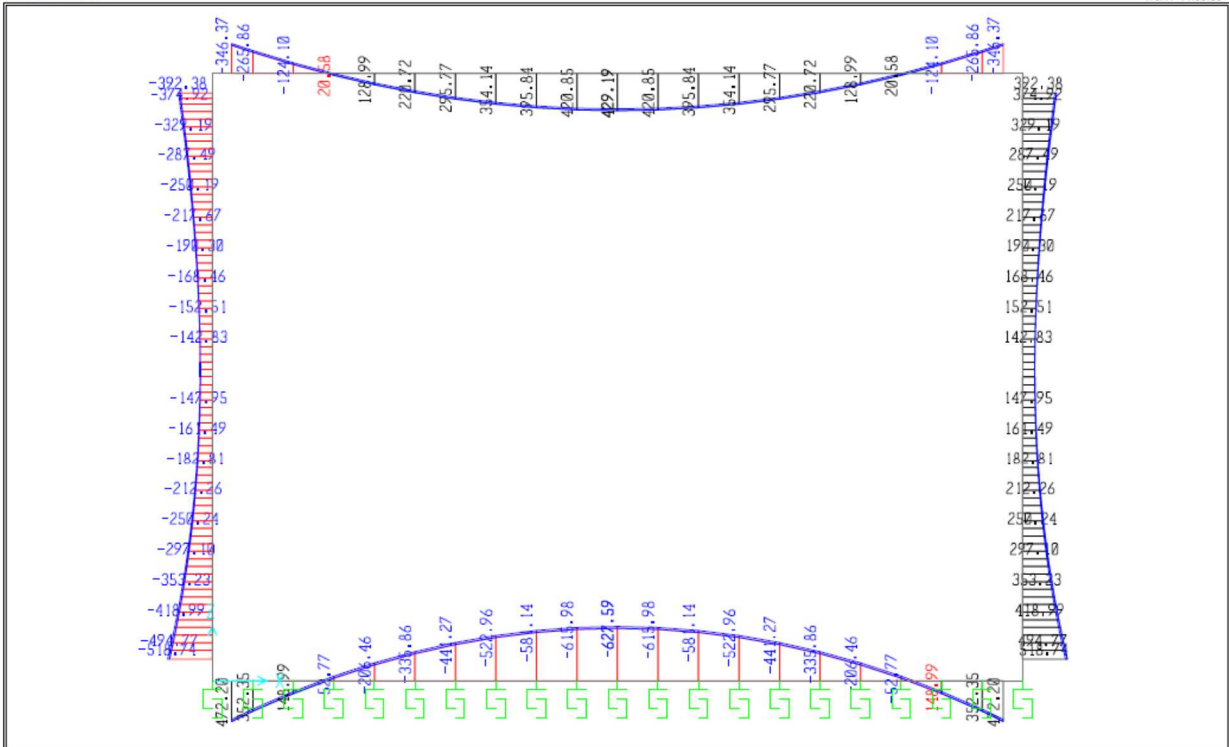
SAP2000

7/6/17 11.58.19



SAP2000

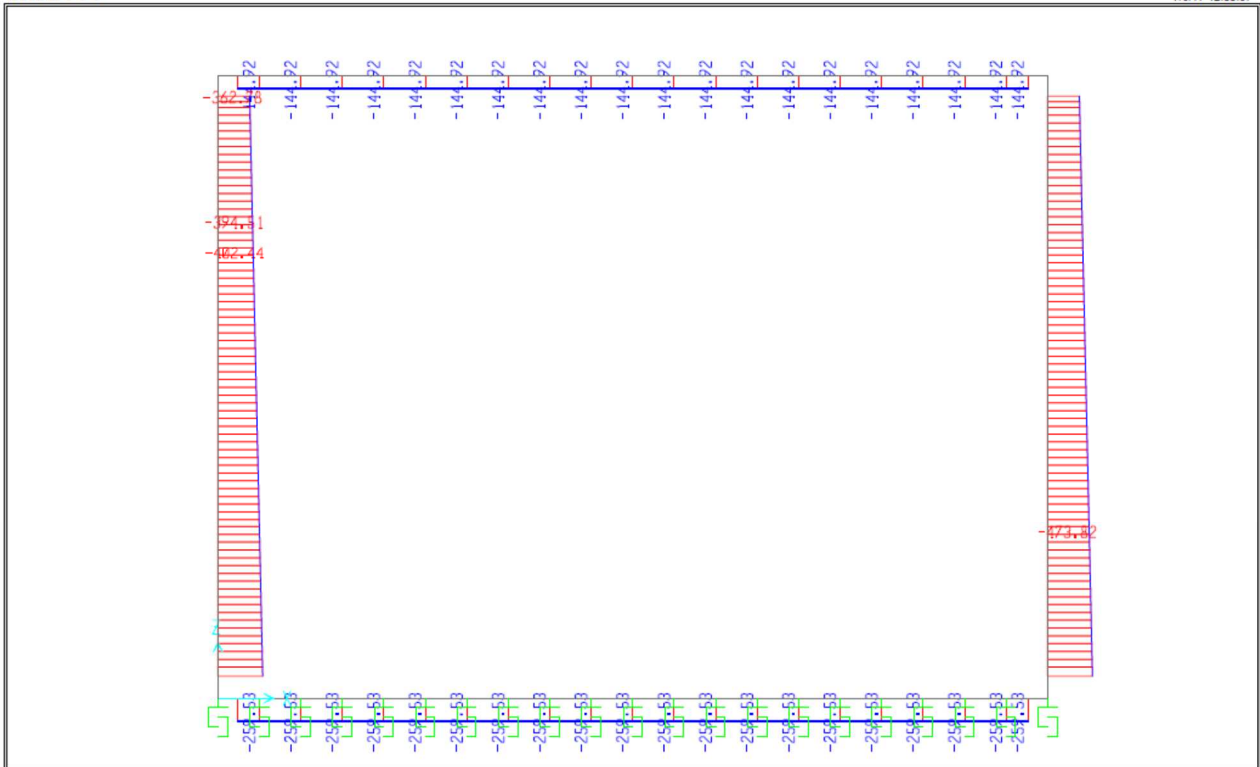
7/6/17 11.59.38



S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

SAP2000

7/6/17 12.00.37



SAP2000 v14.1.0 - Filesottovia_1_R1 - Axial Force Diagram (ENVSLEq) - KN, m, C Units

9. VERIFICHE DI RESISTENZA

Verifica soletta inferiore nodo piedritto

DATI GENERALI SEZIONE IN C.A.

NOME SEZIONE: Fond nodo

Descrizione Sezione:	
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Tipologia sezione:	Sezione generica
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Condizioni Ambientali:	Poco aggressive
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Zona non sismica

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C28/35	
	Resis. compr. di calcolo fcd:	158.60	daN/cm ²
	Resis. compr. ridotta fcd':	0.00	daN/cm ²
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
	Modulo Elastico Normale Ec:	323080	daN/cm ²
	Resis. media a trazione fctm:	27.60	daN/cm ²
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Rare:	168.00	daN/cm ²
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	168.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.400	mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	126.00	daN/cm ²
Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.300	mm	
ACCIAIO -	Tipo:	B450C	
	Resist. caratt. snervam. fyk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. caratt. rottura ftk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. snerv. di calcolo fyd:	3913.0	daN/cm ²
	Resist. ultima di calcolo ftd:	3913.0	daN/cm ²
	Deform. ultima di calcolo Epu:	0.068	
	Modulo Elastico Ef	2000000	daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \beta_2$:	1.00	
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \beta_2$:	0.50	
Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	3600.0	daN/cm ²	

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale
Classe Conglomerato:	C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-50.0	0.0
2	-50.0	100.0
3	50.0	100.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-41.5	8.5	22
2	-41.5	91.5	22
3	41.5	91.5	22

4 41.5 8.5 22

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
 N°Barra Ini. Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
 N°Barra Fin. Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
 N°Barre Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
 Ø Diametro in mm delle barre della generazione

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	1	4	8	22
2	2	3	3	22

ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baric. (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
 Vy Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
 Vx Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	25600	107000	0	0	0
2	8400	119700	0	0	0
3	36400	78400	0	0	0
4	21100	73500	0	0	0
5	15800	87500	0	0	0
6	7700	116200	0	0	0

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	18200	72100	0
2	27200	55000	0
3	18600	75000	0

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	27000	44400 (61786)	0 (0)
2	26600	54600 (60369)	0 (0)
3	24400	49300 (60458)	0 (0)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	27100	32100 (64753)	0 (0)
2	26600	30600 (65084)	0 (0)
3	26000	47200 (61107)	0 (0)
4	25300	44900 (61255)	0 (0)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 7.4 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali: 7.0 cm

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N Sforzo normale assegnato [daN] nel baricentro sezione cls. (positivo se di compressione)
Mx Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N ult Sforzo normale ultimo [daN] baricentrico (positivo se di compress.)
Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] intorno all'asse X di riferimento della sezione
Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N ult,Mx ult,My ult) e (N,Mx,My)
Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
As Tesa Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N ult	Mx ult	My ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	25600	107000	0	25584	139605	0	1.303	----
2	S	8400	119700	0	8402	132518	0	1.107	----
3	S	36400	78400	0	36409	144035	0	1.831	----
4	S	21100	73500	0	21093	137758	0	1.870	----
5	S	15800	87500	0	15776	135569	0	1.548	----
6	S	7700	116200	0	7699	132227	0	1.138	----

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
ec 3/7 Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
Xc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.00998	50.0	100.0	0.00083	41.5	91.5	-0.02528	-41.5	8.5
2	0.00350	-0.01096	50.0	100.0	0.00063	41.5	91.5	-0.02738	-41.5	8.5
3	0.00350	-0.00940	50.0	100.0	0.00094	41.5	91.5	-0.02403	-41.5	8.5
4	0.00350	-0.01023	50.0	100.0	0.00078	41.5	91.5	-0.02581	-41.5	8.5
5	0.00350	-0.01053	50.0	100.0	0.00072	41.5	91.5	-0.02645	-41.5	8.5
6	0.00350	-0.01101	50.0	100.0	0.00062	41.5	91.5	-0.02747	-41.5	8.5

PROGETTO DEFINITIVO**POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA**

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
 x/d Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000314487	-0.027948668	----	----
2	0.000000000	0.000337506	-0.030250590	----	----
3	0.000000000	0.000300919	-0.026591937	----	----
4	0.000000000	0.000320366	-0.028536585	----	----
5	0.000000000	0.000327330	-0.029233041	----	----
6	0.000000000	0.000338456	-0.030345561	----	----

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
 Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [daN/cm²]
 Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
 Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [daN/cm²]
 Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
 Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
 As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
 D barre Distanza tra le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
 Beta12 Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	60.6	-50.0	100.0	-2068	-23.1	8.5	2362	38.0	9.2	1.00
2	S	47.1	-50.0	100.0	-1422	4.6	8.5	2362	38.0	9.2	1.00
3	S	63.1	50.0	100.0	-2155	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	1.00

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	38.3	50.0	100.0	-1091	-13.8	8.5	2362	38.0	9.2	0.50
2	S	46.8	50.0	100.0	-1417	-13.8	8.5	2362	38.0	9.2	0.50
3	S	42.2	50.0	100.0	-1275	-4.6	8.5	2362	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Ver. La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}
 S1 Esito della verifica
 S2 Massima tensione [daN/cm²] di trazione del calcestruzzo, valutata in sezione non fessurata
 k2 Minima di trazione [daN/cm²] del cls. (in sezione non fessurata) nella fibra più interna dell'area Ac eff
 k3 = 0.4 per barre ad aderenza migliorata
 Ø = (S1 + S2)/(2*S1) con riferimento all'area tesa Ac eff
 Cf Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff
 Psi Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
 e sm = $1 - \text{Beta}12 * (Ssr/Ss)^2 = 1 - \text{Beta}12 * (f_{ctm}/S2)^2 = 1 - \text{Beta}12 * (M_{fess}/M)^2$
 srm Deformazione unitaria media tra le fessure .Il valore limite = $0.4 * Ss/Es$ è tra parentesi
 wk Distanza media tra le fessure [mm]
 Mx fess. Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = $1.7 * e * sm * srm$. Valore limite tra parentesi
 MY fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [daNm]
 MY fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [daNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-19.8	-9.0	0.182	22	74.0	0.032	0.00022 (0.00022)	266	0.099 (0.40)	61786	0
2	S	-25.0	-11.7	0.183	22	74.0	0.389	0.00028 (0.00028)	267	0.128 (0.40)	60369	0
3	S	-22.5	-10.5	0.183	22	74.0	0.248	0.00025 (0.00025)	267	0.116 (0.40)	60458	0

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
--------	-----	--------	--------	--------	--------	--------	--------	---------	---------	---------	--------

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	S	28.0	50.0	100.0	-705	-23.1	8.5	2362	38.0	9.2	0.50
2	S	26.7	-50.0	100.0	-664	-23.1	8.5	2362	38.0	9.2	0.50
3	S	40.6	-50.0	100.0	-1190	4.6	8.5	2362	38.0	9.2	0.50
4	S	38.6	-50.0	100.0	-1126	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-13.7	-5.8	0.178	22	74.0	-1.035	0.00014 (0.00014)	264	0.063 (0.30)	64753	0
2	S	-13.0	-5.5	0.178	22	74.0	-1.262	0.00013 (0.00013)	264	0.059 (0.30)	65084	0
3	S	-21.3	-9.8	0.182	22	74.0	0.162	0.00024 (0.00024)	266	0.108 (0.30)	61107	0
4	S	-20.2	-9.3	0.182	22	74.0	0.069	0.00023 (0.00023)	266	0.102 (0.30)	61255	0

DATI SEZIONE RETTANGOLARE			
GEOMETRIA DELLA SEZIONE		MATERIALI:	
Base sezione: b=	1000 mm	CALCESTRUZZO	
Altezza sezione: h =	1000 mm	Classe cls	C28/35
Copriferro: c =	50 mm	fck	28 Mpa
DATI ARMATURA		fcd	16 Mpa
		γ_c	1.5
		ACCIAIO	
Armatura Longitudinale			
Diametro armatura tesa=	22 mm		
N° barre tese =	10	f _{yk}	450 Mpa
Diametro armatura compressa =	22 mm	f _{yd}	391 Mpa
N° barre compresse =	5	γ_s	1.15
Armatura Trasversale		AZIONI	
Diametro armatura a Taglio (// alla sezione)=	22 mm		
Passo armatura a Taglio=	1000 mm	N _{Ed} =	0.00 kN
N° bracci delle staffe=	2	V=	438.00 kN
Inclinazione staffe : α =	90 °	γ_{Rd} =	1.00
Inclinazione puntone : θ =	22 °	V _{Ed} = V * γ_{Rd} =	438.00 kN
VERIFICA A TAGLIO (4.1.2.1.3.1/2 DM_14/01/2008)			
Resistenza sezioni non armate a taglio	V_{Rd}		425.92 kN
$V_{Rd} = \{0.18 \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_1 \cdot f_{ck})^{1/3} / \gamma_c + 0.15 \cdot \sigma_{cp}\} \cdot b_w \cdot d \geq (v_{min} + 0.15 \cdot \sigma_{cp}) \cdot b_w \cdot d$		OCCORRE ARMATURA A TAGLIO	
Resistenza sezioni armate a taglio			
Resistenza per rottura armatura a taglio	V_{Rsd}		629.24 kN
$V_{Rsd} = 0.9 \cdot d \cdot A_{sw} / s \cdot f_{yd} \cdot (\text{ctg}\alpha + \text{ctg}\theta) \cdot \sin\alpha$			
Resistenza per sezioni armate a taglio	V_{Rcd}		2355.93 kN
$V_{Rcd} = 0.9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f'_{cd} \cdot (\text{ctg}\alpha + \text{ctg}\theta) / (1 + \text{ctg}^2\theta)$		SEZIONE VERIFICATA	
$V_{RD} = \min(V_{Rsd}, V_{Rcd}) > V_{Ed}$		629.24 kN	

Nella zona nodale per la verifica al taglio si prevedono cavallotti in n.1 ϕ 22/mq

Verifica soletta inferiore campata

DATI GENERALI SEZIONE IN C.A.

NOME SEZIONE: Fond camp

Descrizione Sezione:	
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Tipologia sezione:	Sezione generica
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Condizioni Ambientali:	Poco aggressive
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Zona non sismica

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C28/35	
	Resis. compr. di calcolo fcd:	158.60	daN/cm ²
	Resis. compr. ridotta fcd':	0.00	daN/cm ²
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
	Modulo Elastico Normale Ec:	323080	daN/cm ²
	Resis. media a trazione fctm:	27.60	daN/cm ²
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Rare:	168.00	daN/cm ²
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	168.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.400	mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	126.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.300	mm
ACCIAIO -	Tipo:	B450C	
	Resist. caratt. snervam. fyk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. caratt. rottura ftk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. snerv. di calcolo fyd:	3913.0	daN/cm ²
	Resist. ultima di calcolo ftd:	3913.0	daN/cm ²
	Deform. ultima di calcolo Epu:	0.068	
	Modulo Elastico Ef	2000000	daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \cdot \beta_2$:	1.00	
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \cdot \beta_2$:	0.50	
	Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	3600.0	daN/cm ²

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale
Classe Conglomerato:	C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-50.0	0.0
2	-50.0	100.0
3	50.0	100.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-41.5	8.5	22
2	-41.5	91.5	22
3	41.5	91.5	22
4	41.5	8.5	22

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
 N°Barra Ini. Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
 N°Barra Fin. Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
 N°Barre Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
 Ø Diametro in mm delle barre della generazione

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	2	3	3	22
2	4	1	8	22

ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baric. (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
 Vy Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
 Vx Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	25100	126000	0	0	0
2	7800	89800	0	0	0

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	24800	90100	0

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	24900	81000 (58379)	0 (0)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	25300	62800 (59419)	0 (0)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 7.4 cm
 Interferro netto minimo barre longitudinali: 7.0 cm

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
 N Sforzo normale assegnato [daN] nel baricentro sezione cls. (positivo se di compressione)
 Mx Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
 My Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 N ult Sforzo normale ultimo [daN] baricentrico (positivo se di compress.)
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] intorno all'asse X di riferimento della sezione
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N ult,Mx ult,My ult) e (N,Mx,My)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
 As Tesa Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N ult	Mx ult	My ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	25100	126000	0	25106	139409	0	1.106	----
2	S	7800	89800	0	7800	132269	0	1.472	----

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
 ec 3/7 Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
 Xc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
 Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.01001	-50.0	100.0	0.00082	-41.5	91.5	-0.02533	-41.5	8.5
2	0.00350	-0.01100	-50.0	100.0	0.00062	-41.5	91.5	-0.02746	-41.5	8.5

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro aX+bY+c=0 nel rif. X,Y,O gen.
 x/d Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000315120	-0.028011983	----	----
2	0.000000000	0.000338320	-0.030331993	----	----

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
 Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [daN/cm²]
 Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
 Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [daN/cm²]
 Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
 Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
 As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
 D barre Distanza tre le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
 Beta12 Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
--------	-----	--------	--------	--------	--------	--------	--------	---------	---------	---------	--------

1	S	75.9	50.0	100.0	-2560	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	1.00
---	---	------	------	-------	-------	-------	-----	------	------	-----	------

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	68.5	50.0	100.0	-2271	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Ver. La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}
 Esito della verifica
 S1 Massima tensione [daN/cm²] di trazione del calcestruzzo, valutata in sezione non fessurata
 S2 Minima di trazione [daN/cm²] del cls. (in sezione non fessurata) nella fibra più interna dell'area Ac eff
 k2 = 0.4 per barre ad aderenza migliorata
 k3 = (S1 + S2)/(2*S1) con riferimento all'area tesa Ac eff
 Ø Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff
 Cf Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
 Psi = $1 - \text{Beta}12 * (\text{Ssr}/\text{Ss})^2 = 1 - \text{Beta}12 * (\text{fctm}/\text{S2})^2 = 1 - \text{Beta}12 * (\text{Mfess}/\text{M})^2$
 e sm Deformazione unitaria media tra le fessure . Il valore limite = $0.4 * \text{Ss}/\text{Es}$ è tra parentesi
 srm Distanza media tra le fessure [mm]
 wk Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = $1.7 * e * \text{sm} * \text{srm}$. Valore limite tra parentesi
 MX fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [daNm]
 MY fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [daNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-38.3	-18.6	0.186	22	74.0	0.740	0.00084 (0.00045)	268	0.383 (0.40)	58379	0

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	53.5	50.0	100.0	-1690	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-29.2	-13.9	0.184	22	74.0	0.552	0.00047 (0.00034)	267	0.212 (0.30)	59419	0

Verifica soletta superiore nodo piedritto

DATI GENERALI SEZIONE IN C.A.

NOME SEZIONE: Soletta nodo

Descrizione Sezione:	
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Tipologia sezione:	Sezione generica
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Condizioni Ambientali:	Poco aggressive
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Zona non sismica

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C28/35
	Resis. compr. di calcolo fcd:	158.60 daN/cm ²
	Resis. compr. ridotta fcd':	0.00 daN/cm ²
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo
	Modulo Elastico Normale Ec:	323080 daN/cm ²
	Resis. media a trazione fctm:	27.60 daN/cm ²

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Rare:	168.00	daN/cm ²
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	168.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.400	mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	126.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.300	mm
ACCIAIO -	Tipo:	B450C	
	Resist. caratt. snervam. fyk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. caratt. rottura ftk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. snerv. di calcolo fyd:	3913.0	daN/cm ²
	Resist. ultima di calcolo ftd:	3913.0	daN/cm ²
	Deform. ultima di calcolo Epu:	0.068	
	Modulo Elastico Ef	2000000	daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \beta_2$:	1.00	
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \beta_2$:	0.50	
	Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	3600.0	daN/cm ²

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale	
Classe Conglomerato:	C28/35	
N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-50.0	0.0
2	-50.0	90.0
3	50.0	90.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-41.3	8.7	22
2	-41.3	81.3	22
3	41.3	81.3	22
4	41.3	8.7	22

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen.	Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre			
N°Barra Ini.	Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione			
N°Barra Fin.	Numero della barra finale cui si riferisce la generazione			
N°Barre	Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione			
Ø	Diametro in mm delle barre della generazione			
N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	2	3	3	22
2	4	1	8	22

ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baric. (+ se di compressione)				
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.				
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.				
Vy	Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia y				
Vx	Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia x				
N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	28600	88800	0	0	0
2	28200	87800	0	0	0
3	30200	78300	0	0	0
4	6000	25700	0	0	0
5	28300	87500	0	0	0
6	12400	9900	0	0	0

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	18600	51200	0
2	21400	64100	0
3	8500	21400	0

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	10700	23200 (48649)	0 (0)
2	15800	44200 (47818)	0 (0)
3	13800	32500 (48353)	0 (0)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	10400	14600 (50786)	0 (0)
2	13900	32700 (48356)	0 (0)
3	14500	34600 (48308)	0 (0)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali:	7.6 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali:	7.0 cm

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N	Sforzo normale assegnato [daN] nel baricentro sezione cls. (positivo se di compressione)
Mx	Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My	Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N ult	Sforzo normale ultimo [daN] baricentrico (positivo se di compress.)
Mx ult	Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] intorno all'asse X di riferimento della sezione
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N ult,Mx ult,My ult) e (N,Mx,My)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
 As Tesa Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N ult	Mx ult	My ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	28600	88800	0	28599	124164	0	1.396	----
2	S	28200	87800	0	28177	124013	0	1.410	----
3	S	30200	78300	0	30194	124735	0	1.589	----
4	S	6000	25700	0	6004	116007	0	4.501	----
5	S	28300	87500	0	28304	124059	0	1.416	----
6	S	12400	9900	0	12393	118325	0	11.732	----

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
 ec 3/7 Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
 Xc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
 Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.00837	-50.0	90.0	0.00082	-41.3	81.3	-0.02152	-41.3	8.7
2	0.00350	-0.00839	-50.0	90.0	0.00082	-41.3	81.3	-0.02156	-41.3	8.7
3	0.00350	-0.00829	-50.0	90.0	0.00084	-41.3	81.3	-0.02136	-41.3	8.7
4	0.00350	-0.00951	-50.0	90.0	0.00057	-41.3	81.3	-0.02392	-41.3	8.7
5	0.00350	-0.00838	-50.0	90.0	0.00082	-41.3	81.3	-0.02154	-41.3	8.7
6	0.00350	-0.00917	-50.0	90.0	0.00064	-41.3	81.3	-0.02321	-41.3	8.7

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
 x/d Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000307692	-0.024192268	----	----
2	0.000000000	0.000308201	-0.024238104	----	----
3	0.000000000	0.000305757	-0.024018091	----	----
4	0.000000000	0.000337282	-0.026855342	----	----
5	0.000000000	0.000308048	-0.024224353	----	----
6	0.000000000	0.000328573	-0.026071546	----	----

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
 Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [daN/cm²]
 Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
 Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [daN/cm²]
 Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
 Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
 As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
 D barre Distanza tre le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
 Beta12 Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
--------	-----	--------	--------	--------	--------	--------	--------	---------	---------	---------	--------

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	S	52.5	50.0	90.0	-1615	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	1.00
2	S	65.6	-50.0	90.0	-2044	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	1.00
3	S	22.0	-50.0	90.0	-667	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	1.00

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	23.9	50.0	90.0	-705	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	0.50
2	S	45.3	50.0	90.0	-1397	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	0.50
3	S	33.5	50.0	90.0	-1002	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Ver.	La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}
S1	Esito della verifica
S2	Massima tensione [daN/cm ²] di trazione del calcestruzzo, valutata in sezione non fessurata
k2	Minima di trazione [daN/cm ²] del cls. (in sezione non fessurata) nella fibra più interna dell'area $A_{c\ eff}$
k3	= 0.4 per barre ad aderenza migliorata
Ø	= $(S1 + S2)/(2 \cdot S1)$ con riferimento all'area tesa $A_{c\ eff}$
Cf	Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace $A_{c\ eff}$
Psi	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
e sm	= $1 - \text{Beta}12 \cdot (Ssr/Ss)^2 = 1 - \text{Beta}12 \cdot (f_{ctm}/S2)^2 = 1 - \text{Beta}12 \cdot (M_{fess}/M)^2$
srm	Deformazione unitaria media tra le fessure . Il valore limite = $0.4 \cdot Ss/Es$ è tra parentesi
wk	Distanza media tra le fessure [mm]
MX fess.	Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = $1.7 \cdot e \cdot sm \cdot srm$. Valore limite tra parentesi
MY fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [daNm]
	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [daNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-13.2	-5.5	0.177	22	76.0	-1.199	0.00014 (0.00014)	268	0.064 (0.40)	48649	0
2	S	-25.5	-10.9	0.178	22	76.0	0.415	0.00029 (0.00028)	268	0.132 (0.40)	47818	0
3	S	-18.6	-7.8	0.177	22	76.0	-0.107	0.00020 (0.00020)	268	0.091 (0.40)	48353	0

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	15.3	-50.0	90.0	-402	-32.1	8.7	2375	38.0	9.2	0.50
2	S	33.7	50.0	90.0	-1008	-41.3	8.7	2375	38.0	9.2	0.50
3	S	35.6	-50.0	90.0	-1069	-41.3	8.7	2375	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-7.9	-3.1	0.173	22	76.0	-5.050	0.00008 (0.00008)	266	0.036 (0.30)	50786	0
2	S	-18.7	-7.8	0.177	22	76.0	-0.093	0.00020 (0.00020)	268	0.092 (0.30)	48356	0
3	S	-19.8	-8.3	0.177	22	76.0	0.025	0.00021 (0.00021)	268	0.097 (0.30)	48308	0

Nella zona nodale per la verifica al taglio si infittiscono i cavallotti $\phi 22$ con passo 50x100 cm.

DATI SEZIONE RETTANGOLARE			
GEOMETRIA DELLA SEZIONE		MATERIALI:	
Base sezione: b=	1000 mm	CALCESTRUZZO	
Altezza sezione: h =	900 mm	Classe cls	C28/35
Copriferro: c =	50 mm	fck	28 Mpa
DATI ARMATURA		fcd	16 Mpa
		γ_c	1.5
Armatura Longitudinale		ACCIAIO	
Diametro armatura tesa=	22 mm	fyk	450 Mpa
N° barre tese =	10	fyd	391 Mpa
Diametro armatura compressa =	22 mm	γ_s	1.15
N° barre compresse =	5		
Armatura Trasversale		AZIONI	
Diametro armatura a Taglio (// alla sezione)=	22 mm	N _{Ed} =	0.00 kN
Passo armatura a Taglio=	500 mm	V=	652.00 kN
N° bracci delle staffe=	2	γ_{Rd} =	1.00
Inclinazione staffe : α =	90 °	V _{Ed} = V * γ_{Rd} =	652.00 kN
Inclinazione puntone : θ =	22 °		
VERIFICA A TAGLIO (4.1.2.1.3.1/2 DM_14/01/2008)			
Resistenza sezioni non armate a taglio		V _{Rd}	402.59 kN
$V_{Rd} = \{0.18 \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_1 \cdot f_{ck})^{1/3} / \gamma_c + 0.15 \cdot \sigma_{cp}\} \cdot b_w \cdot d \geq (v_{min} + 0.15 \cdot \sigma_{cp}) \cdot b_w \cdot d$		OCCORRE ARMATURA A TAGLIO	
Resistenza sezioni armate a taglio			
Resistenza per rottura armatura a taglio		V _{Rsd}	1126.01 kN
$V_{Rsd} = 0.9 \cdot d \cdot A_{sw} / s \cdot f_{yd} \cdot (\text{ctg}\alpha + \text{ctg}\theta) \cdot \sin\alpha$			
Resistenza per sezioni armate a taglio		V _{Rcd}	2107.94 kN
$V_{Rcd} = 0.9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f'_{cd} \cdot (\text{ctg}\alpha + \text{ctg}\theta) / (1 + \text{ctg}^2\theta)$		SEZIONE VERIFICATA	
$V_{RD} = \min(V_{Rsd}, V_{Rcd}) > V_{Ed}$		1126.01 kN	

Verifica soletta superiore campata

DATI GENERALI SEZIONE IN C.A.

NOME SEZIONE: Soletta camp

Descrizione Sezione:	
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Tipologia sezione:	Sezione generica
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Condizioni Ambientali:	Poco aggressive
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Zona non sismica

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO - Classe: C28/35

Resis. compr. di calcolo fcd:	158.60	daN/cm ²
Resis. compr. ridotta fcd':	0.00	daN/cm ²
Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
Modulo Elastico Normale Ec:	323080	daN/cm ²
Resis. media a trazione fctm:	27.60	daN/cm ²
Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
Sc limite S.L.E. comb. Rare:	168.00	daN/cm ²
Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	168.00	daN/cm ²
Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.400	mm
Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	126.00	daN/cm ²
Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.300	mm

ACCIAIO -	Tipo:	B450C	
	Resist. caratt. snervam. fyk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. caratt. rottura ftk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. snerv. di calcolo fyd:	3913.0	daN/cm ²
	Resist. ultima di calcolo ftd:	3913.0	daN/cm ²
	Deform. ultima di calcolo Epu:	0.068	
	Modulo Elastico Ef	2000000	daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \beta_2$:	1.00	
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \beta_2$:	0.50	
	Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	3600.0	daN/cm ²

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale
Classe Conglomerato:	C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-50.0	0.0
2	-50.0	90.0
3	50.0	90.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-41.5	8.5	22
2	-41.5	81.5	22
3	41.5	81.5	22
4	41.5	8.5	22

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen.	Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre			
N°Barra Ini.	Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione			
N°Barra Fin.	Numero della barra finale cui si riferisce la generazione			
N°Barre	Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione			
Ø	Diametro in mm delle barre della generazione			

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	2	3	3	22
2	4	1	8	22

ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baric. (+ se di compressione)

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
Vy	Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
Vx	Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	13900	94300	0	0	0
2	15400	53000	0	0	0

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	14300	67500	0

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	19200	59400 (47642)	0 (0)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	13900	42900 (47648)	0 (0)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali:	7.4 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali:	7.0 cm

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N	Sforzo normale assegnato [daN] nel baricentro sezione cls. (positivo se di compressione)
Mx	Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My	Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N ult	Sforzo normale ultimo [daN] baricentrico (positivo se di compress.)
Mx ult	Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My ult	Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
My ult	Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
Mx ult	Momento flettente ultimo [daNm] intorno all'asse X di riferimento della sezione

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N ult,Mx ult,My ult) e (N,Mx,My)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
 As Tesa Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N ult	Mx ult	My ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	13900	94300	0	13897	119222	0	1.264	-----
2	S	15400	53000	0	15422	119776	0	2.254	-----

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
 ec 3/7 Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
 Xc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
 Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.00923	50.0	90.0	0.00070	41.5	81.5	-0.02339	-41.5	8.5
2	0.00350	-0.00914	50.0	90.0	0.00071	41.5	81.5	-0.02322	-41.5	8.5

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
 x/d Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000329962	-0.026196602	----	----
2	0.000000000	0.000327829	-0.026004585	----	----

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
 Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [daN/cm²]
 Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
 Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [daN/cm²]
 Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
 Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
 As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
 D barre Distanza tre le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
 Beta12 Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre $Beta1*Beta2$

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	68.0	-50.0	90.0	-2244	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	1.00

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	60.4	-50.0	90.0	-1896	-32.3	8.5	2362	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Ver. La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}
 S1 Esito della verifica
 S2 Massima tensione [daN/cm²] di trazione del calcestruzzo, valutata in sezione non fessurata
 k2 Minima di trazione [daN/cm²] del cls. (in sezione non fessurata) nella fibra più interna dell'area Ac eff
 = 0.4 per barre ad aderenza migliorata

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

k3	= (S1 + S2)/(2*S1) con riferimento all'area tesa Ac eff
Ø	Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff
Cf	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
Psi	= 1-Beta12*(Ssr/Ss) ² = 1-Beta12*(fctm/S2) ² = 1-Beta12*(Mfess/M) ²
e sm	Deformazione unitaria media tra le fessure . Il valore limite = 0.4*Ss/Es è tra parentesi
srm	Distanza media tra le fessure [mm]
wk	Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = 1.7 * e sm * srm . Valore limite tra parentesi
MX fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [daNm]
MY fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [daNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-34.4	-14.8	0.179	22	74.0	0.678	0.00064 (0.00038)	264	0.289 (0.40)	47642	0

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	43.6	50.0	90.0	-1369	-41.5	8.5	2362	38.0	9.2	0.50

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-24.8	-10.7	0.179	22	74.0	0.383	0.00027 (0.00027)	264	0.123 (0.30)	47648	0

Verifica piedritti-nodo

DATI GENERALI SEZIONE IN C.A.

NOME SEZIONE: pedritti

Descrizione Sezione:	
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Tipologia sezione:	Sezione generica
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Condizioni Ambientali:	Poco aggressive
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Zona non sismica

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C28/35
	Resis. compr. di calcolo fcd:	158.60 daN/cm ²
	Resis. compr. ridotta fcd':	0.00 daN/cm ²
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo
	Modulo Elastico Normale Ec:	323080 daN/cm ²
	Resis. media a trazione fctm:	27.60 daN/cm ²
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00
	Sc limite S.L.E. comb. Rare:	168.00 daN/cm ²
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	168.00 daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.400 mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	126.00 daN/cm ²
Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.300 mm	
ACCIAIO -	Tipo:	B450C
	Resist. caratt. snervam. fyk:	4500.0 daN/cm ²
	Resist. caratt. rottura ftk:	4500.0 daN/cm ²
	Resist. snerv. di calcolo fyd:	3913.0 daN/cm ²
	Resist. ultima di calcolo ftd:	3913.0 daN/cm ²
	Deform. ultima di calcolo Epu:	0.068
	Modulo Elastico Ef	2000000 daN/cm ²
Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	

Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \cdot \beta_2$:	1.00
Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \cdot \beta_2$:	0.50
Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	3600.0 daN/cm ²

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio: Poligonale
 Classe Conglomerato: C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-50.0	0.0
2	-50.0	90.0
3	50.0	90.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-42.0	8.0	22
2	-42.0	82.0	22
3	42.0	82.0	22
4	42.0	8.0	22

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
 N°Barra Ini. Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
 N°Barra Fin. Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
 N°Barre Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
 Ø Diametro in mm delle barre della generazione

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	2	3	3	22
2	4	1	8	22

ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baric. (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
 Vy Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
 Vx Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	77900	113000	0	0	0
2	71800	91800	0	0	0
3	83100	48400	0	0	0
4	45600	116500	0	0	0
5	51700	86600	0	0	0
6	34700	18200	0	0	0
7	58900	67600	0	0	0
8	56800	76200	0	0	0
9	26700	6500	0	0	0

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	57700	79500	0
2	53000	67300	0
3	61500	29700	0
4	68500	64500	0
5	35200	34800	0

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	62100	60700 (54112)	0 (0)
2	48500	49000 (53779)	0 (0)
3	56000	25000 (69965)	0 (0)
4	62600	59900 (54334)	0 (0)
5	35500	36200 (53688)	0 (0)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	50800	50800 (53880)	0 (0)
2	36000	38300 (53287)	0 (0)
3	50600	49500 (54103)	0 (0)
4	36500	36300 (53935)	0 (0)
5	44400	15100 (84154)	0 (0)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 6.9 cm
 Interferro netto minimo barre longitudinali: 7.1 cm

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
 N Sforzo normale assegnato [daN] nel baricentro sezione cls. (positivo se di compressione)
 Mx Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
 My Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 N ult Sforzo normale ultimo [daN] baricentrico (positivo se di compress.)
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] intorno all'asse X di riferimento della sezione
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N ult,Mx ult,My ult) e (N,Mx,My)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
 As Tesa Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N ult	Mx ult	My ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	77900	113000	0	77894	143042	0	1.263	----
2	S	71800	91800	0	71811	140919	0	1.528	----
3	S	83100	48400	0	83088	144849	0	2.937	----
4	S	45600	116500	0	45600	131627	0	1.129	----
5	S	51700	86600	0	51727	133817	0	1.540	----
6	S	34700	18200	0	34695	127700	0	6.831	----
7	S	58900	67600	0	58928	136378	0	2.003	----
8	S	56800	76200	0	56780	135617	0	1.770	----
9	S	26700	6500	0	26674	124789	0	18.032	----

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
ec 3/7	Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.00654	50.0	90.0	0.00142	42.0	82.0	-0.01784	-42.0	8.0
2	0.00350	-0.00678	50.0	90.0	0.00137	42.0	82.0	-0.01836	-42.0	8.0
3	0.00350	-0.00633	50.0	90.0	0.00146	42.0	82.0	-0.01739	-42.0	8.0
4	0.00350	-0.00794	50.0	90.0	0.00113	42.0	82.0	-0.02082	-42.0	8.0
5	0.00350	-0.00766	50.0	90.0	0.00119	42.0	82.0	-0.02022	-42.0	8.0
6	0.00350	-0.00847	50.0	90.0	0.00102	42.0	82.0	-0.02194	-42.0	8.0
7	0.00350	-0.00733	50.0	90.0	0.00125	42.0	82.0	-0.01953	-42.0	8.0
8	0.00350	-0.00743	50.0	90.0	0.00123	42.0	82.0	-0.01973	-42.0	8.0
9	0.00350	-0.00888	50.0	90.0	0.00093	42.0	82.0	-0.02283	-42.0	8.0

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c	Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
x/d	Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)
C.Rid.	Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.00000000	0.000260217	-0.019919534	----	----
2	0.00000000	0.000266577	-0.020491908	----	----
3	0.00000000	0.000254816	-0.019433470	----	----
4	0.00000000	0.000296558	-0.023190244	----	----
5	0.00000000	0.000289240	-0.022531560	----	----
6	0.00000000	0.000310287	-0.024425846	----	----
7	0.00000000	0.000280861	-0.021777479	----	----
8	0.00000000	0.000283284	-0.021995527	----	----
9	0.00000000	0.000321038	-0.025393431	----	----

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver	S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max	Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [daN/cm ²]
Xc max, Yc max	Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min	Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [daN/cm ²]
Xs min, Ys min	Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff.	Area di calcestruzzo [cm ²] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff.	Area barre [cm ²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
D barre	Distanza tre le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
Beta12	Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	82.0	-50.0	90.0	-2152	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	1.00
2	S	69.7	-50.0	90.0	-1775	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	1.00
3	S	31.7	-50.0	90.0	-412	-42.0	8.0	2292	38.0	9.3	1.00
4	S	67.6	-50.0	90.0	-1510	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	1.00
5	S	36.4	-50.0	90.0	-833	-42.0	8.0	2314	38.0	9.3	1.00

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	63.5	-50.0	90.0	-1446	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
2	S	51.2	-50.0	90.0	-1185	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
3	S	26.8	-50.0	90.0	-313	-42.0	8.0	2199	38.0	9.3	0.50
4	S	62.7	-50.0	90.0	-1413	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
5	S	37.8	-50.0	90.0	-879	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	0.50

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Ver.	Esito della verifica
S1	Massima tensione [daN/cm ²] di trazione del calcestruzzo, valutata in sezione non fessurata
S2	Minima di trazione [daN/cm ²] del cls. (in sezione non fessurata) nella fibra più interna dell'area Ac eff
k2	= 0.4 per barre ad aderenza migliorata
k3	= (S1 + S2)/(2*S1) con riferimento all'area tesa Ac eff
Ø	Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff
Cf	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
Psi	= 1-Beta12*(Ssr/Ss) ² = 1-Beta12*(fctm/S2) ² = 1-Beta12*(Mfess/M) ²
e sm	Deformazione unitaria media tra le fessure . Il valore limite = 0.4*Ss/Es è tra parentesi
srm	Distanza media tra le fessure [mm]
wk	Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = 1.7 * e sm * srm . Valore limite tra parentesi
MX fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [daNm]
MY fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [daNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-31.0	-11.2	0.170	22	69.0	0.603	0.00044 (0.00029)	248	0.184 (0.40)	54112	0
2	S	-25.1	-9.2	0.171	22	69.0	0.398	0.00024 (0.00024)	248	0.100 (0.40)	53779	0
3	S	-9.9	-2.2	0.152	22	69.0	-2.916	0.00006 (0.00006)	234	0.025 (0.40)	69965	0
4	S	-30.4	-11.0	0.170	22	69.0	0.589	0.00042 (0.00028)	248	0.175 (0.40)	54334	0
5	S	-18.6	-6.9	0.171	22	69.0	-0.100	0.00018 (0.00018)	248	0.074 (0.40)	53688	0

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	53.1	-50.0	90.0	-1223	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
2	S	39.9	-50.0	90.0	-947	-42.0	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
3	S	51.8	-50.0	90.0	-1180	-32.7	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
4	S	38.0	-50.0	90.0	-872	-42.0	8.0	2314	38.0	9.3	0.50
5	S	16.3	-50.0	90.0	-119	-42.0	8.0	1750	38.0	9.3	0.50

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-26.0	-9.5	0.171	22	69.0	0.438	0.00027 (0.00024)	248	0.113 (0.30)	53880	0
2	S	-19.8	-7.4	0.172	22	69.0	0.032	0.00019 (0.00019)	249	0.080 (0.30)	53287	0
3	S	-25.3	-9.2	0.170	22	69.0	0.403	0.00024 (0.00024)	248	0.100 (0.30)	54103	0
4	S	-18.6	-6.8	0.171	22	69.0	-0.104	0.00017 (0.00017)	248	0.074 (0.30)	53935	0
5	S	-5.0	-1.2	0.156	22	69.0	-14.530	0.00002 (0.00002)	220	0.009 (0.30)	84154	0

Nella zona nodale per la verifica al taglio si adottano gli spilli 9Ø10 al mq.

DATI SEZIONE RETTANGOLARE

GEOMETRIA DELLA SEZIONE		MATERIALI:	
Base sezione: b=	1000 mm	CALCESTRUZZO	
Altezza sezione: h =	900 mm	Classe cls	C28/35
Copriferro: c =	50 mm	fck	28 Mpa
DATI ARMATURA		fcd	16 Mpa
		γ_c	1.5
Armatura Longitudinale			
Diametro armatura tesa=	22 mm	ACCIAIO	
N° barre tese =	10	fyk	450 Mpa
Diametro armatura compressa =	22 mm	fyd	391 Mpa
N° barre compresse =	5	γ_s	1.15
Armatura Trasversale		AZIONI	
Diametro armatura a Taglio (// alla sezione)=	10 mm	N_{Ed} =	0.00 kN
Passo armatura a Taglio=	330 mm	V=	526.00 kN
N° bracci delle staffe=	3	γ_{Rd} =	1.00
Inclinazione staffe : α =	90 °	$V_{Ed} = V \cdot \gamma_{Rd} =$	526.00 kN
Inclinazione puntone : θ =	22 °		
VERIFICA A TAGLIO (4.1.2.1.3.1/2 DM_14/01/2008)			
Resistenza sezioni non armate a taglio	V_{Rd}		402.59 kN
$V_{Rd} = \{0.18 \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_1 \cdot f_{ck})^{1/3} / \gamma_c + 0.15 \cdot \sigma_{cp}\} \cdot b_w \cdot d \geq (v_{min} + 0.15 \cdot \sigma_{cp}) \cdot b_w \cdot d$		OCCORRE ARMATURA A TAGLIO	
Resistenza sezioni armate a taglio			
Resistenza per rottura armatura a taglio	V_{Rsd}		528.74 kN
$V_{Rsd} = 0.9 \cdot d \cdot A_{sw} / s \cdot f_{yd} \cdot (\text{ctg}\alpha + \text{ctg}\theta) \cdot \sin\alpha$			
Resistenza per sezioni armate a taglio	V_{Rcd}		2107.94 kN
$V_{Rcd} = 0.9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f'_{cd} \cdot (\text{ctg}\alpha + \text{ctg}\theta) / (1 + \text{ctg}^2\theta)$		SEZIONE VERIFICATA	
$V_{RD} = \min(V_{Rsd}, V_{Rcd}) > V_{Ed}$		528.74 kN	

Verifica piedritti-mezzeria

DATI GENERALI SEZIONE IN C.A.

NOME SEZIONE: pedritti - camp

Descrizione Sezione:	
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Tipologia sezione:	Sezione generica
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Condizioni Ambientali:	Poco aggressive
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Zona non sismica

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C28/35	
	Resis. compr. di calcolo fcd:	158.60	daN/cm ²
	Resis. compr. ridotta fcd':	0.00	daN/cm ²
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
	Modulo Elastico Normale Ec:	323080	daN/cm ²
	Resis. media a trazione fctm:	27.60	daN/cm ²
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Rare:	168.00	daN/cm ²
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	168.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.400	mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	126.00	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.300	mm
ACCIAIO -	Tipo:	B450C	
	Resist. caratt. snervam. fyk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. caratt. rottura ftk:	4500.0	daN/cm ²
	Resist. snerv. di calcolo fyd:	3913.0	daN/cm ²
	Resist. ultima di calcolo ftd:	3913.0	daN/cm ²
	Deform. ultima di calcolo Epu:	0.068	
	Modulo Elastico Ef	2000000	daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \cdot \beta_2$:	1.00	
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \cdot \beta_2$:	0.50	
Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	3600.0	daN/cm ²	

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale
Classe Conglomerato:	C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-50.0	0.0
2	-50.0	90.0
3	50.0	90.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-42.0	8.0	22
2	-42.0	82.0	22
3	42.0	82.0	22
4	42.0	8.0	22

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
 N°Barra Ini. Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
 N°Barra Fin. Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
 N°Barre Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
 Ø Diametro in mm delle barre della generazione

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	2	3	3	22
2	4	1	3	22

ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baric. (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
 Vy Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
 Vx Componente del Taglio [daN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	34300	65000	0	0	0
2	26100	45000	0	0	0

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	38300	45000	0

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	40000	36000 (51083)	0 (0)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale in daN applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
 My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
 con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	38000	30000 (52668)	0 (0)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 6.9 cm
 Interferro netto minimo barre longitudinali: 18.8 cm

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
 N Sforzo normale assegnato [daN] nel baricentro sezione cls. (positivo se di compressione)
 Mx Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
 My Momento flettente assegnato [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 N ult Sforzo normale ultimo [daN] baricentrico (positivo se di compress.)
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 My ult Momento flettente ultimo [daNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 Mx ult Momento flettente ultimo [daNm] intorno all'asse X di riferimento della sezione
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N ult,Mx ult,My ult) e (N,Mx,My)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
 As Tesa Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N ult	Mx ult	My ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	34300	65000	0	34297	72557	0	1.116	----
2	S	26100	45000	0	26099	69476	0	1.544	----

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
 ec 3/7 Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
 Xc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
 Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.01295	50.0	90.0	0.00009	42.0	82.0	-0.03147	-42.0	8.0
2	0.00350	-0.01354	50.0	90.0	-0.00003	42.0	82.0	-0.03273	-42.0	8.0

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
 x/d Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000426428	-0.034878491	----	----
2	0.000000000	0.000441772	-0.036259457	----	----

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
 Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [daN/cm²]
 Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
 Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [daN/cm²]
 Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
 Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
 As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
 D barre Distanza tre le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
 Beta12 Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
--------	-----	--------	--------	--------	--------	--------	--------	---------	---------	---------	--------

1	S	58.5	-50.0	90.0	-2184	-21.0	8.0	2224	19.0	21.0	1.00
---	---	------	-------	------	-------	-------	-----	------	------	------	------

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	46.6	-50.0	90.0	-1532	-21.0	8.0	2224	19.0	21.0	0.50

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Ver. La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}
 Esito della verifica
 S1 Massima tensione [daN/cm²] di trazione del calcestruzzo, valutata in sezione non fessurata
 S2 Minima di trazione [daN/cm²] del cls. (in sezione non fessurata) nella fibra più interna dell'area Ac eff
 k2 = 0.4 per barre ad aderenza migliorata
 k3 = $(S1 + S2)/(2 \cdot S1)$ con riferimento all'area tesa Ac eff
 Ø Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff
 Cf Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
 Psi = $1 - \text{Beta}12 \cdot (Ssr/Ss)^2 = 1 - \text{Beta}12 \cdot (f_{ctm}/S2)^2 = 1 - \text{Beta}12 \cdot (M_{fess}/M)^2$
 e sm Deformazione unitaria media tra le fessure . Il valore limite = $0.4 \cdot Ss/Es$ è tra parentesi
 srm Distanza media tra le fessure [mm]
 wk Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = $1.7 \cdot e \cdot sm \cdot srm$. Valore limite tra parentesi
 MX fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [daNm]
 MY fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [daNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-19.5	-7.2	0.172	22	69.0	-0.007	0.00031 (0.00031)	357	0.186 (0.40)	51083	0

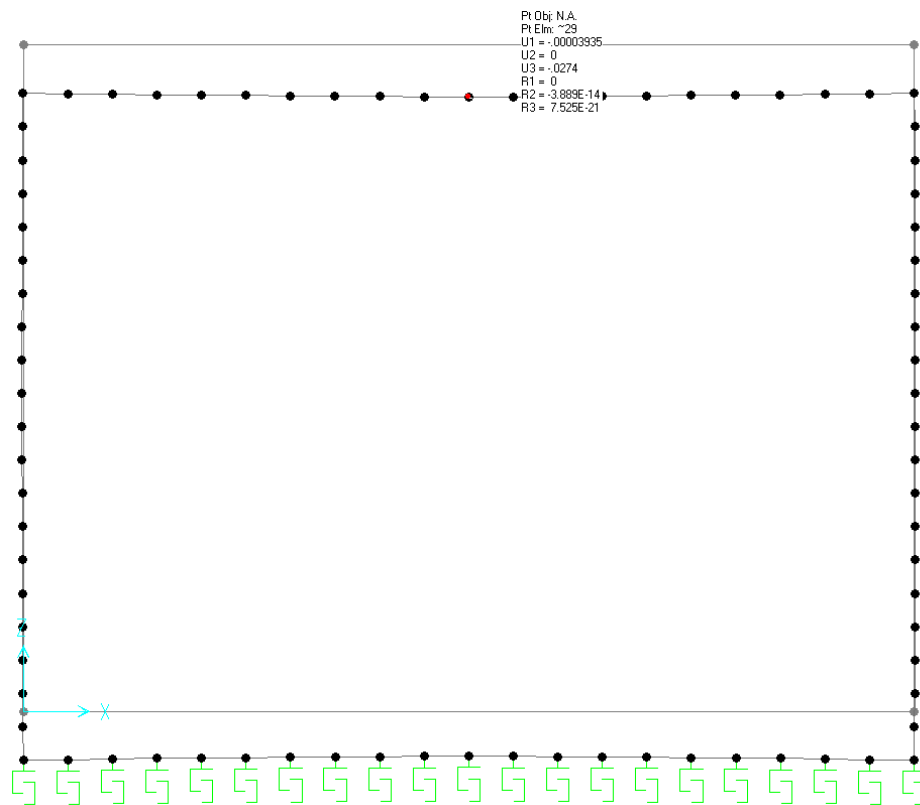
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	38.7	-50.0	90.0	-1172	-42.0	8.0	2224	19.0	21.0	0.50

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-15.7	-5.5	0.169	22	69.0	-0.541	0.00023 (0.00023)	354	0.141 (0.30)	52668	0

9.1.1 Verifica di deformazione



Nella combinazione quasi permanente lo spostamento in mezzeria espresso in m, come da grafico precedente è dato da: $0.027\text{m} = 2.7\text{cm}$

La deformata ammissibile da è pari a $L/250 = 850/250 = 3.4\text{cm}$

La verifica è soddisfatta.

9.1.2 Riepilogo armature

Elemento strutturale	Sezione	Armatura Principale	Arm. A taglio	Armatura secondaria
soletta inferiore	nodo piedritto	φ22/20 sup. φ22/10inf.	cavallotto φ22/100x100	φ16/20 sup. e inf.
soletta inferiore	campata	φ22/10 sup. φ22/20 inf.	–	φ16/20 sup. e inf.
soletta superiore	nodo piedritto	φ22/10 sup. φ22/20 inf.	cavallotto φ22/100x50	φ16/20 sup. e inf.
soletta superiore	campata	φ22/20 sup. φ22/10 inf.	–	φ16/20 sup. e inf.
piedritti	nodo inf. sup	φ22/10 est. φ22/20 int.	9 spille φ10/mq	φ16/20 est. e int.
piedritti	mezzeria	φ22/20 est. φ22/20 int.	9 spille φ10/mq	φ16/20 est. e int.

10. TABULATO DI CALCOLO

10.1.1 Involuppi

SAP2000 v14.1.0 7/10/17 12.04.31

Table: Element Forces - Frames

Frame	Station m	OutputCase	P KN	V2 KN	M3 KN-m
1	0.22500	ENVSLEf	-244.017	597.836	563.1002
1	0.47000	ENVSLEf	-244.017	603.961	416.2464
1	0.47000	ENVSLEf	-244.017	526.348	416.2464
1	0.94000	ENVSLEf	-244.017	538.098	198.4713
1	0.94000	ENVSLEf	-244.017	462.628	198.4713
1	1.41000	ENVSLEf	-244.017	474.378	18.1250
1	1.41000	ENVSLEf	-244.017	399.587	18.1250
1	1.88000	ENVSLEf	-244.017	411.337	-138.9462
1	1.88000	ENVSLEf	-244.017	337.206	-138.9462
1	2.35000	ENVSLEf	-244.017	348.956	-272.8516
1	2.35000	ENVSLEf	-244.017	275.425	-272.8516
1	2.82000	ENVSLEf	-244.017	287.175	-383.6842
1	2.82000	ENVSLEf	-244.017	214.149	-383.6842
1	3.29000	ENVSLEf	-244.017	225.899	-471.5063
1	3.29000	ENVSLEf	-244.017	153.254	-471.5063
1	3.76000	ENVSLEf	-244.017	165.004	-536.3381
1	3.76000	ENVSLEf	-244.017	92.591	-536.3381
1	4.23000	ENVSLEf	-244.017	104.341	-578.1488
1	4.23000	ENVSLEf	-244.017	33.914	-578.1488
1	4.70000	ENVSLEf	-244.017	45.664	-596.8497
1	4.70000	ENVSLEf	-244.017	-15.526	-596.8497
1	5.17000	ENVSLEf	-244.017	-3.776	-591.1279
1	5.17000	ENVSLEf	-244.017	-65.377	-591.1279
1	5.64000	ENVSLEf	-244.017	-53.627	-556.2200
1	5.64000	ENVSLEf	-244.017	-115.830	-556.2200
1	6.11000	ENVSLEf	-244.017	-104.080	-497.9333
1	6.11000	ENVSLEf	-244.017	-167.020	-497.9333
1	6.58000	ENVSLEf	-244.017	-155.270	-416.1119
1	6.58000	ENVSLEf	-244.017	-219.072	-416.1119
1	7.05000	ENVSLEf	-244.017	-207.322	-310.5460
1	7.05000	ENVSLEf	-244.017	-272.094	-310.5460
1	7.52000	ENVSLEf	-244.017	-260.344	-180.9800
1	7.52000	ENVSLEf	-244.017	-326.170	-180.9800
1	7.99000	ENVSLEf	-244.017	-314.420	-27.1244
1	7.99000	ENVSLEf	-244.017	-381.359	-27.1244
1	8.46000	ENVSLEf	-244.017	-369.609	151.3320
1	8.46000	ENVSLEf	-244.017	-437.684	151.3320
1	8.93000	ENVSLEf	-244.017	-425.934	398.4806
1	8.93000	ENVSLEf	-244.017	-492.142	398.4806
1	9.17500	ENVSLEf	-244.017	-486.017	545.7006
1	0.22500	ENVSLEf	-265.839	483.069	446.2777
1	0.47000	ENVSLEf	-265.839	489.194	326.4534
1	0.47000	ENVSLEf	-265.839	426.590	326.4534
1	0.94000	ENVSLEf	-265.839	438.340	114.3948
1	0.94000	ENVSLEf	-265.839	373.483	114.3948
1	1.41000	ENVSLEf	-265.839	385.233	-104.6988
1	1.41000	ENVSLEf	-265.839	321.095	-104.6988
1	1.88000	ENVSLEf	-265.839	332.845	-293.4782
1	1.88000	ENVSLEf	-265.839	269.407	-293.4782
1	2.35000	ENVSLEf	-265.839	281.157	-452.3730
1	2.35000	ENVSLEf	-265.839	218.369	-452.3730
1	2.82000	ENVSLEf	-265.839	230.119	-581.7795
1	2.82000	ENVSLEf	-265.839	167.902	-581.7795
1	3.29000	ENVSLEf	-265.839	179.652	-682.0444
1	3.29000	ENVSLEf	-265.839	117.902	-682.0444
1	3.76000	ENVSLEf	-265.839	129.652	-753.4508
1	3.76000	ENVSLEf	-265.839	68.249	-753.4508
1	4.23000	ENVSLEf	-265.839	79.999	-796.2087
1	4.23000	ENVSLEf	-265.839	18.809	-796.2087
1	4.70000	ENVSLEf	-265.839	30.559	-810.4469
1	4.70000	ENVSLEf	-265.839	-36.230	-810.4469
1	5.17000	ENVSLEf	-265.839	-24.480	-796.7897
1	5.17000	ENVSLEf	-265.839	-97.029	-796.7897
1	5.64000	ENVSLEf	-265.839	-85.279	-757.4680
1	5.64000	ENVSLEf	-265.839	-158.091	-757.4680
1	6.11000	ENVSLEf	-265.839	-146.341	-689.3098
1	6.11000	ENVSLEf	-265.839	-219.582	-689.3098
1	6.58000	ENVSLEf	-265.839	-207.832	-592.0134
1	6.58000	ENVSLEf	-265.839	-281.650	-592.0134
1	7.05000	ENVSLEf	-265.839	-269.900	-465.2029
1	7.05000	ENVSLEf	-265.839	-344.422	-465.2029
1	7.52000	ENVSLEf	-265.839	-332.672	-308.4379
1	7.52000	ENVSLEf	-265.839	-407.997	-308.4379

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	7.99000	ENVSLEf	-265.839	-396.247	-121.2270
1	7.99000	ENVSLEf	-265.839	-472.439	-121.2270
1	8.46000	ENVSLEf	-265.839	-460.689	88.3176
1	8.46000	ENVSLEf	-265.839	-537.769	88.3176
1	8.93000	ENVSLEf	-265.839	-526.019	291.2679
1	8.93000	ENVSLEf	-265.839	-605.435	291.2679
1	9.17500	ENVSLEf	-265.839	-599.310	411.8252
1	0.22500	ENVSUstr	-157.684	882.560	1070.3127
1	0.47000	ENVSUstr	-157.684	890.829	882.6383
1	0.47000	ENVSUstr	-157.684	777.876	882.6383
1	0.94000	ENVSUstr	-157.684	793.739	549.2564
1	0.94000	ENVSUstr	-157.684	684.980	549.2564
1	1.41000	ENVSUstr	-157.684	700.842	304.1966
1	1.41000	ENVSUstr	-157.684	592.957	304.1966
1	1.88000	ENVSUstr	-157.684	608.820	78.1765
1	1.88000	ENVSUstr	-157.684	524.891	78.1765
1	2.35000	ENVSUstr	-157.684	540.753	-127.2477
1	2.35000	ENVSUstr	-157.684	459.949	-127.2477
1	2.82000	ENVSUstr	-157.684	475.811	-293.4525
1	2.82000	ENVSUstr	-157.684	391.917	-293.4525
1	3.29000	ENVSUstr	-157.684	407.779	-389.0403
1	3.29000	ENVSUstr	-157.684	320.677	-389.0403
1	3.76000	ENVSUstr	-157.684	336.540	-462.2555
1	3.76000	ENVSUstr	-157.684	246.070	-462.2555
1	4.23000	ENVSUstr	-157.684	261.932	-512.8210
1	4.23000	ENVSUstr	-157.684	167.899	-512.8210
1	4.70000	ENVSUstr	-157.684	183.761	-540.4096
1	4.70000	ENVSUstr	-157.684	96.707	-540.4096
1	5.17000	ENVSUstr	-157.684	108.457	-542.0241
1	5.17000	ENVSUstr	-157.684	28.165	-542.0241
1	5.64000	ENVSUstr	-157.684	39.915	-506.9899
1	5.64000	ENVSUstr	-157.684	-44.591	-506.9899
1	6.11000	ENVSUstr	-157.684	-32.841	-448.5012
1	6.11000	ENVSUstr	-157.684	-121.774	-448.5012
1	6.58000	ENVSUstr	-157.684	-110.024	-366.4148
1	6.58000	ENVSUstr	-157.684	-203.593	-366.4148
1	7.05000	ENVSUstr	-157.684	-191.843	-260.5388
1	7.05000	ENVSUstr	-157.684	-260.726	-260.5388
1	7.52000	ENVSUstr	-157.684	-248.976	-130.6408
1	7.52000	ENVSUstr	-157.684	-317.789	-130.6408
1	7.99000	ENVSUstr	-157.684	-306.039	23.5408
1	7.99000	ENVSUstr	-157.684	-376.482	23.5408
1	8.46000	ENVSUstr	-157.684	-364.732	202.2835
1	8.46000	ENVSUstr	-157.684	-436.841	202.2835
1	8.93000	ENVSUstr	-157.684	-425.091	566.7498
1	8.93000	ENVSUstr	-157.684	-492.132	566.7498
1	9.17500	ENVSUstr	-157.684	-486.007	783.9900
1	0.22500	ENVSUstr	-364.249	479.375	443.4501
1	0.47000	ENVSUstr	-364.249	485.500	323.6282
1	0.47000	ENVSUstr	-364.249	426.565	323.6282
1	0.94000	ENVSUstr	-364.249	438.315	102.4595
1	0.94000	ENVSUstr	-364.249	373.449	102.4595
1	1.41000	ENVSUstr	-364.249	385.199	-220.6225
1	1.41000	ENVSUstr	-364.249	321.056	-220.6225
1	1.88000	ENVSUstr	-364.249	332.806	-498.8988
1	1.88000	ENVSUstr	-364.249	269.368	-498.8988
1	2.35000	ENVSUstr	-364.249	281.118	-733.0474
1	2.35000	ENVSUstr	-364.249	218.333	-733.0474
1	2.82000	ENVSUstr	-364.249	230.083	-923.6903
1	2.82000	ENVSUstr	-364.249	167.871	-923.6903
1	3.29000	ENVSUstr	-364.249	179.621	-1071.3690
1	3.29000	ENVSUstr	-364.249	117.878	-1071.3690
1	3.76000	ENVSUstr	-364.249	129.628	-1176.5253
1	3.76000	ENVSUstr	-364.249	68.234	-1176.5253
1	4.23000	ENVSUstr	-364.249	79.984	-1239.4855
1	4.23000	ENVSUstr	-364.249	18.804	-1239.4855
1	4.70000	ENVSUstr	-364.249	30.554	-1260.4497
1	4.70000	ENVSUstr	-364.249	-52.707	-1260.4497
1	5.17000	ENVSUstr	-364.249	-36.844	-1240.7928
1	5.17000	ENVSUstr	-364.249	-142.392	-1240.7928
1	5.64000	ENVSUstr	-364.249	-126.529	-1185.5640
1	5.64000	ENVSUstr	-364.249	-232.472	-1185.5640
1	6.11000	ENVSUstr	-364.249	-216.609	-1140.8944
1	6.11000	ENVSUstr	-364.249	-323.196	-1140.8944
1	6.58000	ENVSUstr	-364.249	-307.333	-1058.0602
1	6.58000	ENVSUstr	-364.249	-414.788	-1058.0602
1	7.05000	ENVSUstr	-364.249	-398.926	-928.5075
1	7.05000	ENVSUstr	-364.249	-507.442	-928.5075
1	7.52000	ENVSUstr	-364.249	-491.579	-749.8509
1	7.52000	ENVSUstr	-364.249	-601.306	-749.8509
1	7.99000	ENVSUstr	-364.249	-585.443	-519.6039
1	7.99000	ENVSUstr	-364.249	-696.479	-519.6039
1	8.46000	ENVSUstr	-364.249	-680.617	-235.1972
1	8.46000	ENVSUstr	-364.249	-792.998	-235.1972
1	8.93000	ENVSUstr	-364.249	-777.136	35.1288

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	8.93000	ENVSLUstr	-364.249	-894.146	35.1288
1	9.17500	ENVSLUstr	-364.249	-885.878	203.0030
1	0.22500	ENVSLUsisma	-77.206	553.057	1197.4450
1	0.47000	ENVSLUsisma	-77.206	559.182	1082.0350
1	0.47000	ENVSLUsisma	-77.206	503.504	1082.0350
1	0.94000	ENVSLUsisma	-77.206	515.254	869.6210
1	0.94000	ENVSLUsisma	-77.206	467.383	869.6210
1	1.41000	ENVSLUsisma	-77.206	479.133	659.1174
1	1.41000	ENVSLUsisma	-77.206	459.497	659.1174
1	1.88000	ENVSLUsisma	-77.206	471.247	450.3911
1	1.88000	ENVSLUsisma	-77.206	444.889	450.3911
1	2.35000	ENVSLUsisma	-77.206	456.639	246.6656
1	2.35000	ENVSLUsisma	-77.206	423.648	246.6656
1	2.82000	ENVSLUsisma	-77.206	435.398	51.1181
1	2.82000	ENVSLUsisma	-77.206	395.818	51.1181
1	3.29000	ENVSLUsisma	-77.206	407.568	-133.0991
1	3.29000	ENVSLUsisma	-77.206	361.398	-133.0991
1	3.76000	ENVSLUsisma	-77.206	373.148	-302.8377
1	3.76000	ENVSLUsisma	-77.206	320.345	-302.8377
1	4.23000	ENVSLUsisma	-77.206	332.095	-454.9347
1	4.23000	ENVSLUsisma	-77.206	273.399	-454.9347
1	4.70000	ENVSLUsisma	-77.206	285.149	-586.1936
1	4.70000	ENVSLUsisma	-77.206	222.200	-586.1936
1	5.17000	ENVSLUsisma	-77.206	233.950	-692.9816
1	5.17000	ENVSLUsisma	-77.206	164.000	-692.9816
1	5.64000	ENVSLUsisma	-77.206	175.750	-692.5562
1	5.64000	ENVSLUsisma	-77.206	98.594	-692.5562
1	6.11000	ENVSLUsisma	-77.206	110.344	-660.0246
1	6.11000	ENVSLUsisma	-77.206	25.800	-660.0246
1	6.58000	ENVSLUsisma	-77.206	37.550	-598.4607
1	6.58000	ENVSLUsisma	-77.206	-54.575	-598.4607
1	7.05000	ENVSLUsisma	-77.206	-42.825	-506.6425
1	7.05000	ENVSLUsisma	-77.206	-142.730	-506.6425
1	7.52000	ENVSLUsisma	-77.206	-130.980	-383.2832
1	7.52000	ENVSLUsisma	-77.206	-238.858	-383.2832
1	7.99000	ENVSLUsisma	-77.206	-227.108	-227.0401
1	7.99000	ENVSLUsisma	-77.206	-343.137	-227.0401
1	8.46000	ENVSLUsisma	-77.206	-331.387	-36.5279
1	8.46000	ENVSLUsisma	-77.206	-455.726	-36.5279
1	8.93000	ENVSLUsisma	-77.206	-443.976	203.0016
1	8.93000	ENVSLUsisma	-77.206	-565.992	203.0016
1	9.17500	ENVSLUsisma	-77.206	-559.867	349.1542
1	0.22500	ENVSLUsisma	-211.187	433.903	690.3305
1	0.47000	ENVSLUsisma	-211.187	440.028	562.3160
1	0.47000	ENVSLUsisma	-211.187	438.324	562.3160
1	0.94000	ENVSLUsisma	-211.187	450.074	334.4047
1	0.94000	ENVSLUsisma	-211.187	431.501	334.4047
1	1.41000	ENVSLUsisma	-211.187	443.251	116.5951
1	1.41000	ENVSLUsisma	-211.187	388.125	116.5951
1	1.88000	ENVSLUsisma	-211.187	399.875	-79.1196
1	1.88000	ENVSLUsisma	-211.187	343.320	-79.1196
1	2.35000	ENVSLUsisma	-211.187	355.070	-252.0981
1	2.35000	ENVSLUsisma	-211.187	297.070	-252.0981
1	2.82000	ENVSLUsisma	-211.187	308.820	-401.6883
1	2.82000	ENVSLUsisma	-211.187	249.323	-401.6883
1	3.29000	ENVSLUsisma	-211.187	261.073	-527.2101
1	3.29000	ENVSLUsisma	-211.187	199.994	-527.2101
1	3.76000	ENVSLUsisma	-211.187	211.744	-627.9391
1	3.76000	ENVSLUsisma	-211.187	148.972	-627.9391
1	4.23000	ENVSLUsisma	-211.187	160.722	-703.0940
1	4.23000	ENVSLUsisma	-211.187	96.126	-703.0940
1	4.70000	ENVSLUsisma	-211.187	107.876	-751.8259
1	4.70000	ENVSLUsisma	-211.187	39.578	-751.8259
1	5.17000	ENVSLUsisma	-211.187	51.328	-773.4039
1	5.17000	ENVSLUsisma	-211.187	-20.836	-773.4039
1	5.64000	ENVSLUsisma	-211.187	-9.086	-845.4986
1	5.64000	ENVSLUsisma	-211.187	-83.556	-845.4986
1	6.11000	ENVSLUsisma	-211.187	-71.806	-889.5456
1	6.11000	ENVSLUsisma	-211.187	-148.754	-889.5456
1	6.58000	ENVSLUsisma	-211.187	-137.004	-897.8646
1	6.58000	ENVSLUsisma	-211.187	-216.590	-897.8646
1	7.05000	ENVSLUsisma	-211.187	-204.840	-866.9042
1	7.05000	ENVSLUsisma	-211.187	-287.213	-866.9042
1	7.52000	ENVSLUsisma	-211.187	-275.463	-793.0157
1	7.52000	ENVSLUsisma	-211.187	-360.748	-793.0157
1	7.99000	ENVSLUsisma	-211.187	-348.998	-672.4565
1	7.99000	ENVSLUsisma	-211.187	-437.292	-672.4565
1	8.46000	ENVSLUsisma	-211.187	-425.542	-504.5689
1	8.46000	ENVSLUsisma	-211.187	-516.905	-504.5689
1	8.93000	ENVSLUsisma	-211.187	-505.155	-293.1388
1	8.93000	ENVSLUsisma	-211.187	-609.852	-293.1388
1	9.17500	ENVSLUsisma	-211.187	-603.727	-152.5863
1	0.22500	ENVSLer	-185.811	653.740	778.7759
1	0.47000	ENVSLer	-185.811	659.865	639.5273
1	0.47000	ENVSLer	-185.811	575.964	639.5273

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	0.94000	ENVSLer	-185.811	587.714	392.6396
1	0.94000	ENVSLer	-185.811	506.071	392.6396
1	1.41000	ENVSLer	-185.811	517.821	165.7067
1	1.41000	ENVSLer	-185.811	436.968	165.7067
1	1.88000	ENVSLer	-185.811	448.718	-40.2760
1	1.88000	ENVSLer	-185.811	385.725	-40.2760
1	2.35000	ENVSLer	-185.811	397.475	-224.3282
1	2.35000	ENVSLer	-185.811	336.966	-224.3282
1	2.82000	ENVSLer	-185.811	348.716	-362.0658
1	2.82000	ENVSLer	-185.811	286.054	-362.0658
1	3.29000	ENVSLer	-185.811	297.804	-453.8883
1	3.29000	ENVSLer	-185.811	232.898	-453.8883
1	3.76000	ENVSLer	-185.811	244.648	-523.0835
1	3.76000	ENVSLer	-185.811	177.379	-523.0835
1	4.23000	ENVSLer	-185.811	189.129	-569.1099
1	4.23000	ENVSLer	-185.811	119.351	-569.1099
1	4.70000	ENVSLer	-185.811	131.101	-587.8187
1	4.70000	ENVSLer	-185.811	58.700	-587.8187
1	5.17000	ENVSLer	-185.811	70.450	-582.0890
1	5.17000	ENVSLer	-185.811	-4.756	-582.0890
1	5.64000	ENVSLer	-185.811	6.994	-547.1579
1	5.64000	ENVSLer	-185.811	-71.257	-547.1579
1	6.11000	ENVSLer	-185.811	-59.507	-488.8340
1	6.11000	ENVSLer	-185.811	-140.996	-488.8340
1	6.58000	ENVSLer	-185.811	-129.246	-406.9638
1	6.58000	ENVSLer	-185.811	-211.708	-406.9638
1	7.05000	ENVSLer	-185.811	-199.958	-301.3408
1	7.05000	ENVSLer	-185.811	-266.052	-301.3408
1	7.52000	ENVSLer	-185.811	-254.302	-171.7137
1	7.52000	ENVSLer	-185.811	-321.720	-171.7137
1	7.99000	ENVSLer	-185.811	-309.970	-17.7980
1	7.99000	ENVSLer	-185.811	-378.776	-17.7980
1	8.46000	ENVSLer	-185.811	-367.026	160.7111
1	8.46000	ENVSLer	-185.811	-437.248	160.7111
1	8.93000	ENVSLer	-185.811	-425.498	417.3957
1	8.93000	ENVSLer	-185.811	-492.108	417.3957
1	9.17500	ENVSLer	-185.811	-485.983	578.3122
1	0.22500	ENVSLer	-271.982	481.104	436.8522
1	0.47000	ENVSLer	-271.982	487.229	317.0361
1	0.47000	ENVSLer	-271.982	426.508	317.0361
1	0.94000	ENVSLer	-271.982	438.258	105.0158
1	0.94000	ENVSLer	-271.982	373.371	105.0158
1	1.41000	ENVSLer	-271.982	385.121	-129.5212
1	1.41000	ENVSLer	-271.982	320.967	-129.5212
1	1.88000	ENVSLer	-271.982	332.717	-335.8699
1	1.88000	ENVSLer	-271.982	269.277	-335.8699
1	2.35000	ENVSLer	-271.982	281.027	-509.5356
1	2.35000	ENVSLer	-271.982	218.248	-509.5356
1	2.82000	ENVSLer	-271.982	229.998	-650.9600
1	2.82000	ENVSLer	-271.982	167.798	-650.9600
1	3.29000	ENVSLer	-271.982	179.548	-760.5289
1	3.29000	ENVSLer	-271.982	117.823	-760.5289
1	3.76000	ENVSLer	-271.982	129.573	-838.5576
1	3.76000	ENVSLer	-271.982	68.199	-838.5576
1	4.23000	ENVSLer	-271.982	79.949	-885.2793
1	4.23000	ENVSLer	-271.982	18.792	-885.2793
1	4.70000	ENVSLer	-271.982	30.542	-900.8371
1	4.70000	ENVSLer	-271.982	-39.038	-900.8371
1	5.17000	ENVSLer	-271.982	-27.288	-885.8603
1	5.17000	ENVSLer	-271.982	-105.463	-885.8603
1	5.64000	ENVSLer	-271.982	-93.713	-842.5748
1	5.64000	ENVSLer	-271.982	-172.181	-842.5748
1	6.11000	ENVSLer	-271.982	-160.431	-807.1192
1	6.11000	ENVSLer	-271.982	-239.378	-807.1192
1	6.58000	ENVSLer	-271.982	-227.628	-743.6121
1	6.58000	ENVSLer	-271.982	-307.219	-743.6121
1	7.05000	ENVSLer	-271.982	-295.469	-645.7192
1	7.05000	ENVSLer	-271.982	-375.849	-645.7192
1	7.52000	ENVSLer	-271.982	-364.099	-511.7514
1	7.52000	ENVSLer	-271.982	-445.379	-511.7514
1	7.99000	ENVSLer	-271.982	-433.629	-339.9491
1	7.99000	ENVSLer	-271.982	-515.882	-339.9491
1	8.46000	ENVSLer	-271.982	-504.132	-128.4962
1	8.46000	ENVSLer	-271.982	-587.385	-128.4962
1	8.93000	ENVSLer	-271.982	-575.635	124.4626
1	8.93000	ENVSLer	-271.982	-661.339	124.4626
1	9.17500	ENVSLer	-271.982	-655.214	279.6254
1	0.22500	ENVSLer	-253.403	486.109	472.1978
1	0.47000	ENVSLer	-253.403	492.234	352.3509
1	0.47000	ENVSLer	-253.403	426.813	352.3509
1	0.94000	ENVSLer	-253.403	438.563	148.9873
1	0.94000	ENVSLer	-253.403	373.791	148.9873
1	1.41000	ENVSLer	-253.403	385.541	-29.4559
1	1.41000	ENVSLer	-253.403	321.446	-29.4559
1	1.88000	ENVSLer	-253.403	333.196	-183.2966

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	1.88000	ENVSLEq	-253.403	269.765	-183.2966
1	2.35000	ENVSLEq	-253.403	281.515	-312.8473
1	2.35000	ENVSLEq	-253.403	218.703	-312.8473
1	2.82000	ENVSLEq	-253.403	230.453	-418.3990
1	2.82000	ENVSLEq	-253.403	168.187	-418.3990
1	3.29000	ENVSLEq	-253.403	179.937	-500.2082
1	3.29000	ENVSLEq	-253.403	118.119	-500.2082
1	3.76000	ENVSLEq	-253.403	129.869	-558.4855
1	3.76000	ENVSLEq	-253.403	68.385	-558.4855
1	4.23000	ENVSLEq	-253.403	80.135	-593.3877
1	4.23000	ENVSLEq	-253.403	18.855	-593.3877
1	4.70000	ENVSLEq	-253.403	30.605	-605.0109
1	4.70000	ENVSLEq	-253.403	-30.563	-605.0109
1	5.17000	ENVSLEq	-253.403	-18.813	-593.3877
1	5.17000	ENVSLEq	-253.403	-80.011	-593.3877
1	5.64000	ENVSLEq	-253.403	-68.261	-558.4855
1	5.64000	ENVSLEq	-253.403	-129.672	-558.4855
1	6.11000	ENVSLEq	-253.403	-117.922	-500.2082
1	6.11000	ENVSLEq	-253.403	-179.678	-500.2082
1	6.58000	ENVSLEq	-253.403	-167.928	-418.3990
1	6.58000	ENVSLEq	-253.403	-230.150	-418.3990
1	7.05000	ENVSLEq	-253.403	-218.400	-312.8473
1	7.05000	ENVSLEq	-253.403	-281.189	-312.8473
1	7.52000	ENVSLEq	-253.403	-269.439	-183.2966
1	7.52000	ENVSLEq	-253.403	-332.877	-183.2966
1	7.99000	ENVSLEq	-253.403	-321.127	-29.4559
1	7.99000	ENVSLEq	-253.403	-385.261	-29.4559
1	8.46000	ENVSLEq	-253.403	-373.511	148.9873
1	8.46000	ENVSLEq	-253.403	-438.360	148.9873
1	8.93000	ENVSLEq	-253.403	-426.610	352.3509
1	8.93000	ENVSLEq	-253.403	-492.150	352.3509
1	9.17500	ENVSLEq	-253.403	-486.025	472.1978
1	0.22500	ENVSLEq	-259.528	486.025	448.6341
1	0.47000	ENVSLEq	-259.528	492.150	328.8077
1	0.47000	ENVSLEq	-259.528	426.610	328.8077
1	0.94000	ENVSLEq	-259.528	438.360	125.5398
1	0.94000	ENVSLEq	-259.528	373.511	125.5398
1	1.41000	ENVSLEq	-259.528	385.261	-52.7717
1	1.41000	ENVSLEq	-259.528	321.127	-52.7717
1	1.88000	ENVSLEq	-259.528	332.877	-206.4624
1	1.88000	ENVSLEq	-259.528	269.439	-206.4624
1	2.35000	ENVSLEq	-259.528	281.189	-335.8602
1	2.35000	ENVSLEq	-259.528	218.400	-335.8602
1	2.82000	ENVSLEq	-259.528	230.150	-441.2692
1	2.82000	ENVSLEq	-259.528	167.928	-441.2692
1	3.29000	ENVSLEq	-259.528	179.678	-522.9565
1	3.29000	ENVSLEq	-259.528	117.922	-522.9565
1	3.76000	ENVSLEq	-259.528	129.672	-581.1409
1	3.76000	ENVSLEq	-259.528	68.261	-581.1409
1	4.23000	ENVSLEq	-259.528	80.011	-615.9849
1	4.23000	ENVSLEq	-259.528	18.813	-615.9849
1	4.70000	ENVSLEq	-259.528	30.563	-627.5884
1	4.70000	ENVSLEq	-259.528	-30.605	-627.5884
1	5.17000	ENVSLEq	-259.528	-18.855	-615.9849
1	5.17000	ENVSLEq	-259.528	-80.135	-615.9849
1	5.64000	ENVSLEq	-259.528	-68.385	-581.1409
1	5.64000	ENVSLEq	-259.528	-129.869	-581.1409
1	6.11000	ENVSLEq	-259.528	-118.119	-522.9565
1	6.11000	ENVSLEq	-259.528	-179.937	-522.9565
1	6.58000	ENVSLEq	-259.528	-168.187	-441.2692
1	6.58000	ENVSLEq	-259.528	-230.453	-441.2692
1	7.05000	ENVSLEq	-259.528	-218.703	-335.8602
1	7.05000	ENVSLEq	-259.528	-281.151	-335.8602
1	7.52000	ENVSLEq	-259.528	-269.765	-206.4624
1	7.52000	ENVSLEq	-259.528	-333.196	-206.4624
1	7.99000	ENVSLEq	-259.528	-321.446	-52.7717
1	7.99000	ENVSLEq	-259.528	-385.541	-52.7717
1	8.46000	ENVSLEq	-259.528	-373.791	125.5398
1	8.46000	ENVSLEq	-259.528	-438.563	125.5398
1	8.93000	ENVSLEq	-259.528	-426.813	328.8077
1	8.93000	ENVSLEq	-259.528	-492.234	328.8077
1	9.17500	ENVSLEq	-259.528	-486.109	448.6341
2	0.25000	ENVSLEf	-502.818	-227.893	-494.4850
2	0.35250	ENVSLEf	-500.512	-219.280	-471.2079
2	0.35250	ENVSLEf	-500.512	-219.280	-471.2079
2	0.70500	ENVSLEf	-492.581	-190.345	-397.8037
2	0.70500	ENVSLEf	-492.581	-190.345	-397.8037
2	1.05750	ENVSLEf	-484.650	-162.471	-334.4121
2	1.05750	ENVSLEf	-484.650	-162.471	-334.4121
2	1.41000	ENVSLEf	-476.718	-135.658	-280.6590
2	1.41000	ENVSLEf	-476.718	-135.658	-280.6590
2	1.76250	ENVSLEf	-468.787	-109.906	-236.1705
2	1.76250	ENVSLEf	-468.787	-109.906	-236.1705
2	2.11500	ENVSLEf	-460.856	-85.216	-200.3738
2	2.11500	ENVSLEf	-460.856	-85.216	-200.3738

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	2.46750	ENVSLef	-452.925	-61.586	-167.7997
2	2.46750	ENVSLef	-452.925	-61.586	-167.7997
2	2.82000	ENVSLef	-444.993	-39.017	-144.0041
2	2.82000	ENVSLef	-444.993	-39.017	-144.0041
2	3.17250	ENVSLef	-437.062	-17.509	-128.6129
2	3.17250	ENVSLef	-437.062	-17.509	-128.6129
2	3.52500	ENVSLef	-429.131	2.938	-121.2521
2	3.52500	ENVSLef	-429.131	2.938	-121.2521
2	3.87750	ENVSLef	-421.200	23.021	-121.3492
2	3.87750	ENVSLef	-421.200	23.021	-121.3492
2	4.23000	ENVSLef	-413.268	42.246	-126.3365
2	4.23000	ENVSLef	-413.268	42.246	-126.3365
2	4.58250	ENVSLef	-405.337	60.411	-138.2323
2	4.58250	ENVSLef	-405.337	60.411	-138.2323
2	4.93500	ENVSLef	-397.406	77.515	-156.6625
2	4.93500	ENVSLef	-397.406	77.515	-156.6625
2	5.28750	ENVSLef	-389.475	93.557	-181.2530
2	5.28750	ENVSLef	-389.475	93.557	-181.2530
2	5.64000	ENVSLef	-381.543	108.539	-211.6299
2	5.64000	ENVSLef	-381.543	108.539	-211.6299
2	5.99250	ENVSLef	-373.612	122.460	-247.4191
2	5.99250	ENVSLef	-373.612	122.460	-247.4191
2	6.34500	ENVSLef	-365.681	135.319	-288.2467
2	6.34500	ENVSLef	-365.681	135.319	-288.2467
2	6.69750	ENVSLef	-357.750	147.118	-333.7387
2	6.69750	ENVSLef	-357.750	147.118	-333.7387
2	6.82500	ENVSLef	-354.881	151.124	-351.2693
2	0.25000	ENVSLef	-625.938	-264.786	-631.8380
2	0.35250	ENVSLef	-623.631	-255.649	-606.8473
2	0.35250	ENVSLef	-623.631	-255.649	-606.8473
2	0.70500	ENVSLef	-615.700	-224.910	-527.7551
2	0.70500	ENVSLef	-615.700	-224.910	-527.7551
2	1.05750	ENVSLef	-607.769	-195.232	-458.9935
2	1.05750	ENVSLef	-607.769	-195.232	-458.9935
2	1.41000	ENVSLef	-599.838	-166.615	-400.1884
2	1.41000	ENVSLef	-599.838	-166.615	-400.1884
2	1.76250	ENVSLef	-591.906	-139.059	-350.9658
2	1.76250	ENVSLef	-591.906	-139.059	-350.9658
2	2.11500	ENVSLef	-583.975	-112.564	-311.0511
2	2.11500	ENVSLef	-583.975	-112.564	-311.0511
2	2.46750	ENVSLef	-576.044	-87.130	-282.6178
2	2.46750	ENVSLef	-576.044	-87.130	-282.6178
2	2.82000	ENVSLef	-568.113	-62.757	-262.3270
2	2.82000	ENVSLef	-568.113	-62.757	-262.3270
2	3.17250	ENVSLef	-560.181	-39.445	-249.8048
2	3.17250	ENVSLef	-560.181	-39.445	-249.8048
2	3.52500	ENVSLef	-552.250	-17.194	-244.6770
2	3.52500	ENVSLef	-552.250	-17.194	-244.6770
2	3.87750	ENVSLef	-544.319	3.996	-246.7684
2	3.87750	ENVSLef	-544.319	3.996	-246.7684
2	4.23000	ENVSLef	-536.388	24.125	-257.8983
2	4.23000	ENVSLef	-536.387	24.125	-257.8983
2	4.58250	ENVSLef	-528.456	43.192	-275.3006
2	4.58250	ENVSLef	-528.456	43.192	-275.3006
2	4.93500	ENVSLef	-520.525	61.199	-298.6014
2	4.93500	ENVSLef	-520.525	61.199	-298.6014
2	5.28750	ENVSLef	-512.594	78.145	-327.4266
2	5.28750	ENVSLef	-512.594	78.145	-327.4266
2	5.64000	ENVSLef	-504.663	92.473	-361.4022
2	5.64000	ENVSLef	-504.662	92.473	-361.4022
2	5.99250	ENVSLef	-496.731	105.492	-400.1543
2	5.99250	ENVSLef	-496.731	105.492	-400.1543
2	6.34500	ENVSLef	-488.800	117.451	-443.3087
2	6.34500	ENVSLef	-488.800	117.451	-443.3087
2	6.69750	ENVSLef	-480.869	128.348	-492.1029
2	6.69750	ENVSLef	-480.869	128.348	-492.1029
2	6.82500	ENVSLef	-478.000	132.029	-511.1173
2	0.25000	ENVSLUstr	-496.529	-223.553	-491.8388
2	0.35250	ENVSLUstr	-494.223	-214.940	-468.6371
2	0.35250	ENVSLUstr	-494.223	-214.940	-468.6371
2	0.70500	ENVSLUstr	-486.291	-186.005	-391.9073
2	0.70500	ENVSLUstr	-486.291	-186.005	-391.9073
2	1.05750	ENVSLUstr	-478.360	-158.131	-308.0969
2	1.05750	ENVSLUstr	-478.360	-158.131	-308.0969
2	1.41000	ENVSLUstr	-470.429	-131.319	-237.2986
2	1.41000	ENVSLUstr	-470.429	-131.319	-237.2986
2	1.76250	ENVSLUstr	-462.498	-105.567	-179.0074
2	1.76250	ENVSLUstr	-462.498	-105.567	-179.0074
2	2.11500	ENVSLUstr	-454.566	-80.876	-132.2713
2	2.11500	ENVSLUstr	-454.566	-80.876	-132.2713
2	2.46750	ENVSLUstr	-446.635	-57.246	-85.1213
2	2.46750	ENVSLUstr	-446.635	-57.246	-85.1213
2	2.82000	ENVSLUstr	-438.704	-34.677	-50.3945
2	2.82000	ENVSLUstr	-438.704	-34.677	-50.3945
2	3.17250	ENVSLUstr	-430.773	-13.169	-27.5860

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	3.17250	ENVSLUstr	-430.773	-13.169	-27.5860
2	3.52500	ENVSLUstr	-422.841	11.357	-16.1910
2	3.52500	ENVSLUstr	-422.841	11.357	-16.1910
2	3.87750	ENVSLUstr	-414.910	39.097	-15.4661
2	3.87750	ENVSLUstr	-414.910	39.097	-15.4661
2	4.23000	ENVSLUstr	-406.979	65.862	-22.2743
2	4.23000	ENVSLUstr	-406.979	65.862	-22.2743
2	4.58250	ENVSLUstr	-399.048	91.195	-38.9813
2	4.58250	ENVSLUstr	-399.048	91.195	-38.9813
2	4.93500	ENVSLUstr	-391.116	115.096	-65.0820
2	4.93500	ENVSLUstr	-391.116	115.096	-65.0820
2	5.28750	ENVSLUstr	-383.185	137.565	-100.0715
2	5.28750	ENVSLUstr	-383.185	137.565	-100.0715
2	5.64000	ENVSLUstr	-375.254	158.601	-143.4451
2	5.64000	ENVSLUstr	-375.254	158.601	-143.4451
2	5.99250	ENVSLUstr	-367.323	178.204	-175.4353
2	5.99250	ENVSLUstr	-367.323	178.204	-175.4353
2	6.34500	ENVSLUstr	-359.391	196.376	-205.7958
2	6.34500	ENVSLUstr	-359.391	196.376	-205.7958
2	6.69750	ENVSLUstr	-351.460	213.115	-227.6369
2	6.69750	ENVSLUstr	-351.460	213.115	-227.6369
2	6.82500	ENVSLUstr	-348.591	218.816	-235.5777
2	0.25000	ENVSLUstr	-924.804	-426.445	-1130.4976
2	0.35250	ENVSLUstr	-921.691	-414.228	-1087.4141
2	0.35250	ENVSLUstr	-921.691	-414.228	-1087.4141
2	0.70500	ENVSLUstr	-910.983	-373.136	-952.2680
2	0.70500	ENVSLUstr	-910.983	-373.136	-952.2680
2	1.05750	ENVSLUstr	-900.276	-333.477	-848.4474
2	1.05750	ENVSLUstr	-900.276	-333.477	-848.4474
2	1.41000	ENVSLUstr	-889.569	-295.250	-754.9809
2	1.41000	ENVSLUstr	-889.569	-295.250	-754.9809
2	1.76250	ENVSLUstr	-878.862	-258.455	-671.4943
2	1.76250	ENVSLUstr	-878.862	-258.455	-671.4943
2	2.11500	ENVSLUstr	-868.155	-223.093	-597.8372
2	2.11500	ENVSLUstr	-868.155	-223.093	-597.8372
2	2.46750	ENVSLUstr	-857.447	-189.163	-539.3678
2	2.46750	ENVSLUstr	-857.447	-189.163	-539.3678
2	2.82000	ENVSLUstr	-846.740	-156.665	-500.9440
2	2.82000	ENVSLUstr	-846.740	-156.665	-500.9440
2	3.17250	ENVSLUstr	-836.033	-125.600	-487.4708
2	3.17250	ENVSLUstr	-836.033	-125.600	-487.4708
2	3.52500	ENVSLUstr	-825.326	-100.047	-481.3920
2	3.52500	ENVSLUstr	-825.326	-100.047	-481.3920
2	3.87750	ENVSLUstr	-814.619	-78.632	-482.5721
2	3.87750	ENVSLUstr	-814.619	-78.632	-482.5721
2	4.23000	ENVSLUstr	-803.912	-58.277	-493.2691
2	4.23000	ENVSLUstr	-803.911	-58.277	-493.2691
2	4.58250	ENVSLUstr	-793.204	-38.984	-510.2386
2	4.58250	ENVSLUstr	-793.204	-38.984	-510.2386
2	4.93500	ENVSLUstr	-782.497	-20.752	-533.1065
2	4.93500	ENVSLUstr	-782.497	-20.752	-533.1065
2	5.28750	ENVSLUstr	-771.790	-3.580	-561.4989
2	5.28750	ENVSLUstr	-771.790	-3.580	-561.4989
2	5.64000	ENVSLUstr	-761.083	10.778	-595.0417
2	5.64000	ENVSLUstr	-761.083	10.778	-595.0417
2	5.99250	ENVSLUstr	-750.376	23.798	-633.3609
2	5.99250	ENVSLUstr	-750.376	23.798	-633.3609
2	6.34500	ENVSLUstr	-739.668	35.756	-676.0825
2	6.34500	ENVSLUstr	-739.668	35.756	-676.0825
2	6.69750	ENVSLUstr	-728.961	46.654	-741.1311
2	6.69750	ENVSLUstr	-728.961	46.654	-741.1311
2	6.82500	ENVSLUstr	-725.088	50.334	-767.9588
2	0.25000	ENVSLUsisma	-419.500	-320.285	-723.1994
2	0.35250	ENVSLUsisma	-417.117	-310.436	-690.7676
2	0.35250	ENVSLUsisma	-417.117	-310.436	-690.7676
2	0.70500	ENVSLUsisma	-408.922	-277.250	-586.8473
2	0.70500	ENVSLUsisma	-408.922	-277.250	-586.8473
2	1.05750	ENVSLUsisma	-400.726	-245.125	-494.4381
2	1.05750	ENVSLUsisma	-400.726	-245.125	-494.4381
2	1.41000	ENVSLUsisma	-392.530	-214.061	-413.1659
2	1.41000	ENVSLUsisma	-392.530	-214.061	-413.1659
2	1.76250	ENVSLUsisma	-384.335	-184.058	-342.6569
2	1.76250	ENVSLUsisma	-384.335	-184.058	-342.6569
2	2.11500	ENVSLUsisma	-376.139	-155.116	-282.4706
2	2.11500	ENVSLUsisma	-376.139	-155.116	-282.4706
2	2.46750	ENVSLUsisma	-367.944	-127.235	-227.1814
2	2.46750	ENVSLUsisma	-367.944	-127.235	-227.1814
2	2.82000	ENVSLUsisma	-359.748	-100.415	-145.2246
2	2.82000	ENVSLUsisma	-359.748	-100.415	-145.2246
2	3.17250	ENVSLUsisma	-351.552	-74.656	-68.3051
2	3.17250	ENVSLUsisma	-351.552	-74.656	-68.3051
2	3.52500	ENVSLUsisma	-343.357	-49.958	-3.9872
2	3.52500	ENVSLUsisma	-343.357	-49.958	-3.9872
2	3.87750	ENVSLUsisma	-335.161	-26.089	48.2687
2	3.87750	ENVSLUsisma	-335.161	-26.089	48.2687

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	4.23000	ENVSLUsisma	-326.965	-3.213	90.6645
2	4.23000	ENVSLUsisma	-326.965	-3.213	90.6645
2	4.58250	ENVSLUsisma	-318.770	18.603	121.5807
2	4.58250	ENVSLUsisma	-318.770	18.603	121.5807
2	4.93500	ENVSLUsisma	-310.574	39.357	141.3914
2	4.93500	ENVSLUsisma	-310.574	39.357	141.3914
2	5.28750	ENVSLUsisma	-302.379	59.050	150.4705
2	5.28750	ENVSLUsisma	-302.379	59.050	150.4705
2	5.64000	ENVSLUsisma	-294.183	77.682	149.1922
2	5.64000	ENVSLUsisma	-294.183	77.682	149.1922
2	5.99250	ENVSLUsisma	-285.987	95.253	137.9304
2	5.99250	ENVSLUsisma	-285.987	95.253	137.9304
2	6.34500	ENVSLUsisma	-277.792	113.920	117.0590
2	6.34500	ENVSLUsisma	-277.792	113.920	117.0590
2	6.69750	ENVSLUsisma	-269.596	132.075	86.9523
2	6.69750	ENVSLUsisma	-269.596	132.075	86.9523
2	6.82500	ENVSLUsisma	-266.632	138.381	73.8607
2	0.25000	ENVSLUsisma	-568.255	-539.139	-1164.7308
2	0.35250	ENVSLUsisma	-565.693	-526.230	-1110.6797
2	0.35250	ENVSLUsisma	-565.693	-526.230	-1110.6797
2	0.70500	ENVSLUsisma	-556.880	-482.524	-934.7351
2	0.70500	ENVSLUsisma	-556.880	-482.524	-934.7351
2	1.05750	ENVSLUsisma	-548.068	-439.878	-773.9042
2	1.05750	ENVSLUsisma	-548.068	-439.878	-773.9042
2	1.41000	ENVSLUsisma	-539.255	-398.293	-627.8130
2	1.41000	ENVSLUsisma	-539.255	-398.293	-627.8130
2	1.76250	ENVSLUsisma	-530.443	-357.769	-496.0874
2	1.76250	ENVSLUsisma	-530.443	-357.769	-496.0874
2	2.11500	ENVSLUsisma	-521.630	-318.307	-378.3865
2	2.11500	ENVSLUsisma	-521.630	-318.307	-378.3865
2	2.46750	ENVSLUsisma	-512.818	-279.905	-275.1856
2	2.46750	ENVSLUsisma	-512.818	-279.905	-275.1856
2	2.82000	ENVSLUsisma	-504.005	-242.564	-228.3497
2	2.82000	ENVSLUsisma	-504.005	-242.564	-228.3497
2	3.17250	ENVSLUsisma	-495.193	-206.285	-195.3657
2	3.17250	ENVSLUsisma	-495.193	-206.285	-195.3657
2	3.52500	ENVSLUsisma	-486.380	-171.066	-171.2747
2	3.52500	ENVSLUsisma	-486.380	-171.066	-171.2747
2	3.87750	ENVSLUsisma	-477.568	-136.908	-155.8682
2	3.87750	ENVSLUsisma	-477.568	-136.908	-155.8682
2	4.23000	ENVSLUsisma	-468.755	-103.812	-150.6002
2	4.23000	ENVSLUsisma	-468.755	-103.812	-150.6002
2	4.58250	ENVSLUsisma	-459.943	-71.776	-153.1031
2	4.58250	ENVSLUsisma	-459.943	-71.776	-153.1031
2	4.93500	ENVSLUsisma	-451.130	-40.802	-163.0030
2	4.93500	ENVSLUsisma	-451.130	-40.802	-163.0030
2	5.28750	ENVSLUsisma	-442.318	-10.888	-179.9259
2	5.28750	ENVSLUsisma	-442.318	-10.888	-179.9259
2	5.64000	ENVSLUsisma	-433.505	17.445	-203.4977
2	5.64000	ENVSLUsisma	-433.505	17.445	-203.4977
2	5.99250	ENVSLUsisma	-424.693	44.635	-233.3445
2	5.99250	ENVSLUsisma	-424.693	44.635	-233.3445
2	6.34500	ENVSLUsisma	-415.880	70.764	-269.0922
2	6.34500	ENVSLUsisma	-415.880	70.764	-269.0922
2	6.69750	ENVSLUsisma	-407.068	95.833	-310.9039
2	6.69750	ENVSLUsisma	-407.068	95.833	-310.9039
2	6.82500	ENVSLUsisma	-403.880	104.638	-327.4645
2	0.25000	ENVSLer	-499.464	-225.443	-485.6644
2	0.35250	ENVSLer	-497.158	-216.830	-462.6384
2	0.35250	ENVSLer	-497.158	-216.830	-462.6384
2	0.70500	ENVSLer	-489.226	-187.895	-390.0978
2	0.70500	ENVSLer	-489.226	-187.895	-390.0978
2	1.05750	ENVSLer	-481.295	-160.021	-327.5698
2	1.05750	ENVSLer	-481.295	-160.021	-327.5698
2	1.41000	ENVSLer	-473.364	-133.208	-274.6803
2	1.41000	ENVSLer	-473.364	-133.208	-274.6803
2	1.76250	ENVSLer	-465.433	-107.457	-231.0553
2	1.76250	ENVSLer	-465.433	-107.457	-231.0553
2	2.11500	ENVSLer	-457.501	-82.766	-196.1222
2	2.11500	ENVSLer	-457.501	-82.766	-196.1222
2	2.46750	ENVSLer	-449.570	-59.136	-164.0055
2	2.46750	ENVSLer	-449.570	-59.136	-164.0055
2	2.82000	ENVSLer	-441.639	-36.567	-136.9721
2	2.82000	ENVSLer	-441.639	-36.567	-136.9721
2	3.17250	ENVSLer	-433.708	-15.059	-118.7670
2	3.17250	ENVSLer	-433.708	-15.059	-118.7670
2	3.52500	ENVSLer	-425.776	5.387	-109.0164
2	3.52500	ENVSLer	-425.776	5.387	-109.0164
2	3.87750	ENVSLer	-417.845	25.470	-107.1475
2	3.87750	ENVSLer	-417.845	25.470	-107.1475
2	4.23000	ENVSLer	-409.914	44.696	-110.5929
2	4.23000	ENVSLer	-409.914	44.696	-110.5929
2	4.58250	ENVSLer	-401.983	62.861	-121.3707
2	4.58250	ENVSLer	-401.983	62.861	-121.3707
2	4.93500	ENVSLer	-394.051	79.965	-139.1069

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	4.93500	ENVSLer	-394.051	79.965	-139.1069
2	5.28750	ENVSLer	-386.120	96.425	-163.4273
2	5.28750	ENVSLer	-386.120	96.425	-163.4273
2	5.64000	ENVSLer	-378.189	112.007	-193.9581
2	5.64000	ENVSLer	-378.189	112.007	-193.9581
2	5.99250	ENVSLer	-370.258	126.528	-224.5567
2	5.99250	ENVSLer	-370.258	126.528	-224.5567
2	6.34500	ENVSLer	-362.326	139.989	-244.9468
2	6.34500	ENVSLer	-362.326	139.989	-244.9468
2	6.69750	ENVSLer	-354.395	152.388	-269.6832
2	6.69750	ENVSLer	-354.395	152.388	-269.6832
2	6.82500	ENVSLer	-351.526	156.611	-279.6283
2	0.25000	ENVSLer	-685.040	-307.619	-825.6889
2	0.35250	ENVSLer	-682.734	-298.744	-794.6136
2	0.35250	ENVSLer	-682.734	-298.744	-794.6136
2	0.70500	ENVSLer	-674.803	-268.907	-694.5964
2	0.70500	ENVSLer	-674.803	-268.907	-694.5964
2	1.05750	ENVSLer	-666.871	-240.131	-604.9097
2	1.05750	ENVSLer	-666.871	-240.131	-604.9097
2	1.41000	ENVSLer	-658.940	-212.416	-525.1796
2	1.41000	ENVSLer	-658.940	-212.416	-525.1796
2	1.76250	ENVSLer	-651.009	-185.762	-455.0319
2	1.76250	ENVSLer	-651.009	-185.762	-455.0319
2	2.11500	ENVSLer	-643.078	-160.169	-394.1922
2	2.11500	ENVSLer	-643.078	-160.169	-394.1922
2	2.46750	ENVSLer	-635.146	-135.637	-344.8339
2	2.46750	ENVSLer	-635.146	-135.637	-344.8339
2	2.82000	ENVSLer	-627.215	-112.166	-312.4776
2	2.82000	ENVSLer	-627.215	-112.166	-312.4776
2	3.17250	ENVSLer	-619.284	-89.756	-300.5754
2	3.17250	ENVSLer	-619.284	-89.756	-300.5754
2	3.52500	ENVSLer	-611.353	-68.408	-296.0677
2	3.52500	ENVSLer	-611.353	-68.408	-296.0677
2	3.87750	ENVSLer	-603.421	-48.120	-298.7791
2	3.87750	ENVSLer	-603.421	-48.120	-298.7791
2	4.23000	ENVSLer	-595.490	-28.893	-310.5291
2	4.23000	ENVSLer	-595.490	-28.893	-310.5291
2	4.58250	ENVSLer	-587.559	-10.727	-328.5515
2	4.58250	ENVSLer	-587.559	-10.727	-328.5515
2	4.93500	ENVSLer	-579.627	6.377	-352.4723
2	4.93500	ENVSLer	-579.627	6.377	-352.4723
2	5.28750	ENVSLer	-571.696	22.421	-381.9176
2	5.28750	ENVSLer	-571.696	22.421	-381.9176
2	5.64000	ENVSLer	-563.765	36.625	-416.5133
2	5.64000	ENVSLer	-563.765	36.625	-416.5133
2	5.99250	ENVSLer	-555.834	49.645	-455.8854
2	5.99250	ENVSLer	-555.834	49.645	-455.8854
2	6.34500	ENVSLer	-547.902	61.604	-499.6600
2	6.34500	ENVSLer	-547.902	61.604	-499.6600
2	6.69750	ENVSLer	-539.971	72.501	-549.0742
2	6.69750	ENVSLer	-539.971	72.501	-549.0742
2	6.82500	ENVSLer	-537.102	76.181	-568.3129
2	0.25000	ENVSLeq	-507.850	-232.020	-496.6901
2	0.35250	ENVSLeq	-505.544	-223.407	-473.3503
2	0.35250	ENVSLeq	-505.544	-223.407	-473.3503
2	0.70500	ENVSLeq	-497.613	-194.472	-399.7302
2	0.70500	ENVSLeq	-497.613	-194.472	-399.7302
2	1.05750	ENVSLeq	-489.681	-166.598	-336.1227
2	1.05750	ENVSLeq	-489.681	-166.598	-336.1227
2	1.41000	ENVSLeq	-481.750	-139.785	-282.1537
2	1.41000	ENVSLeq	-481.750	-139.785	-282.1537
2	1.76250	ENVSLeq	-473.819	-114.033	-237.4493
2	1.76250	ENVSLeq	-473.819	-114.033	-237.4493
2	2.11500	ENVSLeq	-465.888	-89.343	-201.6354
2	2.11500	ENVSLeq	-465.888	-89.343	-201.6354
2	2.46750	ENVSLeq	-457.956	-65.713	-174.3381
2	2.46750	ENVSLeq	-457.956	-65.713	-174.3381
2	2.82000	ENVSLeq	-450.025	-43.144	-155.1832
2	2.82000	ENVSLeq	-450.025	-43.144	-155.1832
2	3.17250	ENVSLeq	-442.094	-21.636	-143.7969
2	3.17250	ENVSLeq	-442.094	-21.636	-143.7969
2	3.52500	ENVSLeq	-434.163	-1.189	-139.8051
2	3.52500	ENVSLeq	-434.163	-1.189	-139.8051
2	3.87750	ENVSLeq	-426.231	18.196	-142.6682
2	3.87750	ENVSLeq	-426.231	18.196	-142.6682
2	4.23000	ENVSLeq	-418.300	36.521	-150.1844
2	4.23000	ENVSLeq	-418.300	36.521	-150.1844
2	4.58250	ENVSLeq	-410.369	53.785	-163.9730
2	4.58250	ENVSLeq	-410.369	53.785	-163.9730
2	4.93500	ENVSLeq	-402.437	69.987	-183.6601
2	4.93500	ENVSLeq	-402.437	69.987	-183.6601
2	5.28750	ENVSLeq	-394.506	85.129	-208.8716
2	5.28750	ENVSLeq	-394.506	85.129	-208.8716
2	5.64000	ENVSLeq	-386.575	99.210	-239.2335
2	5.64000	ENVSLeq	-386.575	99.210	-239.2335

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	5.99250	ENVSLEq	-378.644	112.229	-274.3719
2	5.99250	ENVSLEq	-378.644	112.229	-274.3719
2	6.34500	ENVSLEq	-370.712	124.188	-313.9126
2	6.34500	ENVSLEq	-370.712	124.188	-313.9126
2	6.69750	ENVSLEq	-362.781	135.085	-357.4817
2	6.69750	ENVSLEq	-362.781	135.085	-357.4817
2	6.82500	ENVSLEq	-359.912	138.766	-374.1603
2	0.25000	ENVSLEq	-507.850	-238.145	-518.7416
2	0.35250	ENVSLEq	-505.544	-229.532	-494.7739
2	0.35250	ENVSLEq	-505.544	-229.532	-494.7739
2	0.70500	ENVSLEq	-497.613	-200.597	-418.9949
2	0.70500	ENVSLEq	-497.613	-200.597	-418.9949
2	1.05750	ENVSLEq	-489.681	-172.723	-353.2285
2	1.05750	ENVSLEq	-489.681	-172.723	-353.2285
2	1.41000	ENVSLEq	-481.750	-145.910	-297.1006
2	1.41000	ENVSLEq	-481.750	-145.910	-297.1006
2	1.76250	ENVSLEq	-473.819	-120.158	-250.2373
2	1.76250	ENVSLEq	-473.819	-120.158	-250.2373
2	2.11500	ENVSLEq	-465.888	-95.467	-212.2645
2	2.11500	ENVSLEq	-465.888	-95.467	-212.2645
2	2.46750	ENVSLEq	-457.956	-71.837	-182.8082
2	2.46750	ENVSLEq	-457.956	-71.837	-182.8082
2	2.82000	ENVSLEq	-450.025	-49.269	-161.4945
2	2.82000	ENVSLEq	-450.025	-49.269	-161.4945
2	3.17250	ENVSLEq	-442.094	-27.761	-147.9492
2	3.17250	ENVSLEq	-442.094	-27.761	-147.9492
2	3.52500	ENVSLEq	-434.163	-7.314	-141.7985
2	3.52500	ENVSLEq	-434.163	-7.314	-141.7985
2	3.87750	ENVSLEq	-426.231	12.072	-142.8337
2	3.87750	ENVSLEq	-426.231	12.072	-142.8337
2	4.23000	ENVSLEq	-418.300	30.396	-152.5088
2	4.23000	ENVSLEq	-418.300	30.396	-152.5088
2	4.58250	ENVSLEq	-410.369	47.660	-168.4563
2	4.58250	ENVSLEq	-410.369	47.660	-168.4563
2	4.93500	ENVSLEq	-402.437	63.863	-190.3023
2	4.93500	ENVSLEq	-402.437	63.863	-190.3023
2	5.28750	ENVSLEq	-394.506	79.004	-217.6728
2	5.28750	ENVSLEq	-394.506	79.004	-217.6728
2	5.64000	ENVSLEq	-386.575	93.085	-250.1936
2	5.64000	ENVSLEq	-386.575	93.085	-250.1936
2	5.99250	ENVSLEq	-378.644	106.105	-287.4909
2	5.99250	ENVSLEq	-378.644	106.105	-287.4909
2	6.34500	ENVSLEq	-370.712	118.063	-329.1905
2	6.34500	ENVSLEq	-370.712	118.063	-329.1905
2	6.69750	ENVSLEq	-362.781	128.961	-374.9186
2	6.69750	ENVSLEq	-362.781	128.961	-374.9186
2	6.82500	ENVSLEq	-359.912	132.641	-392.3781
3	0.22500	ENVSLEf	-138.185	-332.831	-306.7229
3	0.47000	ENVSLEf	-138.185	-314.333	-227.4452
3	0.47000	ENVSLEf	-138.185	-314.333	-227.4452
3	0.94000	ENVSLEf	-138.185	-278.848	-88.0475
3	0.94000	ENVSLEf	-138.185	-278.848	-88.0475
3	1.41000	ENVSLEf	-138.185	-243.363	55.0668
3	1.41000	ENVSLEf	-138.185	-243.363	55.0668
3	1.88000	ENVSLEf	-138.185	-207.878	198.3668
3	1.88000	ENVSLEf	-138.185	-207.878	198.3668
3	2.35000	ENVSLEf	-138.185	-172.393	319.4387
3	2.35000	ENVSLEf	-138.185	-172.393	319.4387
3	2.82000	ENVSLEf	-138.185	-136.908	418.2826
3	2.82000	ENVSLEf	-138.185	-136.908	418.2826
3	3.29000	ENVSLEf	-138.185	-101.423	494.8983
3	3.29000	ENVSLEf	-138.185	-101.423	494.8983
3	3.76000	ENVSLEf	-138.185	-65.938	549.2861
3	3.76000	ENVSLEf	-138.185	-65.938	549.2861
3	4.23000	ENVSLEf	-138.185	-30.453	582.4752
3	4.23000	ENVSLEf	-138.185	-30.453	582.4752
3	4.70000	ENVSLEf	-138.185	5.032	593.5893
3	4.70000	ENVSLEf	-138.185	5.032	593.5893
3	5.17000	ENVSLEf	-138.185	49.810	582.4752
3	5.17000	ENVSLEf	-138.185	49.810	582.4752
3	5.64000	ENVSLEf	-138.185	97.103	549.1331
3	5.64000	ENVSLEf	-138.185	97.103	549.1331
3	6.11000	ENVSLEf	-138.185	144.397	493.5630
3	6.11000	ENVSLEf	-138.185	144.397	493.5630
3	6.58000	ENVSLEf	-138.185	191.691	415.7648
3	6.58000	ENVSLEf	-138.185	191.691	415.7648
3	7.05000	ENVSLEf	-138.185	238.985	315.7385
3	7.05000	ENVSLEf	-138.185	238.985	315.7385
3	7.52000	ENVSLEf	-138.185	286.278	193.4841
3	7.52000	ENVSLEf	-138.185	286.278	193.4841
3	7.99000	ENVSLEf	-138.185	333.572	49.0017
3	7.99000	ENVSLEf	-138.185	333.572	49.0017
3	8.46000	ENVSLEf	-138.185	380.866	-102.5426
3	8.46000	ENVSLEf	-138.185	380.866	-102.5426
3	8.93000	ENVSLEf	-138.185	428.160	-244.3051

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	8.93000	ENVSLEf	-138.185	428.160	-244.3051
3	9.17500	ENVSLEf	-138.185	452.813	-324.8155
3	0.22500	ENVSLEf	-157.855	-450.297	-442.0217
3	0.47000	ENVSLEf	-157.855	-425.644	-334.7189
3	0.47000	ENVSLEf	-157.855	-425.644	-334.7189
3	0.94000	ENVSLEf	-157.855	-378.350	-145.7804
3	0.94000	ENVSLEf	-157.855	-378.350	-145.7804
3	1.41000	ENVSLEf	-157.855	-331.056	-0.9729
3	1.41000	ENVSLEf	-157.855	-331.056	-0.9729
3	1.88000	ENVSLEf	-157.855	-283.762	107.4338
3	1.88000	ENVSLEf	-157.855	-283.763	107.4338
3	2.35000	ENVSLEf	-157.855	-236.469	199.1625
3	2.35000	ENVSLEf	-157.855	-236.469	199.1625
3	2.82000	ENVSLEf	-157.855	-189.175	274.2133
3	2.82000	ENVSLEf	-157.855	-189.175	274.2133
3	3.29000	ENVSLEf	-157.855	-141.881	332.5861
3	3.29000	ENVSLEf	-157.855	-141.881	332.5861
3	3.76000	ENVSLEf	-157.855	-94.587	374.2810
3	3.76000	ENVSLEf	-157.855	-94.587	374.2810
3	4.23000	ENVSLEf	-157.855	-47.294	397.2389
3	4.23000	ENVSLEf	-157.855	-47.294	397.2389
3	4.70000	ENVSLEf	-157.855	4.230E-11	403.2130
3	4.70000	ENVSLEf	-157.855	5.753E-11	403.2130
3	5.17000	ENVSLEf	-157.855	35.485	392.5092
3	5.17000	ENVSLEf	-157.855	35.485	392.5092
3	5.64000	ENVSLEf	-157.855	70.970	365.1274
3	5.64000	ENVSLEf	-157.855	70.970	365.1274
3	6.11000	ENVSLEf	-157.855	106.455	321.0677
3	6.11000	ENVSLEf	-157.855	106.455	321.0677
3	6.58000	ENVSLEf	-157.855	141.940	260.3300
3	6.58000	ENVSLEf	-157.855	141.940	260.3300
3	7.05000	ENVSLEf	-157.855	177.425	182.9144
3	7.05000	ENVSLEf	-157.855	177.425	182.9144
3	7.52000	ENVSLEf	-157.855	212.910	88.8208
3	7.52000	ENVSLEf	-157.855	212.910	88.8208
3	7.99000	ENVSLEf	-157.855	248.395	-21.9508
3	7.99000	ENVSLEf	-157.855	248.395	-21.9508
3	8.46000	ENVSLEf	-157.855	283.880	-152.8950
3	8.46000	ENVSLEf	-157.855	283.880	-152.8950
3	8.93000	ENVSLEf	-157.855	319.365	-343.0160
3	8.93000	ENVSLEf	-157.855	319.365	-343.0160
3	9.17500	ENVSLEf	-157.855	337.862	-450.9351
3	0.22500	ENVSUstr	-60.318	-326.541	-152.7797
3	0.47000	ENVSUstr	-64.485	-308.044	-52.2040
3	0.47000	ENVSUstr	-64.485	-308.044	-52.2040
3	0.94000	ENVSUstr	-72.480	-272.559	122.3496
3	0.94000	ENVSUstr	-72.480	-272.559	122.3496
3	1.41000	ENVSUstr	-80.474	-237.074	310.0457
3	1.41000	ENVSUstr	-80.474	-237.074	310.0457
3	1.88000	ENVSUstr	-88.469	-201.589	474.1941
3	1.88000	ENVSUstr	-88.469	-201.589	474.1941
3	2.35000	ENVSUstr	-96.464	-166.104	608.3314
3	2.35000	ENVSUstr	-96.464	-166.104	608.3314
3	2.82000	ENVSUstr	-104.459	-130.619	712.4577
3	2.82000	ENVSUstr	-104.459	-130.619	712.4577
3	3.29000	ENVSUstr	-112.453	-88.506	793.9718
3	3.29000	ENVSUstr	-112.453	-88.506	793.9718
3	3.76000	ENVSUstr	-120.448	-37.072	875.7062
3	3.76000	ENVSUstr	-120.448	-37.072	875.7062
3	4.23000	ENVSUstr	-128.443	14.361	925.9990
3	4.23000	ENVSUstr	-128.443	14.361	925.9990
3	4.70000	ENVSUstr	-131.882	65.795	942.8780
3	4.70000	ENVSUstr	-131.882	65.795	942.8780
3	5.17000	ENVSUstr	-131.882	129.648	925.9990
3	5.17000	ENVSUstr	-131.882	129.648	925.9990
3	5.64000	ENVSUstr	-131.882	193.501	875.3621
3	5.64000	ENVSUstr	-131.882	193.501	875.3621
3	6.11000	ENVSUstr	-131.882	257.355	790.9673
3	6.11000	ENVSUstr	-131.882	257.355	790.9673
3	6.58000	ENVSUstr	-131.882	321.208	672.8145
3	6.58000	ENVSUstr	-131.882	321.208	672.8145
3	7.05000	ENVSUstr	-131.882	385.061	520.9038
3	7.05000	ENVSUstr	-131.882	385.061	520.9038
3	7.52000	ENVSUstr	-131.882	448.915	335.2351
3	7.52000	ENVSUstr	-131.882	448.915	335.2351
3	7.99000	ENVSUstr	-131.882	512.768	115.8085
3	7.99000	ENVSUstr	-131.882	512.768	115.8085
3	8.46000	ENVSUstr	-131.882	580.264	-100.1911
3	8.46000	ENVSUstr	-131.882	580.264	-100.1911
3	8.93000	ENVSUstr	-131.882	652.089	-241.9536
3	8.93000	ENVSUstr	-131.882	652.089	-241.9536
3	9.17500	ENVSUstr	-131.882	689.530	-322.4640
3	0.22500	ENVSUstr	-228.421	-683.870	-659.2923
3	0.47000	ENVSUstr	-228.421	-646.429	-496.3308
3	0.47000	ENVSUstr	-228.421	-646.429	-496.3308

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	0.94000	ENVSLUstr	-228.421	-574.603	-209.3883
3	0.94000	ENVSLUstr	-228.421	-574.603	-209.3883
3	1.41000	ENVSLUstr	-228.421	-502.778	-36.8661
3	1.41000	ENVSLUstr	-228.421	-502.778	-36.8661
3	1.88000	ENVSLUstr	-228.421	-430.952	71.5406
3	1.88000	ENVSLUstr	-228.421	-430.952	71.5406
3	2.35000	ENVSLUstr	-228.421	-359.127	163.2693
3	2.35000	ENVSLUstr	-228.421	-359.127	163.2693
3	2.82000	ENVSLUstr	-228.421	-287.302	238.3201
3	2.82000	ENVSLUstr	-228.421	-287.302	238.3201
3	3.29000	ENVSLUstr	-228.421	-215.476	296.6929
3	3.29000	ENVSLUstr	-228.421	-215.476	296.6929
3	3.76000	ENVSLUstr	-228.421	-143.651	338.3878
3	3.76000	ENVSLUstr	-228.421	-143.651	338.3878
3	4.23000	ENVSLUstr	-228.421	-71.825	358.7719
3	4.23000	ENVSLUstr	-228.421	-71.825	358.7719
3	4.70000	ENVSLUstr	-228.421	4.215E-11	361.7900
3	4.70000	ENVSLUstr	-228.421	5.739E-11	361.7900
3	5.17000	ENVSLUstr	-233.852	35.485	348.1301
3	5.17000	ENVSLUstr	-233.852	35.485	348.1301
3	5.64000	ENVSLUstr	-241.846	70.970	317.7922
3	5.64000	ENVSLUstr	-241.846	70.970	317.7922
3	6.11000	ENVSLUstr	-249.841	106.455	270.7764
3	6.11000	ENVSLUstr	-249.841	106.455	270.7764
3	6.58000	ENVSLUstr	-257.836	141.940	207.0826
3	6.58000	ENVSLUstr	-257.836	141.940	207.0826
3	7.05000	ENVSLUstr	-265.831	177.425	126.7109
3	7.05000	ENVSLUstr	-265.831	177.425	126.7109
3	7.52000	ENVSLUstr	-273.825	212.910	-33.9061
3	7.52000	ENVSLUstr	-273.825	212.910	-33.9061
3	7.99000	ENVSLUstr	-281.820	248.395	-221.9591
3	7.99000	ENVSLUstr	-281.820	248.395	-221.9591
3	8.46000	ENVSLUstr	-289.815	283.880	-440.6492
3	8.46000	ENVSLUstr	-289.815	283.880	-440.6492
3	8.93000	ENVSLUstr	-297.809	319.365	-726.6666
3	8.93000	ENVSLUstr	-297.809	319.365	-726.6666
3	9.17500	ENVSLUstr	-301.977	337.862	-887.6603
3	0.22500	ENVSLUsisma	-123.597	-243.853	104.8250
3	0.47000	ENVSLUsisma	-127.689	-224.745	162.2282
3	0.47000	ENVSLUsisma	-127.689	-224.745	162.2282
3	0.94000	ENVSLUsisma	-135.538	-188.090	259.2445
3	0.94000	ENVSLUsisma	-135.538	-188.090	259.2445
3	1.41000	ENVSLUsisma	-138.549	-151.435	344.9516
3	1.41000	ENVSLUsisma	-138.549	-151.435	344.9516
3	1.88000	ENVSLUsisma	-140.904	-114.779	418.7323
3	1.88000	ENVSLUsisma	-140.904	-114.779	418.7323
3	2.35000	ENVSLUsisma	-143.259	-78.124	473.6194
3	2.35000	ENVSLUsisma	-143.259	-78.124	473.6194
3	2.82000	ENVSLUsisma	-145.614	-41.469	509.6130
3	2.82000	ENVSLUsisma	-145.614	-41.469	509.6130
3	3.29000	ENVSLUsisma	-147.968	-4.813	526.7129
3	3.29000	ENVSLUsisma	-147.968	-4.813	526.7129
3	3.76000	ENVSLUsisma	-150.323	31.842	524.9193
3	3.76000	ENVSLUsisma	-150.323	31.842	524.9193
3	4.23000	ENVSLUsisma	-152.678	68.497	530.2531
3	4.23000	ENVSLUsisma	-152.678	68.497	530.2531
3	4.70000	ENVSLUsisma	-155.032	105.153	525.7516
3	4.70000	ENVSLUsisma	-155.032	105.153	525.7516
3	5.17000	ENVSLUsisma	-157.387	144.513	501.0731
3	5.17000	ENVSLUsisma	-157.387	144.513	501.0731
3	5.64000	ENVSLUsisma	-159.742	184.712	456.2175
3	5.64000	ENVSLUsisma	-159.742	184.712	456.2175
3	6.11000	ENVSLUsisma	-162.096	224.911	391.1850
3	6.11000	ENVSLUsisma	-162.096	224.911	391.1850
3	6.58000	ENVSLUsisma	-164.451	265.110	305.9755
3	6.58000	ENVSLUsisma	-164.451	265.110	305.9755
3	7.05000	ENVSLUsisma	-166.806	305.309	200.5889
3	7.05000	ENVSLUsisma	-166.806	305.309	200.5889
3	7.52000	ENVSLUsisma	-169.161	345.509	75.0254
3	7.52000	ENVSLUsisma	-169.161	345.509	75.0254
3	7.99000	ENVSLUsisma	-171.515	385.708	-70.7152
3	7.99000	ENVSLUsisma	-171.515	385.708	-70.7152
3	8.46000	ENVSLUsisma	-173.870	425.907	-232.0814
3	8.46000	ENVSLUsisma	-173.870	425.907	-232.0814
3	8.93000	ENVSLUsisma	-176.225	466.106	-404.0185
3	8.93000	ENVSLUsisma	-176.225	466.106	-404.0185
3	9.17500	ENVSLUsisma	-177.452	487.061	-500.9851
3	0.22500	ENVSLUsisma	-150.297	-377.704	-271.0178
3	0.47000	ENVSLUsisma	-151.525	-355.326	-181.2217
3	0.47000	ENVSLUsisma	-151.525	-355.326	-181.2217
3	0.94000	ENVSLUsisma	-153.879	-312.396	-24.3071
3	0.94000	ENVSLUsisma	-153.879	-312.396	-24.3071
3	1.41000	ENVSLUsisma	-156.234	-269.466	106.0088
3	1.41000	ENVSLUsisma	-156.234	-269.466	106.0088
3	1.88000	ENVSLUsisma	-161.350	-226.536	211.7430

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	1.88000	ENVSLUsisma	-161.350	-226.536	211.7430
3	2.35000	ENVSLUsisma	-169.199	-183.606	298.9658
3	2.35000	ENVSLUsisma	-169.199	-183.606	298.9658
3	2.82000	ENVSLUsisma	-177.048	-140.677	367.6771
3	2.82000	ENVSLUsisma	-177.048	-140.677	367.6771
3	3.29000	ENVSLUsisma	-184.897	-97.747	417.8771
3	3.29000	ENVSLUsisma	-184.897	-97.747	417.8771
3	3.76000	ENVSLUsisma	-192.746	-54.817	449.5656
3	3.76000	ENVSLUsisma	-192.746	-54.817	449.5656
3	4.23000	ENVSLUsisma	-200.595	-11.887	436.3786
3	4.23000	ENVSLUsisma	-200.595	-11.887	436.3786
3	4.70000	ENVSLUsisma	-208.444	31.043	395.5709
3	4.70000	ENVSLUsisma	-208.444	31.043	395.5709
3	5.17000	ENVSLUsisma	-216.293	70.429	337.5352
3	5.17000	ENVSLUsisma	-216.293	70.429	337.5352
3	5.64000	ENVSLUsisma	-224.142	109.815	262.2716
3	5.64000	ENVSLUsisma	-224.142	109.815	262.2716
3	6.11000	ENVSLUsisma	-231.991	149.201	169.7799
3	6.11000	ENVSLUsisma	-231.991	149.201	169.7799
3	6.58000	ENVSLUsisma	-239.840	188.587	60.0602
3	6.58000	ENVSLUsisma	-239.840	188.587	60.0602
3	7.05000	ENVSLUsisma	-247.689	227.973	-66.8874
3	7.05000	ENVSLUsisma	-247.689	227.973	-66.8874
3	7.52000	ENVSLUsisma	-255.538	267.359	-211.0630
3	7.52000	ENVSLUsisma	-255.538	267.359	-211.0630
3	7.99000	ENVSLUsisma	-263.387	306.745	-372.4667
3	7.99000	ENVSLUsisma	-263.387	306.745	-372.4667
3	8.46000	ENVSLUsisma	-271.236	346.131	-551.7592
3	8.46000	ENVSLUsisma	-271.236	346.131	-551.7592
3	8.93000	ENVSLUsisma	-279.085	385.517	-761.3821
3	8.93000	ENVSLUsisma	-279.085	385.517	-761.3821
3	9.17500	ENVSLUsisma	-283.177	406.048	-878.1450
3	0.22500	ENVSLer	-85.173	-329.476	-205.1166
3	0.47000	ENVSLer	-88.260	-310.979	-109.3434
3	0.47000	ENVSLer	-88.260	-310.979	-109.3434
3	0.94000	ENVSLer	-94.182	-275.494	57.4771
3	0.94000	ENVSLer	-94.182	-275.494	57.4771
3	1.41000	ENVSLer	-100.104	-240.009	202.0696
3	1.41000	ENVSLer	-100.104	-240.009	202.0696
3	1.88000	ENVSLer	-106.026	-204.524	324.4340
3	1.88000	ENVSLer	-106.026	-204.524	324.4340
3	2.35000	ENVSLer	-111.948	-169.039	424.5703
3	2.35000	ENVSLer	-111.948	-169.039	424.5703
3	2.82000	ENVSLer	-117.870	-133.554	502.4786
3	2.82000	ENVSLer	-117.870	-133.554	502.4786
3	3.29000	ENVSLer	-123.792	-94.822	563.6977
3	3.29000	ENVSLer	-123.792	-94.822	563.6977
3	3.76000	ENVSLer	-129.714	-47.528	625.0300
3	3.76000	ENVSLer	-129.714	-47.528	625.0300
3	4.23000	ENVSLer	-135.636	-0.234	662.3859
3	4.23000	ENVSLer	-135.636	-0.234	662.3859
3	4.70000	ENVSLer	-135.735	47.060	674.8888
3	4.70000	ENVSLer	-135.735	47.060	674.8888
3	5.17000	ENVSLer	-135.735	94.353	662.3859
3	5.17000	ENVSLer	-135.735	94.353	662.3859
3	5.64000	ENVSLer	-135.735	141.647	624.8770
3	5.64000	ENVSLer	-135.735	141.647	624.8770
3	6.11000	ENVSLer	-135.735	188.941	562.3623
3	6.11000	ENVSLer	-135.735	188.941	562.3623
3	6.58000	ENVSLer	-135.735	236.235	474.8418
3	6.58000	ENVSLer	-135.735	236.235	474.8418
3	7.05000	ENVSLer	-135.735	283.528	362.3153
3	7.05000	ENVSLer	-135.735	283.528	362.3153
3	7.52000	ENVSLer	-135.735	330.822	224.7830
3	7.52000	ENVSLer	-135.735	330.822	224.7830
3	7.99000	ENVSLer	-135.735	378.116	62.2447
3	7.99000	ENVSLer	-135.735	378.116	62.2447
3	8.46000	ENVSLer	-135.735	428.148	-94.7043
3	8.46000	ENVSLer	-135.735	428.148	-94.7043
3	8.93000	ENVSLer	-135.735	481.352	-236.4668
3	8.93000	ENVSLer	-135.735	481.352	-236.4668
3	9.17500	ENVSLer	-135.735	509.086	-316.9772
3	0.22500	ENVSLer	-163.726	-506.570	-486.6333
3	0.47000	ENVSLer	-163.726	-478.836	-365.9210
3	0.47000	ENVSLer	-163.726	-478.836	-365.9210
3	0.94000	ENVSLer	-163.726	-425.632	-153.6187
3	0.94000	ENVSLer	-163.726	-425.632	-153.6187
3	1.41000	ENVSLer	-163.726	-372.428	-8.8112
3	1.41000	ENVSLer	-163.726	-372.428	-8.8112
3	1.88000	ENVSLer	-163.726	-319.224	99.5955
3	1.88000	ENVSLer	-163.726	-319.224	99.5955
3	2.35000	ENVSLer	-163.726	-266.020	191.3242
3	2.35000	ENVSLer	-163.726	-266.020	191.3242
3	2.82000	ENVSLer	-163.726	-212.816	266.3750
3	2.82000	ENVSLer	-163.726	-212.816	266.3750

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	3.29000	ENVSLer	-163.726	-159.612	324.7478
3	3.29000	ENVSLer	-163.726	-159.612	324.7478
3	3.76000	ENVSLer	-163.726	-106.408	366.4427
3	3.76000	ENVSLer	-163.726	-106.408	366.4427
3	4.23000	ENVSLer	-163.726	-53.204	389.4006
3	4.23000	ENVSLer	-163.726	-53.204	389.4006
3	4.70000	ENVSLer	-163.726	4.180E-11	395.3747
3	4.70000	ENVSLer	-163.726	5.707E-11	395.3747
3	5.17000	ENVSLer	-163.726	35.485	384.6709
3	5.17000	ENVSLer	-163.726	35.485	384.6709
3	5.64000	ENVSLer	-169.557	70.970	357.2891
3	5.64000	ENVSLer	-169.557	70.970	357.2891
3	6.11000	ENVSLer	-175.479	106.455	313.2294
3	6.11000	ENVSLer	-175.479	106.455	313.2294
3	6.58000	ENVSLer	-181.401	141.940	251.0745
3	6.58000	ENVSLer	-181.401	141.940	251.0745
3	7.05000	ENVSLer	-187.323	177.425	172.0822
3	7.05000	ENVSLer	-187.323	177.425	172.0822
3	7.52000	ENVSLer	-193.245	212.910	35.5030
3	7.52000	ENVSLer	-193.245	212.910	35.5030
3	7.99000	ENVSLer	-199.167	248.395	-131.0974
3	7.99000	ENVSLer	-199.167	248.395	-131.0974
3	8.46000	ENVSLer	-205.089	283.880	-319.9259
3	8.46000	ENVSLer	-205.089	283.880	-319.9259
3	8.93000	ENVSLer	-211.011	319.365	-530.9824
3	8.93000	ENVSLer	-211.011	319.365	-530.9824
3	9.17500	ENVSLer	-214.098	337.862	-649.8147
3	0.22500	ENVSLeq	-138.797	-337.863	-326.7751
3	0.47000	ENVSLeq	-138.797	-319.365	-246.2647
3	0.47000	ENVSLeq	-138.797	-319.365	-246.2647
3	0.94000	ENVSLeq	-138.797	-283.880	-104.5021
3	0.94000	ENVSLeq	-138.797	-283.880	-104.5021
3	1.41000	ENVSLeq	-138.797	-248.395	20.5825
3	1.41000	ENVSLeq	-138.797	-248.395	20.5825
3	1.88000	ENVSLeq	-138.797	-212.910	128.9892
3	1.88000	ENVSLeq	-138.797	-212.910	128.9892
3	2.35000	ENVSLeq	-138.797	-177.425	220.7179
3	2.35000	ENVSLeq	-138.797	-177.425	220.7179
3	2.82000	ENVSLeq	-138.797	-141.940	295.7687
3	2.82000	ENVSLeq	-138.797	-141.940	295.7687
3	3.29000	ENVSLeq	-138.797	-106.455	354.1415
3	3.29000	ENVSLeq	-138.797	-106.455	354.1415
3	3.76000	ENVSLeq	-138.797	-70.970	395.8364
3	3.76000	ENVSLeq	-138.797	-70.970	395.8364
3	4.23000	ENVSLeq	-138.797	-35.485	420.8533
3	4.23000	ENVSLeq	-138.797	-35.485	420.8533
3	4.70000	ENVSLeq	-138.797	4.368E-11	429.1923
3	4.70000	ENVSLeq	-138.797	5.878E-11	429.1923
3	5.17000	ENVSLeq	-138.797	35.485	420.8533
3	5.17000	ENVSLeq	-138.797	35.485	420.8533
3	5.64000	ENVSLeq	-138.797	70.970	395.8364
3	5.64000	ENVSLeq	-138.797	70.970	395.8364
3	6.11000	ENVSLeq	-138.797	106.455	354.1415
3	6.11000	ENVSLeq	-138.797	106.455	354.1415
3	6.58000	ENVSLeq	-138.797	141.940	295.7687
3	6.58000	ENVSLeq	-138.797	141.940	295.7687
3	7.05000	ENVSLeq	-138.797	177.425	220.7179
3	7.05000	ENVSLeq	-138.797	177.425	220.7179
3	7.52000	ENVSLeq	-138.797	212.910	128.9892
3	7.52000	ENVSLeq	-138.797	212.910	128.9892
3	7.99000	ENVSLeq	-138.797	248.395	20.5825
3	7.99000	ENVSLeq	-138.797	248.395	20.5825
3	8.46000	ENVSLeq	-138.797	283.880	-104.5021
3	8.46000	ENVSLeq	-138.797	283.880	-104.5021
3	8.93000	ENVSLeq	-138.797	319.365	-246.2647
3	8.93000	ENVSLeq	-138.797	319.365	-246.2647
3	9.17500	ENVSLeq	-138.797	337.862	-326.7751
3	0.22500	ENVSLeq	-144.922	-337.863	-346.3709
3	0.47000	ENVSLeq	-144.922	-319.365	-265.8605
3	0.47000	ENVSLeq	-144.922	-319.365	-265.8605
3	0.94000	ENVSLeq	-144.922	-283.880	-124.0979
3	0.94000	ENVSLeq	-144.922	-283.880	-124.0979
3	1.41000	ENVSLeq	-144.922	-248.395	0.9867
3	1.41000	ENVSLeq	-144.922	-248.395	0.9867
3	1.88000	ENVSLeq	-144.922	-212.910	109.3934
3	1.88000	ENVSLeq	-144.922	-212.910	109.3934
3	2.35000	ENVSLeq	-144.922	-177.425	201.1221
3	2.35000	ENVSLeq	-144.922	-177.425	201.1221
3	2.82000	ENVSLeq	-144.922	-141.940	276.1729
3	2.82000	ENVSLeq	-144.922	-141.940	276.1729
3	3.29000	ENVSLeq	-144.922	-106.455	334.5457
3	3.29000	ENVSLeq	-144.922	-106.455	334.5457
3	3.76000	ENVSLeq	-144.922	-70.970	376.2406
3	3.76000	ENVSLeq	-144.922	-70.970	376.2406
3	4.23000	ENVSLeq	-144.922	-35.485	401.2575

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	4.23000	ENVSLEq	-144.922	-35.485	401.2575
3	4.70000	ENVSLEq	-144.922	4.243E-11	409.5965
3	4.70000	ENVSLEq	-144.922	5.764E-11	409.5965
3	5.17000	ENVSLEq	-144.922	35.485	401.2575
3	5.17000	ENVSLEq	-144.922	35.485	401.2575
3	5.64000	ENVSLEq	-144.922	70.970	376.2406
3	5.64000	ENVSLEq	-144.922	70.970	376.2406
3	6.11000	ENVSLEq	-144.922	106.455	334.5457
3	6.11000	ENVSLEq	-144.922	106.455	334.5457
3	6.58000	ENVSLEq	-144.922	141.940	276.1729
3	6.58000	ENVSLEq	-144.922	141.940	276.1729
3	7.05000	ENVSLEq	-144.922	177.425	201.1221
3	7.05000	ENVSLEq	-144.922	177.425	201.1221
3	7.52000	ENVSLEq	-144.922	212.910	109.3934
3	7.52000	ENVSLEq	-144.922	212.910	109.3934
3	7.99000	ENVSLEq	-144.922	248.395	0.9867
3	7.99000	ENVSLEq	-144.922	248.395	0.9867
3	8.46000	ENVSLEq	-144.922	283.880	-124.0979
3	8.46000	ENVSLEq	-144.922	283.880	-124.0979
3	8.93000	ENVSLEq	-144.922	319.365	-265.8605
3	8.93000	ENVSLEq	-144.922	319.365	-265.8605
3	9.17500	ENVSLEq	-144.922	337.862	-346.3709
4	0.25000	ENVSLEf	-507.850	243.817	615.8849
4	0.35250	ENVSLEf	-505.544	234.942	591.3493
4	0.35250	ENVSLEf	-505.544	234.942	591.3493
4	0.70500	ENVSLEf	-497.612	205.106	513.8219
4	0.70500	ENVSLEf	-497.612	205.106	513.8219
4	1.05750	ENVSLEf	-489.681	176.331	448.9460
4	1.05750	ENVSLEf	-489.681	176.331	448.9460
4	1.41000	ENVSLEf	-481.750	148.617	393.8412
4	1.41000	ENVSLEf	-481.750	148.617	393.8412
4	1.76250	ENVSLEf	-473.819	121.965	348.0008
4	1.76250	ENVSLEf	-473.819	121.965	348.0008
4	2.11500	ENVSLEf	-465.887	96.373	311.0511
4	2.11500	ENVSLEf	-465.887	96.373	311.0511
4	2.46750	ENVSLEf	-457.956	72.450	282.6178
4	2.46750	ENVSLEf	-457.956	72.450	282.6178
4	2.82000	ENVSLEf	-450.025	49.881	262.3270
4	2.82000	ENVSLEf	-450.025	49.881	262.3270
4	3.17250	ENVSLEf	-442.094	28.373	249.8048
4	3.17250	ENVSLEf	-442.094	28.373	249.8048
4	3.52500	ENVSLEf	-434.162	7.926	244.6770
4	3.52500	ENVSLEf	-434.163	7.926	244.6770
4	3.87750	ENVSLEf	-426.231	-11.459	246.8879
4	3.87750	ENVSLEf	-426.231	-11.459	246.8879
4	4.23000	ENVSLEf	-418.300	-29.784	259.5641
4	4.23000	ENVSLEf	-418.300	-29.784	259.5641
4	4.58250	ENVSLEf	-410.369	-47.048	278.5127
4	4.58250	ENVSLEf	-410.369	-47.048	278.5127
4	4.93500	ENVSLEf	-402.437	-63.250	303.3598
4	4.93500	ENVSLEf	-402.437	-63.250	303.3598
4	5.28750	ENVSLEf	-394.506	-78.392	333.7313
4	5.28750	ENVSLEf	-394.506	-78.392	333.7313
4	5.64000	ENVSLEf	-386.575	-92.473	369.2533
4	5.64000	ENVSLEf	-386.575	-92.473	369.2533
4	5.99250	ENVSLEf	-378.644	-105.492	409.5516
4	5.99250	ENVSLEf	-378.644	-105.492	409.5516
4	6.34500	ENVSLEf	-370.712	-117.451	454.2524
4	6.34500	ENVSLEf	-370.712	-117.451	454.2524
4	6.69750	ENVSLEf	-362.781	-128.348	502.9815
4	6.69750	ENVSLEf	-362.781	-128.348	502.9815
4	6.82500	ENVSLEf	-359.912	-132.029	521.5265
4	0.25000	ENVSLEf	-628.453	222.634	462.8988
4	0.35250	ENVSLEf	-626.147	214.021	440.5210
4	0.35250	ENVSLEf	-626.147	214.021	440.5210
4	0.70500	ENVSLEf	-618.216	185.086	370.2094
4	0.70500	ENVSLEf	-618.216	185.086	370.2094
4	1.05750	ENVSLEf	-610.285	157.212	309.9104
4	1.05750	ENVSLEf	-610.285	157.212	309.9104
4	1.41000	ENVSLEf	-602.353	130.400	259.2499
4	1.41000	ENVSLEf	-602.353	130.400	259.2499
4	1.76250	ENVSLEf	-594.422	104.648	217.8540
4	1.76250	ENVSLEf	-594.422	104.648	217.8540
4	2.11500	ENVSLEf	-586.491	79.957	185.3486
4	2.11500	ENVSLEf	-586.491	79.957	185.3486
4	2.46750	ENVSLEf	-578.560	56.327	161.3597
4	2.46750	ENVSLEf	-578.560	56.327	161.3597
4	2.82000	ENVSLEf	-570.628	33.758	145.5134
4	2.82000	ENVSLEf	-570.628	33.758	145.5134
4	3.17250	ENVSLEf	-562.697	12.250	137.4356
4	3.17250	ENVSLEf	-562.697	12.250	137.4356
4	3.52500	ENVSLEf	-554.766	-8.196	136.7522
4	3.52500	ENVSLEf	-554.766	-8.196	136.7522
4	3.87750	ENVSLEf	-546.835	-27.582	142.6516
4	3.87750	ENVSLEf	-546.835	-27.582	142.6516

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	4.23000	ENVSLEf	-538.903	-45.907	149.9519
4	4.23000	ENVSLEf	-538.903	-45.907	149.9519
4	4.58250	ENVSLEf	-530.972	-63.171	163.5247
4	4.58250	ENVSLEf	-530.972	-63.171	163.5247
4	4.93500	ENVSLEf	-523.041	-79.373	182.9958
4	4.93500	ENVSLEf	-523.041	-79.373	182.9958
4	5.28750	ENVSLEf	-515.110	-94.515	207.9915
4	5.28750	ENVSLEf	-515.110	-94.515	207.9915
4	5.64000	ENVSLEf	-507.178	-108.595	238.1375
4	5.64000	ENVSLEf	-507.178	-108.595	238.1375
4	5.99250	ENVSLEf	-499.247	-122.460	273.0600
4	5.99250	ENVSLEf	-499.247	-122.460	273.0600
4	6.34500	ENVSLEf	-491.316	-135.319	312.3848
4	6.34500	ENVSLEf	-491.316	-135.319	312.3848
4	6.69750	ENVSLEf	-483.385	-147.118	355.7381
4	6.69750	ENVSLEf	-483.385	-147.118	355.7381
4	6.82500	ENVSLEf	-480.516	-151.124	372.3386
4	0.25000	ENVSUstr	-507.850	333.944	894.4526
4	0.35250	ENVSUstr	-505.544	321.727	860.8505
4	0.35250	ENVSUstr	-505.544	321.727	860.8505
4	0.70500	ENVSUstr	-497.612	280.638	758.3103
4	0.70500	ENVSUstr	-497.612	280.638	758.3103
4	1.05750	ENVSUstr	-489.681	240.981	692.3179
4	1.05750	ENVSUstr	-489.681	240.981	692.3179
4	1.41000	ENVSUstr	-481.750	202.756	636.2621
4	1.41000	ENVSUstr	-481.750	202.756	636.2621
4	1.76250	ENVSUstr	-473.819	165.964	589.4708
4	1.76250	ENVSUstr	-473.819	165.964	589.4708
4	2.11500	ENVSUstr	-465.887	130.604	551.5700
4	2.11500	ENVSUstr	-465.887	130.604	551.5700
4	2.46750	ENVSUstr	-457.956	97.256	522.1857
4	2.46750	ENVSUstr	-457.956	97.256	522.1857
4	2.82000	ENVSUstr	-450.025	66.788	500.9440
4	2.82000	ENVSUstr	-450.025	66.788	500.9440
4	3.17250	ENVSUstr	-442.094	37.753	487.4708
4	3.17250	ENVSUstr	-442.094	37.753	487.4708
4	3.52500	ENVSUstr	-434.162	14.229	481.3920
4	3.52500	ENVSUstr	-434.162	14.229	481.3920
4	3.87750	ENVSUstr	-426.231	-5.157	482.8410
4	3.87750	ENVSUstr	-426.231	-5.157	482.8410
4	4.23000	ENVSUstr	-418.300	-23.481	497.0172
4	4.23000	ENVSUstr	-418.300	-23.481	497.0172
4	4.58250	ENVSUstr	-410.369	-40.745	530.8588
4	4.58250	ENVSUstr	-410.369	-40.745	530.8588
4	4.93500	ENVSUstr	-402.437	-56.948	584.4834
4	4.93500	ENVSUstr	-402.437	-56.948	584.4834
4	5.28750	ENVSUstr	-394.506	-72.089	643.6323
4	5.28750	ENVSUstr	-394.506	-72.089	643.6323
4	5.64000	ENVSUstr	-386.575	-86.170	707.9318
4	5.64000	ENVSUstr	-386.575	-86.170	707.9318
4	5.99250	ENVSUstr	-378.644	-99.189	777.0076
4	5.99250	ENVSUstr	-378.644	-99.189	777.0076
4	6.34500	ENVSUstr	-370.712	-111.148	850.4858
4	6.34500	ENVSUstr	-370.712	-111.148	850.4858
4	6.69750	ENVSUstr	-362.781	-122.046	942.6655
4	6.69750	ENVSUstr	-362.781	-122.046	942.6655
4	6.82500	ENVSUstr	-359.912	-125.726	978.3034
4	0.25000	ENVSUstr	-930.465	136.300	319.1144
4	0.35250	ENVSUstr	-927.351	127.688	305.5858
4	0.35250	ENVSUstr	-927.351	127.688	305.5858
4	0.70500	ENVSUstr	-916.644	98.753	262.1222
4	0.70500	ENVSUstr	-916.644	98.753	262.1222
4	1.05750	ENVSUstr	-905.937	70.879	211.5781
4	1.05750	ENVSUstr	-905.937	70.879	211.5781
4	1.41000	ENVSUstr	-895.230	44.066	174.0460
4	1.41000	ENVSUstr	-895.230	44.066	174.0460
4	1.76250	ENVSUstr	-884.522	18.314	137.7952
4	1.76250	ENVSUstr	-884.522	18.314	137.7952
4	2.11500	ENVSUstr	-873.815	-6.377	98.4646
4	2.11500	ENVSUstr	-873.815	-6.377	98.4646
4	2.46750	ENVSUstr	-863.108	-30.007	70.6313
4	2.46750	ENVSUstr	-863.108	-30.007	70.6313
4	2.82000	ENVSUstr	-852.401	-52.576	53.7904
4	2.82000	ENVSUstr	-852.401	-52.576	53.7904
4	3.17250	ENVSUstr	-841.694	-74.083	47.4370
4	3.17250	ENVSUstr	-841.694	-74.083	47.4370
4	3.52500	ENVSUstr	-830.986	-98.610	51.0661
4	3.52500	ENVSUstr	-830.986	-98.610	51.0661
4	3.87750	ENVSUstr	-820.279	-124.781	63.3966
4	3.87750	ENVSUstr	-820.279	-124.781	63.3966
4	4.23000	ENVSUstr	-809.572	-149.519	75.4089
4	4.23000	ENVSUstr	-809.572	-149.519	75.4089
4	4.58250	ENVSUstr	-798.865	-172.825	95.8891
4	4.58250	ENVSUstr	-798.865	-172.825	95.8891
4	4.93500	ENVSUstr	-788.158	-194.699	124.3321

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	4.93500	ENVSLUstr	-788.158	-194.699	124.3321
4	5.28750	ENVSLUstr	-777.451	-215.140	160.2331
4	5.28750	ENVSLUstr	-777.451	-215.140	160.2331
4	5.64000	ENVSLUstr	-766.743	-235.984	203.0872
4	5.64000	ENVSLUstr	-766.743	-235.984	203.0872
4	5.99250	ENVSLUstr	-756.036	-255.587	252.3894
4	5.99250	ENVSLUstr	-756.036	-255.587	252.3894
4	6.34500	ENVSLUstr	-745.329	-273.759	307.6349
4	6.34500	ENVSLUstr	-745.329	-273.759	307.6349
4	6.69750	ENVSLUstr	-734.622	-290.497	353.6456
4	6.69750	ENVSLUstr	-734.622	-290.497	353.6456
4	6.82500	ENVSLUstr	-730.749	-296.199	370.1524
4	0.25000	ENVSLUsisma	-594.903	189.966	431.9210
4	0.35250	ENVSLUsisma	-592.340	181.420	412.8883
4	0.35250	ENVSLUsisma	-592.340	181.420	412.8883
4	0.70500	ENVSLUsisma	-583.528	152.713	354.0286
4	0.70500	ENVSLUsisma	-583.528	152.713	354.0286
4	1.05750	ENVSLUsisma	-574.715	125.067	305.8748
4	1.05750	ENVSLUsisma	-574.715	125.067	305.8748
4	1.41000	ENVSLUsisma	-565.903	98.483	267.2172
4	1.41000	ENVSLUsisma	-565.903	98.483	267.2172
4	1.76250	ENVSLUsisma	-557.090	72.960	237.6378
4	1.76250	ENVSLUsisma	-557.090	72.960	237.6378
4	2.11500	ENVSLUsisma	-548.278	48.497	216.7626
4	2.11500	ENVSLUsisma	-548.278	48.497	216.7626
4	2.46750	ENVSLUsisma	-539.465	25.182	204.2175
4	2.46750	ENVSLUsisma	-539.465	25.182	204.2175
4	2.82000	ENVSLUsisma	-530.653	3.141	199.6286
4	2.82000	ENVSLUsisma	-530.653	3.141	199.6286
4	3.17250	ENVSLUsisma	-521.840	-17.838	202.6217
4	3.17250	ENVSLUsisma	-521.840	-17.838	202.6217
4	3.52500	ENVSLUsisma	-513.028	-37.756	212.8230
4	3.52500	ENVSLUsisma	-513.028	-37.756	212.8230
4	3.87750	ENVSLUsisma	-504.215	-56.613	237.4087
4	3.87750	ENVSLUsisma	-504.215	-56.613	237.4087
4	4.23000	ENVSLUsisma	-495.403	-74.409	301.9047
4	4.23000	ENVSLUsisma	-495.403	-74.409	301.9047
4	4.58250	ENVSLUsisma	-486.590	-91.143	372.0520
4	4.58250	ENVSLUsisma	-486.590	-91.143	372.0520
4	4.93500	ENVSLUsisma	-477.778	-106.817	447.4764
4	4.93500	ENVSLUsisma	-477.778	-106.817	447.4764
4	5.28750	ENVSLUsisma	-468.965	-121.430	527.8040
4	5.28750	ENVSLUsisma	-468.965	-121.430	527.8040
4	5.64000	ENVSLUsisma	-460.153	-134.982	612.6607
4	5.64000	ENVSLUsisma	-460.153	-134.982	612.6607
4	5.99250	ENVSLUsisma	-451.340	-147.473	701.6725
4	5.99250	ENVSLUsisma	-451.340	-147.473	701.6725
4	6.34500	ENVSLUsisma	-442.528	-158.903	794.4655
4	6.34500	ENVSLUsisma	-442.528	-158.903	794.4655
4	6.69750	ENVSLUsisma	-433.715	-169.272	890.6655
4	6.69750	ENVSLUsisma	-433.715	-169.272	890.6655
4	6.82500	ENVSLUsisma	-430.528	-172.761	926.2278
4	0.25000	ENVSLUsisma	-664.405	57.073	-41.6032
4	0.35250	ENVSLUsisma	-662.022	48.973	-47.0373
4	0.35250	ENVSLUsisma	-662.022	48.973	-47.0373
4	0.70500	ENVSLUsisma	-653.826	21.800	-59.4800
4	0.70500	ENVSLUsisma	-653.826	21.800	-59.4800
4	1.05750	ENVSLUsisma	-645.631	-4.311	-62.5313
4	1.05750	ENVSLUsisma	-645.631	-4.311	-62.5313
4	1.41000	ENVSLUsisma	-637.435	-29.361	-56.5654
4	1.41000	ENVSLUsisma	-637.435	-29.361	-56.5654
4	1.76250	ENVSLUsisma	-629.239	-53.351	-41.9563
4	1.76250	ENVSLUsisma	-629.239	-53.351	-41.9563
4	2.11500	ENVSLUsisma	-621.044	-76.279	-19.0778
4	2.11500	ENVSLUsisma	-621.044	-76.279	-19.0778
4	2.46750	ENVSLUsisma	-612.848	-98.146	11.6959
4	2.46750	ENVSLUsisma	-612.848	-98.146	11.6959
4	2.82000	ENVSLUsisma	-604.652	-118.953	49.9908
4	2.82000	ENVSLUsisma	-604.652	-118.953	49.9908
4	3.17250	ENVSLUsisma	-596.457	-138.698	95.4329
4	3.17250	ENVSLUsisma	-596.457	-138.698	95.4329
4	3.52500	ENVSLUsisma	-588.261	-157.382	147.6482
4	3.52500	ENVSLUsisma	-588.261	-157.382	147.6482
4	3.87750	ENVSLUsisma	-580.066	-175.006	198.6726
4	3.87750	ENVSLUsisma	-580.066	-175.006	198.6726
4	4.23000	ENVSLUsisma	-571.870	-191.568	221.7962
4	4.23000	ENVSLUsisma	-571.870	-191.568	221.7962
4	4.58250	ENVSLUsisma	-563.674	-207.069	251.0059
4	4.58250	ENVSLUsisma	-563.674	-207.069	251.0059
4	4.93500	ENVSLUsisma	-555.479	-221.509	285.9277
4	4.93500	ENVSLUsisma	-555.479	-221.509	285.9277
4	5.28750	ENVSLUsisma	-547.283	-234.888	326.1875
4	5.28750	ENVSLUsisma	-547.283	-234.888	326.1875
4	5.64000	ENVSLUsisma	-539.087	-247.206	371.4114
4	5.64000	ENVSLUsisma	-539.087	-247.206	371.4114

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	5.99250	ENVSLUsisma	-530.892	-258.628	421.2253
4	5.99250	ENVSLUsisma	-530.892	-258.628	421.2253
4	6.34500	ENVSLUsisma	-522.696	-269.125	475.2552
4	6.34500	ENVSLUsisma	-522.696	-269.125	475.2552
4	6.69750	ENVSLUsisma	-514.501	-278.560	533.1271
4	6.69750	ENVSLUsisma	-514.501	-278.560	533.1271
4	6.82500	ENVSLUsisma	-511.536	-281.711	554.9331
4	0.25000	ENVSLer	-507.850	249.533	661.5147
4	0.35250	ENVSLer	-505.544	240.484	637.1594
4	0.35250	ENVSLer	-505.544	240.484	637.1594
4	0.70500	ENVSLer	-497.612	210.047	560.2521
4	0.70500	ENVSLer	-497.612	210.047	560.2521
4	1.05750	ENVSLer	-489.681	180.672	495.9963
4	1.05750	ENVSLer	-489.681	180.672	495.9963
4	1.41000	ENVSLer	-481.750	152.357	441.5115
4	1.41000	ENVSLer	-481.750	152.357	441.5115
4	1.76250	ENVSLer	-473.819	125.104	396.2912
4	1.76250	ENVSLer	-473.819	125.104	396.2912
4	2.11500	ENVSLer	-465.887	98.911	359.9615
4	2.11500	ENVSLer	-465.887	98.911	359.9615
4	2.46750	ENVSLer	-457.956	74.900	332.1483
4	2.46750	ENVSLer	-457.956	74.900	332.1483
4	2.82000	ENVSLer	-450.025	52.331	312.4776
4	2.82000	ENVSLer	-450.025	52.331	312.4776
4	3.17250	ENVSLer	-442.094	30.823	300.5754
4	3.17250	ENVSLer	-442.094	30.823	300.5754
4	3.52500	ENVSLer	-434.162	10.376	296.0677
4	3.52500	ENVSLer	-434.163	10.376	296.0677
4	3.87750	ENVSLer	-426.231	-9.009	298.8987
4	3.87750	ENVSLer	-426.231	-9.009	298.8987
4	4.23000	ENVSLer	-418.300	-27.334	312.1949
4	4.23000	ENVSLer	-418.300	-27.334	312.1949
4	4.58250	ENVSLer	-410.369	-44.598	341.6393
4	4.58250	ENVSLer	-410.369	-44.598	341.6393
4	4.93500	ENVSLer	-402.437	-60.800	387.3114
4	4.93500	ENVSLer	-402.437	-60.800	387.3114
4	5.28750	ENVSLer	-394.506	-75.942	438.5080
4	5.28750	ENVSLer	-394.506	-75.942	438.5080
4	5.64000	ENVSLer	-386.575	-90.023	494.8550
4	5.64000	ENVSLer	-386.575	-90.023	494.8550
4	5.99250	ENVSLer	-378.644	-103.042	555.9784
4	5.99250	ENVSLer	-378.644	-103.042	555.9784
4	6.34500	ENVSLer	-370.712	-115.001	621.5042
4	6.34500	ENVSLer	-370.712	-115.001	621.5042
4	6.69750	ENVSLer	-362.781	-125.898	691.0584
4	6.69750	ENVSLer	-362.781	-125.898	691.0584
4	6.82500	ENVSLer	-359.912	-129.579	717.1359
4	0.25000	ENVSLer	-687.556	164.428	377.0311
4	0.35250	ENVSLer	-685.250	155.815	360.6194
4	0.35250	ENVSLer	-685.250	155.815	360.6194
4	0.70500	ENVSLer	-677.318	126.880	310.8255
4	0.70500	ENVSLer	-677.318	126.880	310.8255
4	1.05750	ENVSLer	-669.387	99.006	271.0441
4	1.05750	ENVSLer	-669.387	99.006	271.0441
4	1.41000	ENVSLer	-661.456	72.193	240.9013
4	1.41000	ENVSLer	-661.456	72.193	240.9013
4	1.76250	ENVSLer	-653.525	46.442	205.6430
4	1.76250	ENVSLer	-653.525	46.442	205.6430
4	2.11500	ENVSLer	-645.593	21.751	175.1993
4	2.11500	ENVSLer	-645.593	21.751	175.1993
4	2.46750	ENVSLer	-637.662	-1.879	153.2722
4	2.46750	ENVSLer	-637.662	-1.879	153.2722
4	2.82000	ENVSLer	-629.731	-24.448	139.4876
4	2.82000	ENVSLer	-629.731	-24.448	139.4876
4	3.17250	ENVSLer	-621.800	-45.956	133.4715
4	3.17250	ENVSLer	-621.800	-45.956	133.4715
4	3.52500	ENVSLer	-613.868	-66.402	134.8499
4	3.52500	ENVSLer	-613.868	-66.402	134.8499
4	3.87750	ENVSLer	-605.937	-85.788	142.5854
4	3.87750	ENVSLer	-605.937	-85.788	142.5854
4	4.23000	ENVSLer	-598.006	-104.113	149.0221
4	4.23000	ENVSLer	-598.006	-104.113	149.0221
4	4.58250	ENVSLer	-590.075	-121.377	161.7313
4	4.58250	ENVSLer	-590.075	-121.377	161.7313
4	4.93500	ENVSLer	-582.143	-137.579	180.3389
4	4.93500	ENVSLer	-582.143	-137.579	180.3389
4	5.28750	ENVSLer	-574.212	-152.721	204.4710
4	5.28750	ENVSLer	-574.212	-152.721	204.4710
4	5.64000	ENVSLer	-566.281	-167.617	233.7535
4	5.64000	ENVSLer	-566.281	-167.617	233.7535
4	5.99250	ENVSLer	-558.350	-181.538	267.8124
4	5.99250	ENVSLer	-558.350	-181.538	267.8124
4	6.34500	ENVSLer	-550.418	-194.397	306.2736
4	6.34500	ENVSLer	-550.418	-194.397	306.2736
4	6.69750	ENVSLer	-542.487	-206.196	348.7633

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	6.69750	ENVSLEr	-542.487	-206.196	348.7633
4	6.82500	ENVSLEr	-539.618	-210.202	365.0515
4	0.25000	ENVSLEq	-507.850	238.145	518.7416
4	0.35250	ENVSLEq	-505.544	229.532	494.7739
4	0.35250	ENVSLEq	-505.544	229.532	494.7739
4	0.70500	ENVSLEq	-497.612	200.597	418.9949
4	0.70500	ENVSLEq	-497.612	200.597	418.9949
4	1.05750	ENVSLEq	-489.681	172.723	353.2285
4	1.05750	ENVSLEq	-489.681	172.723	353.2285
4	1.41000	ENVSLEq	-481.750	145.910	297.1006
4	1.41000	ENVSLEq	-481.750	145.910	297.1006
4	1.76250	ENVSLEq	-473.819	120.158	250.2373
4	1.76250	ENVSLEq	-473.819	120.158	250.2373
4	2.11500	ENVSLEq	-465.887	95.467	212.2645
4	2.11500	ENVSLEq	-465.887	95.467	212.2645
4	2.46750	ENVSLEq	-457.956	71.837	182.8082
4	2.46750	ENVSLEq	-457.956	71.837	182.8082
4	2.82000	ENVSLEq	-450.025	49.269	161.4945
4	2.82000	ENVSLEq	-450.025	49.269	161.4945
4	3.17250	ENVSLEq	-442.094	27.761	147.9492
4	3.17250	ENVSLEq	-442.094	27.761	147.9492
4	3.52500	ENVSLEq	-434.162	7.314	141.7985
4	3.52500	ENVSLEq	-434.163	7.314	141.7985
4	3.87750	ENVSLEq	-426.231	-12.072	142.8337
4	3.87750	ENVSLEq	-426.231	-12.072	142.8337
4	4.23000	ENVSLEq	-418.300	-30.396	152.5088
4	4.23000	ENVSLEq	-418.300	-30.396	152.5088
4	4.58250	ENVSLEq	-410.369	-47.660	168.4563
4	4.58250	ENVSLEq	-410.369	-47.660	168.4563
4	4.93500	ENVSLEq	-402.437	-63.863	190.3023
4	4.93500	ENVSLEq	-402.437	-63.863	190.3023
4	5.28750	ENVSLEq	-394.506	-79.004	217.6728
4	5.28750	ENVSLEq	-394.506	-79.004	217.6728
4	5.64000	ENVSLEq	-386.575	-93.085	250.1936
4	5.64000	ENVSLEq	-386.575	-93.085	250.1936
4	5.99250	ENVSLEq	-378.644	-106.105	287.4909
4	5.99250	ENVSLEq	-378.644	-106.105	287.4909
4	6.34500	ENVSLEq	-370.712	-118.063	329.1905
4	6.34500	ENVSLEq	-370.712	-118.063	329.1905
4	6.69750	ENVSLEq	-362.781	-128.961	374.9186
4	6.69750	ENVSLEq	-362.781	-128.961	374.9186
4	6.82500	ENVSLEq	-359.912	-132.641	392.3781
4	0.25000	ENVSLEq	-507.850	232.020	496.6901
4	0.35250	ENVSLEq	-505.544	223.407	473.3503
4	0.35250	ENVSLEq	-505.544	223.407	473.3503
4	0.70500	ENVSLEq	-497.612	194.472	399.7302
4	0.70500	ENVSLEq	-497.612	194.472	399.7302
4	1.05750	ENVSLEq	-489.681	166.598	336.1227
4	1.05750	ENVSLEq	-489.681	166.598	336.1227
4	1.41000	ENVSLEq	-481.750	139.785	282.1537
4	1.41000	ENVSLEq	-481.750	139.785	282.1537
4	1.76250	ENVSLEq	-473.819	114.033	237.4493
4	1.76250	ENVSLEq	-473.819	114.033	237.4493
4	2.11500	ENVSLEq	-465.887	89.343	201.6354
4	2.11500	ENVSLEq	-465.887	89.343	201.6354
4	2.46750	ENVSLEq	-457.956	65.713	174.3381
4	2.46750	ENVSLEq	-457.956	65.713	174.3381
4	2.82000	ENVSLEq	-450.025	43.144	155.1832
4	2.82000	ENVSLEq	-450.025	43.144	155.1832
4	3.17250	ENVSLEq	-442.094	21.636	143.7969
4	3.17250	ENVSLEq	-442.094	21.636	143.7969
4	3.52500	ENVSLEq	-434.162	1.189	139.8051
4	3.52500	ENVSLEq	-434.163	1.189	139.8051
4	3.87750	ENVSLEq	-426.231	-18.196	142.6682
4	3.87750	ENVSLEq	-426.231	-18.196	142.6682
4	4.23000	ENVSLEq	-418.300	-36.521	150.1844
4	4.23000	ENVSLEq	-418.300	-36.521	150.1844
4	4.58250	ENVSLEq	-410.369	-53.785	163.9730
4	4.58250	ENVSLEq	-410.369	-53.785	163.9730
4	4.93500	ENVSLEq	-402.437	-69.987	183.6601
4	4.93500	ENVSLEq	-402.437	-69.987	183.6601
4	5.28750	ENVSLEq	-394.506	-85.129	208.8716
4	5.28750	ENVSLEq	-394.506	-85.129	208.8716
4	5.64000	ENVSLEq	-386.575	-99.210	239.2335
4	5.64000	ENVSLEq	-386.575	-99.210	239.2335
4	5.99250	ENVSLEq	-378.644	-112.229	274.3719
4	5.99250	ENVSLEq	-378.644	-112.229	274.3719
4	6.34500	ENVSLEq	-370.712	-124.188	313.9126
4	6.34500	ENVSLEq	-370.712	-124.188	313.9126
4	6.69750	ENVSLEq	-362.781	-135.085	357.4817
4	6.69750	ENVSLEq	-362.781	-135.085	357.4817
4	6.82500	ENVSLEq	-359.912	-138.766	374.1603

Table: Frame Loads - Distributed

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

Frame	LoadPat	Dir	DistType	RelDistA	RelDistB	AbsDistA m	AbsDistB m
3	7	Gravity	RelDist	0.0000	0.0250	0.00000	0.23500
3	7	Gravity	RelDist	0.0250	0.0500	0.23500	0.47000
3	7	Gravity	RelDist	0.0500	0.9500	0.47000	8.93000
3	7	Gravity	RelDist	0.9500	0.9750	8.93000	9.16500
3	7	Gravity	RelDist	0.9750	1.0000	9.16500	9.40000
3	2	Gravity	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	9.40000
3	6	Gravity	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	9.40000
3	8	Gravity	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	9.40000
3	10	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	9.40000
3	15	Gravity	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	9.40000
3	14	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	9.40000
2	11	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	12	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	9	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	9_1	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	3	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	13	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	14	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
2	15	Gravity	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
4	9	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
4	9_1	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
4	3	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
4	13	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
4	14	X	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000
4	15	Gravity	RelDist	0.0000	1.0000	0.00000	7.05000

Table: Frame Section Assignments

Frame	SectionType	AutoSelect	AnalSect	DesignSect	MatProp
1	Rectangular	N.A.	1x1	1x1	Default
2	Rectangular	N.A.	0.9x1	0.9x1	Default
3	Rectangular	N.A.	0.9x1	0.9x1	Default
4	Rectangular	N.A.	0.9x1	0.9x1	Default

Table: Frame Spring Assignments

Frame	Type	Stiffness KN/m/m	SimpleType	Dir1Type	Dir
1	Simple	5500.00	Compression Only	Object Axes	2

Table: Load Case Definitions

Case	Type	InitialCond	DesTypeOpt	DesignType	AutoType	RunCase	CaseStatus
1	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
2	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
3	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
4	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
5	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
6	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
7	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
8	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
9	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
10	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
12	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
13	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
14	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
15	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
16	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
17	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
11	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
18	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished
9_1	LinStatic	Zero	Prog Det	DEAD	None	Yes	Finished

10.1.2 Condizioni di carico

Table: Element Forces - Frames

Frame	Station	OutputCase	P	V2	M3
-------	---------	------------	---	----	----

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

	m		KN	KN	KN-m
1	0.22500	1	-23.322	249.956	184.7492
1	0.47000	1	-23.322	256.081	122.7598
1	0.47000	1	-23.322	216.400	122.7598
1	0.94000	1	-23.322	228.150	18.2907
1	0.94000	1	-23.322	188.910	18.2907
1	1.41000	1	-23.322	200.660	-73.2581
1	1.41000	1	-23.322	161.862	-73.2581
1	1.88000	1	-23.322	173.612	-152.0944
1	1.88000	1	-23.322	135.238	-152.0944
1	2.35000	1	-23.322	146.988	-218.4174
1	2.35000	1	-23.322	109.001	-218.4174
1	2.82000	1	-23.322	120.751	-272.4091
1	2.82000	1	-23.322	83.101	-272.4091
1	3.29000	1	-23.322	94.851	-314.2279
1	3.29000	1	-23.322	57.476	-314.2279
1	3.76000	1	-23.322	69.226	-344.0027
1	3.76000	1	-23.322	32.053	-344.0027
1	4.23000	1	-23.322	43.803	-361.8286
1	4.23000	1	-23.322	6.754	-361.8286
1	4.70000	1	-23.322	18.504	-367.7641
1	4.70000	1	-23.322	-18.504	-367.7641
1	5.17000	1	-23.322	-6.754	-361.8286
1	5.17000	1	-23.322	-43.803	-361.8286
1	5.64000	1	-23.322	-32.053	-344.0027
1	5.64000	1	-23.322	-69.226	-344.0027
1	6.11000	1	-23.322	-57.476	-314.2279
1	6.11000	1	-23.322	-94.851	-314.2279
1	6.58000	1	-23.322	-83.101	-272.4091
1	6.58000	1	-23.322	-120.751	-272.4091
1	7.05000	1	-23.322	-109.001	-218.4174
1	7.05000	1	-23.322	-146.988	-218.4174
1	7.52000	1	-23.322	-135.238	-152.0944
1	7.52000	1	-23.322	-173.612	-152.0944
1	7.99000	1	-23.322	-161.862	-73.2581
1	7.99000	1	-23.322	-200.660	-73.2581
1	8.46000	1	-23.322	-188.910	18.2907
1	8.46000	1	-23.322	-228.150	18.2907
1	8.93000	1	-23.322	-216.400	122.7598
1	8.93000	1	-23.322	-256.081	122.7598
1	9.17500	1	-23.322	-249.956	184.7492
1	0.22500	2	7.414	235.620	137.4486
1	0.47000	2	7.414	235.620	79.7217
1	0.47000	2	7.414	209.118	79.7217
1	0.94000	2	7.414	209.118	-18.5636
1	0.94000	2	7.414	183.097	-18.5636
1	1.41000	2	7.414	183.097	-104.6193
1	1.41000	2	7.414	157.552	-104.6193
1	1.88000	2	7.414	157.552	-178.6689
1	1.88000	2	7.414	132.457	-178.6689
1	2.35000	2	7.414	132.457	-240.9238
1	2.35000	2	7.414	107.770	-240.9238
1	2.82000	2	7.414	107.770	-291.5755
1	2.82000	2	7.414	83.434	-291.5755
1	3.29000	2	7.414	83.434	-330.7897
1	3.29000	2	7.414	59.385	-330.7897
1	3.76000	2	7.414	59.385	-358.7006
1	3.76000	2	7.414	35.545	-358.7006
1	4.23000	2	7.414	35.545	-375.4068
1	4.23000	2	7.414	11.834	-375.4068
1	4.70000	2	7.414	11.834	-380.9687
1	4.70000	2	7.414	-11.834	-380.9687
1	5.17000	2	7.414	-11.834	-375.4068
1	5.17000	2	7.414	-35.545	-375.4068
1	5.64000	2	7.414	-35.545	-358.7006
1	5.64000	2	7.414	-59.385	-358.7006
1	6.11000	2	7.414	-59.385	-330.7897
1	6.11000	2	7.414	-83.434	-330.7897
1	6.58000	2	7.414	-83.434	-291.5755
1	6.58000	2	7.414	-107.770	-291.5755
1	7.05000	2	7.414	-107.770	-240.9238
1	7.05000	2	7.414	-132.457	-240.9238
1	7.52000	2	7.414	-132.457	-178.6689
1	7.52000	2	7.414	-157.552	-178.6689

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	7.99000	2	7.414	-157.552	-104.6193
1	7.99000	2	7.414	-183.097	-104.6193
1	8.46000	2	7.414	-183.097	-18.5636
1	8.46000	2	7.414	-209.118	-18.5636
1	8.93000	2	7.414	-209.118	79.7217
1	8.93000	2	7.414	-235.620	79.7217
1	9.17500	2	7.414	-235.620	137.4486
1	0.22500	3	-240.558	0.491	138.2182
1	0.47000	3	-240.558	0.491	138.0978
1	0.47000	3	-240.558	1.194	138.0978
1	0.94000	3	-240.558	1.194	137.5365
1	0.94000	3	-240.558	1.644	137.5365
1	1.41000	3	-240.558	1.644	136.7636
1	1.41000	3	-240.558	1.872	136.7636
1	1.88000	3	-240.558	1.872	135.8839
1	1.88000	3	-240.558	1.907	135.8839
1	2.35000	3	-240.558	1.907	134.9874
1	2.35000	3	-240.558	1.781	134.9874
1	2.82000	3	-240.558	1.781	134.1505
1	2.82000	3	-240.558	1.522	134.1505
1	3.29000	3	-240.558	1.522	133.4353
1	3.29000	3	-240.558	1.160	133.4353
1	3.76000	3	-240.558	1.160	132.8900
1	3.76000	3	-240.558	0.725	132.8900
1	4.23000	3	-240.558	0.725	132.5491
1	4.23000	3	-240.558	0.247	132.5491
1	4.70000	3	-240.558	0.247	132.4332
1	4.70000	3	-240.558	-0.247	132.4332
1	5.17000	3	-240.558	-0.247	132.5491
1	5.17000	3	-240.558	-0.725	132.5491
1	5.64000	3	-240.558	-0.725	132.8900
1	5.64000	3	-240.558	-1.160	132.8900
1	6.11000	3	-240.558	-1.160	133.4353
1	6.11000	3	-240.558	-1.522	133.4353
1	6.58000	3	-240.558	-1.522	134.1505
1	6.58000	3	-240.558	-1.781	134.1505
1	7.05000	3	-240.558	-1.781	134.9874
1	7.05000	3	-240.558	-1.907	134.9874
1	7.52000	3	-240.558	-1.907	135.8839
1	7.52000	3	-240.558	-1.872	135.8839
1	7.99000	3	-240.558	-1.872	136.7636
1	7.99000	3	-240.558	-1.644	136.7636
1	8.46000	3	-240.558	-1.644	137.5365
1	8.46000	3	-240.558	-1.194	137.5365
1	8.93000	3	-240.558	-1.194	138.0978
1	8.93000	3	-240.558	-0.491	138.0978
1	9.17500	3	-240.558	-0.491	138.2182
1	0.22500	4	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	4	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	4	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	4	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	4	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	4	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	4	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	4	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	4	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	4	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	4	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	4	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	4	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	4	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	4	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	4	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	4	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	4	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	4	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	4	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	6.58000	4	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	4	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	4	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	4	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	4	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	4	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	4	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	4	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	4	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	4	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	4	0.000	0.000	0.0000
1	9.17500	4	0.000	0.000	0.0000
1	0.22500	5	6.125	-0.084	-23.5637
1	0.47000	5	6.125	-0.084	-23.5432
1	0.47000	5	6.125	-0.204	-23.5432
1	0.94000	5	6.125	-0.204	-23.4475
1	0.94000	5	6.125	-0.280	-23.4475
1	1.41000	5	6.125	-0.280	-23.3158
1	1.41000	5	6.125	-0.319	-23.3158
1	1.88000	5	6.125	-0.319	-23.1658
1	1.88000	5	6.125	-0.325	-23.1658
1	2.35000	5	6.125	-0.325	-23.0129
1	2.35000	5	6.125	-0.304	-23.0129
1	2.82000	5	6.125	-0.304	-22.8703
1	2.82000	5	6.125	-0.259	-22.8703
1	3.29000	5	6.125	-0.259	-22.7483
1	3.29000	5	6.125	-0.198	-22.7483
1	3.76000	5	6.125	-0.198	-22.6554
1	3.76000	5	6.125	-0.124	-22.6554
1	4.23000	5	6.125	-0.124	-22.5973
1	4.23000	5	6.125	-0.042	-22.5973
1	4.70000	5	6.125	-0.042	-22.5775
1	4.70000	5	6.125	0.042	-22.5775
1	5.17000	5	6.125	0.042	-22.5973
1	5.17000	5	6.125	0.124	-22.5973
1	5.64000	5	6.125	0.124	-22.6554
1	5.64000	5	6.125	0.198	-22.6554
1	6.11000	5	6.125	0.198	-22.7483
1	6.11000	5	6.125	0.259	-22.7483
1	6.58000	5	6.125	0.259	-22.8703
1	6.58000	5	6.125	0.304	-22.8703
1	7.05000	5	6.125	0.304	-23.0129
1	7.05000	5	6.125	0.325	-23.0129
1	7.52000	5	6.125	0.325	-23.1658
1	7.52000	5	6.125	0.319	-23.1658
1	7.99000	5	6.125	0.319	-23.3158
1	7.99000	5	6.125	0.280	-23.3158
1	8.46000	5	6.125	0.280	-23.4475
1	8.46000	5	6.125	0.204	-23.4475
1	8.93000	5	6.125	0.204	-23.5432
1	8.93000	5	6.125	0.084	-23.5432
1	9.17500	5	6.125	0.084	-23.5637
1	0.22500	6	4.015	127.590	74.4297
1	0.47000	6	4.015	127.590	43.1701
1	0.47000	6	4.015	113.239	43.1701
1	0.94000	6	4.015	113.239	-10.0524
1	0.94000	6	4.015	99.149	-10.0524
1	1.41000	6	4.015	99.149	-56.6524
1	1.41000	6	4.015	85.316	-56.6524
1	1.88000	6	4.015	85.316	-96.7509
1	1.88000	6	4.015	71.727	-96.7509
1	2.35000	6	4.015	71.727	-130.4625
1	2.35000	6	4.015	58.358	-130.4625
1	2.82000	6	4.015	58.358	-157.8909
1	2.82000	6	4.015	45.181	-157.8909
1	3.29000	6	4.015	45.181	-179.1257
1	3.29000	6	4.015	32.157	-179.1257
1	3.76000	6	4.015	32.157	-194.2397
1	3.76000	6	4.015	19.248	-194.2397
1	4.23000	6	4.015	19.248	-203.2863
1	4.23000	6	4.015	6.408	-203.2863
1	4.70000	6	4.015	6.408	-206.2982
1	4.70000	6	4.015	-6.408	-206.2982
1	5.17000	6	4.015	-6.408	-203.2863
1	5.17000	6	4.015	-19.248	-203.2863

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	5.64000	6	4.015	-19.248	-194.2397
1	5.64000	6	4.015	-32.157	-194.2397
1	6.11000	6	4.015	-32.157	-179.1257
1	6.11000	6	4.015	-45.181	-179.1257
1	6.58000	6	4.015	-45.181	-157.8909
1	6.58000	6	4.015	-58.358	-157.8909
1	7.05000	6	4.015	-58.358	-130.4625
1	7.05000	6	4.015	-71.727	-130.4625
1	7.52000	6	4.015	-71.727	-96.7509
1	7.52000	6	4.015	-85.316	-96.7509
1	7.99000	6	4.015	-85.316	-56.6524
1	7.99000	6	4.015	-99.149	-56.6524
1	8.46000	6	4.015	-99.149	-10.0524
1	8.46000	6	4.015	-113.239	-10.0524
1	8.93000	6	4.015	-113.239	43.1701
1	8.93000	6	4.015	-127.590	43.1701
1	9.17500	6	4.015	-127.590	74.4297
1	0.22500	7	1.259	40.011	23.3403
1	0.47000	7	1.259	40.011	13.5376
1	0.47000	7	1.259	35.511	13.5376
1	0.94000	7	1.259	35.511	-3.1523
1	0.94000	7	1.259	31.092	-3.1523
1	1.41000	7	1.259	31.092	-17.7655
1	1.41000	7	1.259	26.754	-17.7655
1	1.88000	7	1.259	26.754	-30.3400
1	1.88000	7	1.259	22.493	-30.3400
1	2.35000	7	1.259	22.493	-40.9116
1	2.35000	7	1.259	18.301	-40.9116
1	2.82000	7	1.259	18.301	-49.5128
1	2.82000	7	1.259	14.168	-49.5128
1	3.29000	7	1.259	14.168	-56.1718
1	3.29000	7	1.259	10.084	-56.1718
1	3.76000	7	1.259	10.084	-60.9114
1	3.76000	7	1.259	6.036	-60.9114
1	4.23000	7	1.259	6.036	-63.7483
1	4.23000	7	1.259	2.010	-63.7483
1	4.70000	7	1.259	2.010	-64.6928
1	4.70000	7	1.259	-2.010	-64.6928
1	5.17000	7	1.259	-2.010	-63.7483
1	5.17000	7	1.259	-6.036	-63.7483
1	5.64000	7	1.259	-6.036	-60.9114
1	5.64000	7	1.259	-10.084	-60.9114
1	6.11000	7	1.259	-10.084	-56.1718
1	6.11000	7	1.259	-14.168	-56.1718
1	6.58000	7	1.259	-14.168	-49.5128
1	6.58000	7	1.259	-18.301	-49.5128
1	7.05000	7	1.259	-18.301	-40.9116
1	7.05000	7	1.259	-22.493	-40.9116
1	7.52000	7	1.259	-22.493	-30.3400
1	7.52000	7	1.259	-26.754	-30.3400
1	7.99000	7	1.259	-26.754	-17.7655
1	7.99000	7	1.259	-31.092	-17.7655
1	8.46000	7	1.259	-31.092	-3.1523
1	8.46000	7	1.259	-35.511	-3.1523
1	8.93000	7	1.259	-35.511	13.5376
1	8.93000	7	1.259	-40.011	13.5376
1	9.17500	7	1.259	-40.011	23.3403
1	0.22500	8	4.015	127.590	74.4297
1	0.47000	8	4.015	127.590	43.1701
1	0.47000	8	4.015	113.239	43.1701
1	0.94000	8	4.015	113.239	-10.0524
1	0.94000	8	4.015	99.149	-10.0524
1	1.41000	8	4.015	99.149	-56.6524
1	1.41000	8	4.015	85.316	-56.6524
1	1.88000	8	4.015	85.316	-96.7509
1	1.88000	8	4.015	71.727	-96.7509
1	2.35000	8	4.015	71.727	-130.4625
1	2.35000	8	4.015	58.358	-130.4625
1	2.82000	8	4.015	58.358	-157.8909
1	2.82000	8	4.015	45.181	-157.8909
1	3.29000	8	4.015	45.181	-179.1257
1	3.29000	8	4.015	32.157	-179.1257
1	3.76000	8	4.015	32.157	-194.2397
1	3.76000	8	4.015	19.248	-194.2397
1	4.23000	8	4.015	19.248	-203.2863

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	4.23000	8	4.015	6.408	-203.2863
1	4.70000	8	4.015	6.408	-206.2982
1	4.70000	8	4.015	-6.408	-206.2982
1	5.17000	8	4.015	-6.408	-203.2863
1	5.17000	8	4.015	-19.248	-203.2863
1	5.64000	8	4.015	-19.248	-194.2397
1	5.64000	8	4.015	-32.157	-194.2397
1	6.11000	8	4.015	-32.157	-179.1257
1	6.11000	8	4.015	-45.181	-179.1257
1	6.58000	8	4.015	-45.181	-157.8909
1	6.58000	8	4.015	-58.358	-157.8909
1	7.05000	8	4.015	-58.358	-130.4625
1	7.05000	8	4.015	-71.727	-130.4625
1	7.52000	8	4.015	-71.727	-96.7509
1	7.52000	8	4.015	-85.316	-96.7509
1	7.99000	8	4.015	-85.316	-56.6524
1	7.99000	8	4.015	-99.149	-56.6524
1	8.46000	8	4.015	-99.149	-10.0524
1	8.46000	8	4.015	-113.239	-10.0524
1	8.93000	8	4.015	-113.239	43.1701
1	8.93000	8	4.015	-127.590	43.1701
1	9.17500	8	4.015	-127.590	74.4297
1	0.22500	9	-15.356	0.035	9.9800
1	0.47000	9	-15.356	0.035	9.9713
1	0.47000	9	-15.356	0.086	9.9713
1	0.94000	9	-15.356	0.086	9.9308
1	0.94000	9	-15.356	0.119	9.9308
1	1.41000	9	-15.356	0.119	9.8750
1	1.41000	9	-15.356	0.135	9.8750
1	1.88000	9	-15.356	0.135	9.8115
1	1.88000	9	-15.356	0.138	9.8115
1	2.35000	9	-15.356	0.138	9.7468
1	2.35000	9	-15.356	0.129	9.7468
1	2.82000	9	-15.356	0.129	9.6863
1	2.82000	9	-15.356	0.110	9.6863
1	3.29000	9	-15.356	0.110	9.6347
1	3.29000	9	-15.356	0.084	9.6347
1	3.76000	9	-15.356	0.084	9.5953
1	3.76000	9	-15.356	0.052	9.5953
1	4.23000	9	-15.356	0.052	9.5707
1	4.23000	9	-15.356	0.018	9.5707
1	4.70000	9	-15.356	0.018	9.5623
1	4.70000	9	-15.356	-0.018	9.5623
1	5.17000	9	-15.356	-0.018	9.5707
1	5.17000	9	-15.356	-0.052	9.5707
1	5.64000	9	-15.356	-0.052	9.5953
1	5.64000	9	-15.356	-0.084	9.5953
1	6.11000	9	-15.356	-0.084	9.6347
1	6.11000	9	-15.356	-0.110	9.6347
1	6.58000	9	-15.356	-0.110	9.6863
1	6.58000	9	-15.356	-0.129	9.6863
1	7.05000	9	-15.356	-0.129	9.7468
1	7.05000	9	-15.356	-0.138	9.7468
1	7.52000	9	-15.356	-0.138	9.8115
1	7.52000	9	-15.356	-0.135	9.8115
1	7.99000	9	-15.356	-0.135	9.8750
1	7.99000	9	-15.356	-0.119	9.8750
1	8.46000	9	-15.356	-0.119	9.9308
1	8.46000	9	-15.356	-0.086	9.9308
1	8.93000	9	-15.356	-0.086	9.9713
1	8.93000	9	-15.356	-0.035	9.9713
1	9.17500	9	-15.356	-0.035	9.9800
1	0.22500	10	59.078	-31.042	215.6757
1	0.47000	10	59.078	-31.042	223.2809
1	0.47000	10	59.078	-6.930	223.2809
1	0.94000	10	59.078	-6.930	226.5382
1	0.94000	10	59.078	14.333	226.5382
1	1.41000	10	59.078	14.333	219.8019
1	1.41000	10	59.078	32.799	219.8019
1	1.88000	10	59.078	32.799	204.3863
1	1.88000	10	59.078	48.520	204.3863
1	2.35000	10	59.078	48.520	181.5821
1	2.35000	10	59.078	61.541	181.5821
1	2.82000	10	59.078	61.541	152.6578
1	2.82000	10	59.078	71.904	152.6578

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	3.29000	10	59.078	71.904	118.8629
1	3.29000	10	59.078	79.644	118.8629
1	3.76000	10	59.078	79.644	81.4300
1	3.76000	10	59.078	84.788	81.4300
1	4.23000	10	59.078	84.788	41.5795
1	4.23000	10	59.078	87.355	41.5795
1	4.70000	10	59.078	87.355	0.5228
1	4.70000	10	59.078	87.353	0.5228
1	5.17000	10	59.078	87.353	-40.5330
1	5.17000	10	59.078	84.783	-40.5330
1	5.64000	10	59.078	84.783	-80.3808
1	5.64000	10	59.078	79.635	-80.3808
1	6.11000	10	59.078	79.635	-117.8094
1	6.11000	10	59.078	71.892	-117.8094
1	6.58000	10	59.078	71.892	-151.5987
1	6.58000	10	59.078	61.527	-151.5987
1	7.05000	10	59.078	61.527	-180.5163
1	7.05000	10	59.078	48.505	-180.5163
1	7.52000	10	59.078	48.505	-203.3135
1	7.52000	10	59.078	32.784	-203.3135
1	7.99000	10	59.078	32.784	-218.7221
1	7.99000	10	59.078	14.320	-218.7221
1	8.46000	10	59.078	14.320	-225.4523
1	8.46000	10	59.078	-6.940	-225.4523
1	8.93000	10	59.078	-6.940	-222.1906
1	8.93000	10	59.078	-31.045	-222.1906
1	9.17500	10	59.078	-31.045	-214.5845
1	0.22500	12	17.536	-5.891	93.4954
1	0.47000	12	17.536	-5.891	94.9388
1	0.47000	12	17.536	1.522	94.9388
1	0.94000	12	17.536	1.522	94.2232
1	0.94000	12	17.536	8.037	94.2232
1	1.41000	12	17.536	8.037	90.4456
1	1.41000	12	17.536	13.675	90.4456
1	1.88000	12	17.536	13.675	84.0185
1	1.88000	12	17.536	18.455	84.0185
1	2.35000	12	17.536	18.455	75.3444
1	2.35000	12	17.536	22.398	75.3444
1	2.82000	12	17.536	22.398	64.8174
1	2.82000	12	17.536	25.520	64.8174
1	3.29000	12	17.536	25.520	52.8231
1	3.29000	12	17.536	27.835	52.8231
1	3.76000	12	17.536	27.835	39.7406
1	3.76000	12	17.536	29.356	39.7406
1	4.23000	12	17.536	29.356	25.9431
1	4.23000	12	17.536	30.092	25.9431
1	4.70000	12	17.536	30.092	11.7999
1	4.70000	12	17.536	30.048	11.7999
1	5.17000	12	17.536	30.048	-2.3227
1	5.17000	12	17.536	29.227	-2.3227
1	5.64000	12	17.536	29.227	-16.0594
1	5.64000	12	17.536	27.628	-16.0594
1	6.11000	12	17.536	27.628	-29.0448
1	6.11000	12	17.536	25.249	-29.0448
1	6.58000	12	17.536	25.249	-40.9116
1	6.58000	12	17.536	22.081	-40.9116
1	7.05000	12	17.536	22.081	-51.2895
1	7.05000	12	17.536	18.115	-51.2895
1	7.52000	12	17.536	18.115	-59.8038
1	7.52000	12	17.536	13.341	-59.8038
1	7.99000	12	17.536	13.341	-66.0742
1	7.99000	12	17.536	7.744	-66.0742
1	8.46000	12	17.536	7.744	-69.7141
1	8.46000	12	17.536	1.310	-69.7141
1	8.93000	12	17.536	1.310	-70.3296
1	8.93000	12	17.536	-5.979	-70.3296
1	9.17500	12	17.536	-5.979	-68.8647
1	0.22500	13	-288.403	0.589	165.7311
1	0.47000	13	-288.403	0.589	165.5867
1	0.47000	13	-288.403	1.432	165.5867
1	0.94000	13	-288.403	1.432	164.9137
1	0.94000	13	-288.403	1.972	164.9137
1	1.41000	13	-288.403	1.972	163.9870
1	1.41000	13	-288.403	2.244	163.9870
1	1.88000	13	-288.403	2.244	162.9321

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	1.88000	13	-288.403	2.287	162.9321
1	2.35000	13	-288.403	2.287	161.8572
1	2.35000	13	-288.403	2.135	161.8572
1	2.82000	13	-288.403	2.135	160.8537
1	2.82000	13	-288.403	1.825	160.8537
1	3.29000	13	-288.403	1.825	159.9961
1	3.29000	13	-288.403	1.391	159.9961
1	3.76000	13	-288.403	1.391	159.3423
1	3.76000	13	-288.403	0.870	159.3423
1	4.23000	13	-288.403	0.870	158.9336
1	4.23000	13	-288.403	0.296	158.9336
1	4.70000	13	-288.403	0.296	158.7946
1	4.70000	13	-288.403	-0.296	158.7946
1	5.17000	13	-288.403	-0.296	158.9336
1	5.17000	13	-288.403	-0.870	158.9336
1	5.64000	13	-288.403	-0.870	159.3423
1	5.64000	13	-288.403	-1.391	159.3423
1	6.11000	13	-288.403	-1.391	159.9961
1	6.11000	13	-288.403	-1.825	159.9961
1	6.58000	13	-288.403	-1.825	160.8537
1	6.58000	13	-288.403	-2.135	160.8537
1	7.05000	13	-288.403	-2.135	161.8572
1	7.05000	13	-288.403	-2.287	161.8572
1	7.52000	13	-288.403	-2.287	162.9321
1	7.52000	13	-288.403	-2.244	162.9321
1	7.99000	13	-288.403	-2.244	163.9870
1	7.99000	13	-288.403	-1.972	163.9870
1	8.46000	13	-288.403	-1.972	164.9137
1	8.46000	13	-288.403	-1.432	164.9137
1	8.93000	13	-288.403	-1.432	165.5867
1	8.93000	13	-288.403	-0.589	165.5867
1	9.17500	13	-288.403	-0.589	165.7311
1	0.22500	14	173.808	-67.215	687.2400
1	0.47000	14	173.808	-67.215	703.7076
1	0.47000	14	173.808	-2.560	703.7076
1	0.94000	14	173.808	-2.560	704.9108
1	0.94000	14	173.808	54.369	704.9108
1	1.41000	14	173.808	54.369	679.3573
1	1.41000	14	173.808	103.734	679.3573
1	1.88000	14	173.808	103.734	630.6024
1	1.88000	14	173.808	145.689	630.6024
1	2.35000	14	173.808	145.689	562.1285
1	2.35000	14	173.808	180.378	562.1285
1	2.82000	14	173.808	180.378	477.3509
1	2.82000	14	173.808	207.928	477.3509
1	3.29000	14	173.808	207.928	379.6245
1	3.29000	14	173.808	228.448	379.6245
1	3.76000	14	173.808	228.448	272.2537
1	3.76000	14	173.808	242.024	272.2537
1	4.23000	14	173.808	242.024	158.5025
1	4.23000	14	173.808	248.716	158.5025
1	4.70000	14	173.808	248.716	41.6058
1	4.70000	14	173.808	248.561	41.6058
1	5.17000	14	173.808	248.561	-75.2181
1	5.17000	14	173.808	241.568	-75.2181
1	5.64000	14	173.808	241.568	-188.7551
1	5.64000	14	173.808	227.720	-188.7551
1	6.11000	14	173.808	227.720	-295.7833
1	6.11000	14	173.808	206.972	-295.7833
1	6.58000	14	173.808	206.972	-393.0603
1	6.58000	14	173.808	179.259	-393.0603
1	7.05000	14	173.808	179.259	-477.3121
1	7.05000	14	173.808	144.491	-477.3121
1	7.52000	14	173.808	144.491	-545.2226
1	7.52000	14	173.808	102.558	-545.2226
1	7.99000	14	173.808	102.558	-593.4248
1	7.99000	14	173.808	53.336	-593.4248
1	8.46000	14	173.808	53.336	-618.4927
1	8.46000	14	173.808	-3.310	-618.4927
1	8.93000	14	173.808	-3.310	-616.9368
1	8.93000	14	173.808	-67.523	-616.9368
1	9.17500	14	173.808	-67.523	-600.3936
1	0.22500	15	-1.785	53.585	35.5244
1	0.47000	15	-1.785	53.585	22.3960
1	0.47000	15	-1.785	47.582	22.3960

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	0.94000	15	-1.785	47.582	0.0326
1	0.94000	15	-1.785	41.680	0.0326
1	1.41000	15	-1.785	41.680	-19.5568
1	1.41000	15	-1.785	35.879	-19.5568
1	1.88000	15	-1.785	35.879	-36.4198
1	1.88000	15	-1.785	30.174	-36.4198
1	2.35000	15	-1.785	30.174	-50.6017
1	2.35000	15	-1.785	24.557	-50.6017
1	2.82000	15	-1.785	24.557	-62.1436
1	2.82000	15	-1.785	19.017	-62.1436
1	3.29000	15	-1.785	19.017	-71.0814
1	3.29000	15	-1.785	13.538	-71.0814
1	3.76000	15	-1.785	13.538	-77.4441
1	3.76000	15	-1.785	8.104	-77.4441
1	4.23000	15	-1.785	8.104	-81.2529
1	4.23000	15	-1.785	2.698	-81.2529
1	4.70000	15	-1.785	2.698	-82.5211
1	4.70000	15	-1.785	-2.698	-82.5211
1	5.17000	15	-1.785	-2.698	-81.2529
1	5.17000	15	-1.785	-8.104	-81.2529
1	5.64000	15	-1.785	-8.104	-77.4441
1	5.64000	15	-1.785	-13.538	-77.4441
1	6.11000	15	-1.785	-13.538	-71.0814
1	6.11000	15	-1.785	-19.017	-71.0814
1	6.58000	15	-1.785	-19.017	-62.1436
1	6.58000	15	-1.785	-24.557	-62.1436
1	7.05000	15	-1.785	-24.557	-50.6017
1	7.05000	15	-1.785	-30.174	-50.6017
1	7.52000	15	-1.785	-30.174	-36.4198
1	7.52000	15	-1.785	-35.879	-36.4198
1	7.99000	15	-1.785	-35.879	-19.5568
1	7.99000	15	-1.785	-41.680	-19.5568
1	8.46000	15	-1.785	-41.680	0.0326
1	8.46000	15	-1.785	-47.582	0.0326
1	8.93000	15	-1.785	-47.582	22.3960
1	8.93000	15	-1.785	-53.585	22.3960
1	9.17500	15	-1.785	-53.585	35.5244
1	0.22500	16	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	16	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	16	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	16	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	16	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	16	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	16	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	16	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	16	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	16	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	16	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	16	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	16	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	16	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	16	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	16	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	16	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	16	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	16	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	16	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	16	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	16	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	16	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	16	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	16	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	16	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	16	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	16	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	16	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	16	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	8.93000	16	0.000	0.000	0.0000
1	9.17500	16	0.000	0.000	0.0000
1	0.22500	17	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	17	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	17	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	17	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	17	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	17	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	17	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	17	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	17	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	17	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	17	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	17	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	17	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	17	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	17	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	17	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	17	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	17	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	17	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	17	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	17	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	17	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	17	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	17	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	17	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	17	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	17	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	17	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	17	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	17	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	17	0.000	0.000	0.0000
1	9.17500	17	0.000	0.000	0.0000
1	0.22500	11	14.622	-4.912	77.9585
1	0.47000	11	14.622	-4.912	79.1620
1	0.47000	11	14.622	1.269	79.1620
1	0.94000	11	14.622	1.269	78.5654
1	0.94000	11	14.622	6.702	78.5654
1	1.41000	11	14.622	6.702	75.4156
1	1.41000	11	14.622	11.402	75.4156
1	1.88000	11	14.622	11.402	70.0564
1	1.88000	11	14.622	15.389	70.0564
1	2.35000	11	14.622	15.389	62.8238
1	2.35000	11	14.622	18.676	62.8238
1	2.82000	11	14.622	18.676	54.0462
1	2.82000	11	14.622	21.279	54.0462
1	3.29000	11	14.622	21.279	44.0451
1	3.29000	11	14.622	23.210	44.0451
1	3.76000	11	14.622	23.210	33.1366
1	3.76000	11	14.622	24.478	33.1366
1	4.23000	11	14.622	24.478	21.6319
1	4.23000	11	14.622	25.091	21.6319
1	4.70000	11	14.622	25.091	9.8390
1	4.70000	11	14.622	25.055	9.8390
1	5.17000	11	14.622	25.055	-1.9367
1	5.17000	11	14.622	24.370	-1.9367
1	5.64000	11	14.622	24.370	-13.3907
1	5.64000	11	14.622	23.037	-13.3907
1	6.11000	11	14.622	23.037	-24.2182
1	6.11000	11	14.622	21.053	-24.2182
1	6.58000	11	14.622	21.053	-34.1130
1	6.58000	11	14.622	18.411	-34.1130
1	7.05000	11	14.622	18.411	-42.7663
1	7.05000	11	14.622	15.105	-42.7663
1	7.52000	11	14.622	15.105	-49.8657
1	7.52000	11	14.622	11.124	-49.8657

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	7.99000	11	14.622	11.124	-55.0941
1	7.99000	11	14.622	6.457	-55.0941
1	8.46000	11	14.622	6.457	-58.1291
1	8.46000	11	14.622	1.092	-58.1291
1	8.93000	11	14.622	1.092	-58.6424
1	8.93000	11	14.622	-4.985	-58.6424
1	9.17500	11	14.622	-4.985	-57.4209
1	0.22500	18	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	18	0.000	0.000	0.0000
1	0.47000	18	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	18	0.000	0.000	0.0000
1	0.94000	18	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
1	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	18	0.000	0.000	0.0000
1	1.88000	18	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	18	0.000	0.000	0.0000
1	2.35000	18	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
1	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	18	0.000	0.000	0.0000
1	3.29000	18	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	18	0.000	0.000	0.0000
1	3.76000	18	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
1	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	18	0.000	0.000	0.0000
1	4.70000	18	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	18	0.000	0.000	0.0000
1	5.17000	18	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
1	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	18	0.000	0.000	0.0000
1	6.11000	18	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	18	0.000	0.000	0.0000
1	6.58000	18	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	18	0.000	0.000	0.0000
1	7.05000	18	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	18	0.000	0.000	0.0000
1	7.52000	18	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	18	0.000	0.000	0.0000
1	7.99000	18	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	18	0.000	0.000	0.0000
1	8.46000	18	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	18	0.000	0.000	0.0000
1	8.93000	18	0.000	0.000	0.0000
1	9.17500	18	0.000	0.000	0.0000
1	0.22500	9_1	-18.420	0.043	11.9714
1	0.47000	9_1	-18.420	0.043	11.9609
1	0.47000	9_1	-18.420	0.103	11.9609
1	0.94000	9_1	-18.420	0.103	11.9123
1	0.94000	9_1	-18.420	0.142	11.9123
1	1.41000	9_1	-18.420	0.142	11.8454
1	1.41000	9_1	-18.420	0.162	11.8454
1	1.88000	9_1	-18.420	0.162	11.7692
1	1.88000	9_1	-18.420	0.165	11.7692
1	2.35000	9_1	-18.420	0.165	11.6915
1	2.35000	9_1	-18.420	0.154	11.6915
1	2.82000	9_1	-18.420	0.154	11.6190
1	2.82000	9_1	-18.420	0.132	11.6190
1	3.29000	9_1	-18.420	0.132	11.5571
1	3.29000	9_1	-18.420	0.100	11.5571
1	3.76000	9_1	-18.420	0.100	11.5099
1	3.76000	9_1	-18.420	0.063	11.5099
1	4.23000	9_1	-18.420	0.063	11.4803
1	4.23000	9_1	-18.420	0.021	11.4803
1	4.70000	9_1	-18.420	0.021	11.4703
1	4.70000	9_1	-18.420	-0.021	11.4703
1	5.17000	9_1	-18.420	-0.021	11.4803
1	5.17000	9_1	-18.420	-0.063	11.4803
1	5.64000	9_1	-18.420	-0.063	11.5099
1	5.64000	9_1	-18.420	-0.100	11.5099
1	6.11000	9_1	-18.420	-0.100	11.5571
1	6.11000	9_1	-18.420	-0.132	11.5571
1	6.58000	9_1	-18.420	-0.132	11.6190

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

1	6.58000	9_1	-18.420	-0.154	11.6190
1	7.05000	9_1	-18.420	-0.154	11.6915
1	7.05000	9_1	-18.420	-0.165	11.6915
1	7.52000	9_1	-18.420	-0.165	11.7692
1	7.52000	9_1	-18.420	-0.162	11.7692
1	7.99000	9_1	-18.420	-0.162	11.8454
1	7.99000	9_1	-18.420	-0.142	11.8454
1	8.46000	9_1	-18.420	-0.142	11.9123
1	8.46000	9_1	-18.420	-0.103	11.9123
1	8.93000	9_1	-18.420	-0.103	11.9609
1	8.93000	9_1	-18.420	-0.043	11.9609
1	9.17500	9_1	-18.420	-0.043	11.9714
2	0.25000	1	-258.750	-23.322	-234.5260
2	0.35250	1	-256.444	-23.322	-232.1355
2	0.35250	1	-256.444	-23.322	-232.1355
2	0.70500	1	-248.513	-23.322	-223.9147
2	0.70500	1	-248.513	-23.322	-223.9147
2	1.05750	1	-240.581	-23.322	-215.6938
2	1.05750	1	-240.581	-23.322	-215.6938
2	1.41000	1	-232.650	-23.322	-207.4729
2	1.41000	1	-232.650	-23.322	-207.4729
2	1.76250	1	-224.719	-23.322	-199.2520
2	1.76250	1	-224.719	-23.322	-199.2520
2	2.11500	1	-216.788	-23.322	-191.0311
2	2.11500	1	-216.788	-23.322	-191.0311
2	2.46750	1	-208.856	-23.322	-182.8102
2	2.46750	1	-208.856	-23.322	-182.8102
2	2.82000	1	-200.925	-23.322	-174.5893
2	2.82000	1	-200.925	-23.322	-174.5893
2	3.17250	1	-192.994	-23.322	-166.3684
2	3.17250	1	-192.994	-23.322	-166.3684
2	3.52500	1	-185.063	-23.322	-158.1475
2	3.52500	1	-185.063	-23.322	-158.1475
2	3.87750	1	-177.131	-23.322	-149.9267
2	3.87750	1	-177.131	-23.322	-149.9267
2	4.23000	1	-169.200	-23.322	-141.7058
2	4.23000	1	-169.200	-23.322	-141.7058
2	4.58250	1	-161.269	-23.322	-133.4849
2	4.58250	1	-161.269	-23.322	-133.4849
2	4.93500	1	-153.337	-23.322	-125.2640
2	4.93500	1	-153.337	-23.322	-125.2640
2	5.28750	1	-145.406	-23.322	-117.0431
2	5.28750	1	-145.406	-23.322	-117.0431
2	5.64000	1	-137.475	-23.322	-108.8222
2	5.64000	1	-137.475	-23.322	-108.8222
2	5.99250	1	-129.544	-23.322	-100.6013
2	5.99250	1	-129.544	-23.322	-100.6013
2	6.34500	1	-121.612	-23.322	-92.3804
2	6.34500	1	-121.612	-23.322	-92.3804
2	6.69750	1	-113.681	-23.322	-84.1596
2	6.69750	1	-113.681	-23.322	-84.1596
2	6.82500	1	-110.812	-23.322	-81.1860
2	0.25000	2	-249.100	7.414	-192.3165
2	0.35250	2	-249.100	7.414	-193.0764
2	0.35250	2	-249.100	7.414	-193.0764
2	0.70500	2	-249.100	7.414	-195.6898
2	0.70500	2	-249.100	7.414	-195.6898
2	1.05750	2	-249.100	7.414	-198.3032
2	1.05750	2	-249.100	7.414	-198.3032
2	1.41000	2	-249.100	7.414	-200.9166
2	1.41000	2	-249.100	7.414	-200.9166
2	1.76250	2	-249.100	7.414	-203.5300
2	1.76250	2	-249.100	7.414	-203.5300
2	2.11500	2	-249.100	7.414	-206.1434
2	2.11500	2	-249.100	7.414	-206.1434
2	2.46750	2	-249.100	7.414	-208.7568
2	2.46750	2	-249.100	7.414	-208.7568
2	2.82000	2	-249.100	7.414	-211.3702
2	2.82000	2	-249.100	7.414	-211.3702
2	3.17250	2	-249.100	7.414	-213.9836
2	3.17250	2	-249.100	7.414	-213.9836
2	3.52500	2	-249.100	7.414	-216.5970
2	3.52500	2	-249.100	7.414	-216.5970
2	3.87750	2	-249.100	7.414	-219.2104
2	3.87750	2	-249.100	7.414	-219.2104

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	4.23000	2	-249.100	7.414	-221.8238
2	4.23000	2	-249.100	7.414	-221.8238
2	4.58250	2	-249.100	7.414	-224.4372
2	4.58250	2	-249.100	7.414	-224.4372
2	4.93500	2	-249.100	7.414	-227.0506
2	4.93500	2	-249.100	7.414	-227.0506
2	5.28750	2	-249.100	7.414	-229.6639
2	5.28750	2	-249.100	7.414	-229.6639
2	5.64000	2	-249.100	7.414	-232.2773
2	5.64000	2	-249.100	7.414	-232.2773
2	5.99250	2	-249.100	7.414	-234.8907
2	5.99250	2	-249.100	7.414	-234.8907
2	6.34500	2	-249.100	7.414	-237.5041
2	6.34500	2	-249.100	7.414	-237.5041
2	6.69750	2	-249.100	7.414	-240.1175
2	6.69750	2	-249.100	7.414	-240.1175
2	6.82500	2	-249.100	7.414	-241.0628
2	0.25000	3	3.274E-11	-219.175	-80.8733
2	0.35250	3	3.274E-11	-210.562	-58.8501
2	0.35250	3	2.183E-11	-210.562	-58.8501
2	0.70500	3	2.183E-11	-181.627	10.2419
2	0.70500	3	2.183E-11	-181.627	10.2419
2	1.05750	3	2.183E-11	-153.753	69.3214
2	1.05750	3	1.091E-11	-153.753	69.3214
2	1.41000	3	1.091E-11	-126.940	118.7623
2	1.41000	3	1.819E-11	-126.940	118.7623
2	1.76250	3	1.819E-11	-101.188	158.9387
2	1.76250	3	3.638E-12	-101.188	158.9387
2	2.11500	3	3.638E-12	-76.497	190.2245
2	2.11500	3	1.091E-11	-76.497	190.2245
2	2.46750	3	1.091E-11	-52.867	212.9938
2	2.46750	3	1.091E-11	-52.867	212.9938
2	2.82000	3	1.091E-11	-30.298	227.6206
2	2.82000	3	1.455E-11	-30.298	227.6206
2	3.17250	3	1.455E-11	-8.791	234.4789
2	3.17250	3	7.276E-12	-8.791	234.4789
2	3.52500	3	7.276E-12	11.656	233.9428
2	3.52500	3	0.000	11.656	233.9428
2	3.87750	3	0.000	31.042	226.3861
2	3.87750	3	3.638E-12	31.042	226.3861
2	4.23000	3	3.638E-12	49.367	212.1830
2	4.23000	3	-3.638E-12	49.367	212.1830
2	4.58250	3	-3.638E-12	66.630	191.7074
2	4.58250	3	-1.819E-11	66.630	191.7074
2	4.93500	3	-1.819E-11	82.833	165.3333
2	4.93500	3	0.000	82.833	165.3333
2	5.28750	3	0.000	97.975	133.4349
2	5.28750	3	0.000	97.975	133.4349
2	5.64000	3	0.000	112.055	96.3860
2	5.64000	3	-3.638E-12	112.055	96.3860
2	5.99250	3	-3.638E-12	125.075	54.5607
2	5.99250	3	-7.276E-12	125.075	54.5607
2	6.34500	3	-7.276E-12	137.033	8.3330
2	6.34500	3	0.000	137.033	8.3330
2	6.69750	3	0.000	147.931	-41.9231
2	6.69750	3	-7.276E-12	147.931	-41.9231
2	6.82500	3	-7.276E-12	151.611	-61.0204
2	0.25000	4	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	4	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	4	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	4	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	4	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	4	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	4	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	4	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	4	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	4	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	4	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	4	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	4	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	4	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	3.17250	4	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	4	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	4	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	4	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	4	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	4	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	4	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	4	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	4	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	4	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	4	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	4	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	4	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	4	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	4	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	4	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	4	0.000	0.000	0.0000
2	6.82500	4	0.000	0.000	0.0000
2	0.25000	5	-3.638E-12	6.125	22.0514
2	0.35250	5	-3.638E-12	6.125	21.4237
2	0.35250	5	-4.547E-12	6.125	21.4237
2	0.70500	5	-4.547E-12	6.125	19.2647
2	0.70500	5	-2.728E-12	6.125	19.2647
2	1.05750	5	-2.728E-12	6.125	17.1058
2	1.05750	5	-3.638E-12	6.125	17.1058
2	1.41000	5	-3.638E-12	6.125	14.9469
2	1.41000	5	-2.728E-12	6.125	14.9469
2	1.76250	5	-2.728E-12	6.125	12.7880
2	1.76250	5	0.000	6.125	12.7880
2	2.11500	5	0.000	6.125	10.6291
2	2.11500	5	9.095E-13	6.125	10.6291
2	2.46750	5	9.095E-13	6.125	8.4702
2	2.46750	5	-9.095E-13	6.125	8.4702
2	2.82000	5	-9.095E-13	6.125	6.3112
2	2.82000	5	-9.095E-13	6.125	6.3112
2	3.17250	5	-9.095E-13	6.125	4.1523
2	3.17250	5	0.000	6.125	4.1523
2	3.52500	5	0.000	6.125	1.9934
2	3.52500	5	0.000	6.125	1.9934
2	3.87750	5	0.000	6.125	-0.1655
2	3.87750	5	9.095E-13	6.125	-0.1655
2	4.23000	5	9.095E-13	6.125	-2.3244
2	4.23000	5	2.728E-12	6.125	-2.3244
2	4.58250	5	2.728E-12	6.125	-4.4834
2	4.58250	5	3.638E-12	6.125	-4.4834
2	4.93500	5	3.638E-12	6.125	-6.6423
2	4.93500	5	0.000	6.125	-6.6423
2	5.28750	5	0.000	6.125	-8.8012
2	5.28750	5	9.095E-13	6.125	-8.8012
2	5.64000	5	9.095E-13	6.125	-10.9601
2	5.64000	5	1.819E-12	6.125	-10.9601
2	5.99250	5	1.819E-12	6.125	-13.1190
2	5.99250	5	1.819E-12	6.125	-13.1190
2	6.34500	5	1.819E-12	6.125	-15.2779
2	6.34500	5	0.000	6.125	-15.2779
2	6.69750	5	0.000	6.125	-17.4369
2	6.69750	5	1.819E-12	6.125	-17.4369
2	6.82500	5	1.819E-12	6.125	-18.2177
2	0.25000	6	-134.890	4.015	-104.1412
2	0.35250	6	-134.890	4.015	-104.5527
2	0.35250	6	-134.890	4.015	-104.5527
2	0.70500	6	-134.890	4.015	-105.9679
2	0.70500	6	-134.890	4.015	-105.9679
2	1.05750	6	-134.890	4.015	-107.3831
2	1.05750	6	-134.890	4.015	-107.3831
2	1.41000	6	-134.890	4.015	-108.7982
2	1.41000	6	-134.890	4.015	-108.7982
2	1.76250	6	-134.890	4.015	-110.2134
2	1.76250	6	-134.890	4.015	-110.2134
2	2.11500	6	-134.890	4.015	-111.6286
2	2.11500	6	-134.890	4.015	-111.6286

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	2.46750	6	-134.890	4.015	-113.0438
2	2.46750	6	-134.890	4.015	-113.0438
2	2.82000	6	-134.890	4.015	-114.4590
2	2.82000	6	-134.890	4.015	-114.4590
2	3.17250	6	-134.890	4.015	-115.8741
2	3.17250	6	-134.890	4.015	-115.8741
2	3.52500	6	-134.890	4.015	-117.2893
2	3.52500	6	-134.890	4.015	-117.2893
2	3.87750	6	-134.890	4.015	-118.7045
2	3.87750	6	-134.890	4.015	-118.7045
2	4.23000	6	-134.890	4.015	-120.1197
2	4.23000	6	-134.890	4.015	-120.1197
2	4.58250	6	-134.890	4.015	-121.5348
2	4.58250	6	-134.890	4.015	-121.5348
2	4.93500	6	-134.890	4.015	-122.9500
2	4.93500	6	-134.890	4.015	-122.9500
2	5.28750	6	-134.890	4.015	-124.3652
2	5.28750	6	-134.890	4.015	-124.3652
2	5.64000	6	-134.890	4.015	-125.7804
2	5.64000	6	-134.890	4.015	-125.7804
2	5.99250	6	-134.890	4.015	-127.1955
2	5.99250	6	-134.890	4.015	-127.1955
2	6.34500	6	-134.890	4.015	-128.6107
2	6.34500	6	-134.890	4.015	-128.6107
2	6.69750	6	-134.890	4.015	-130.0259
2	6.69750	6	-134.890	4.015	-130.0259
2	6.82500	6	-134.890	4.015	-130.5378
2	0.25000	7	-42.300	1.259	-32.6575
2	0.35250	7	-42.300	1.259	-32.7866
2	0.35250	7	-42.300	1.259	-32.7866
2	0.70500	7	-42.300	1.259	-33.2303
2	0.70500	7	-42.300	1.259	-33.2303
2	1.05750	7	-42.300	1.259	-33.6741
2	1.05750	7	-42.300	1.259	-33.6741
2	1.41000	7	-42.300	1.259	-34.1179
2	1.41000	7	-42.300	1.259	-34.1179
2	1.76250	7	-42.300	1.259	-34.5617
2	1.76250	7	-42.300	1.259	-34.5617
2	2.11500	7	-42.300	1.259	-35.0055
2	2.11500	7	-42.300	1.259	-35.0055
2	2.46750	7	-42.300	1.259	-35.4493
2	2.46750	7	-42.300	1.259	-35.4493
2	2.82000	7	-42.300	1.259	-35.8931
2	2.82000	7	-42.300	1.259	-35.8931
2	3.17250	7	-42.300	1.259	-36.3368
2	3.17250	7	-42.300	1.259	-36.3368
2	3.52500	7	-42.300	1.259	-36.7806
2	3.52500	7	-42.300	1.259	-36.7806
2	3.87750	7	-42.300	1.259	-37.2244
2	3.87750	7	-42.300	1.259	-37.2244
2	4.23000	7	-42.300	1.259	-37.6682
2	4.23000	7	-42.300	1.259	-37.6682
2	4.58250	7	-42.300	1.259	-38.1120
2	4.58250	7	-42.300	1.259	-38.1120
2	4.93500	7	-42.300	1.259	-38.5558
2	4.93500	7	-42.300	1.259	-38.5558
2	5.28750	7	-42.300	1.259	-38.9995
2	5.28750	7	-42.300	1.259	-38.9995
2	5.64000	7	-42.300	1.259	-39.4433
2	5.64000	7	-42.300	1.259	-39.4433
2	5.99250	7	-42.300	1.259	-39.8871
2	5.99250	7	-42.300	1.259	-39.8871
2	6.34500	7	-42.300	1.259	-40.3309
2	6.34500	7	-42.300	1.259	-40.3309
2	6.69750	7	-42.300	1.259	-40.7747
2	6.69750	7	-42.300	1.259	-40.7747
2	6.82500	7	-42.300	1.259	-40.9352
2	0.25000	8	-134.890	4.015	-104.1412
2	0.35250	8	-134.890	4.015	-104.5527
2	0.35250	8	-134.890	4.015	-104.5527
2	0.70500	8	-134.890	4.015	-105.9679
2	0.70500	8	-134.890	4.015	-105.9679
2	1.05750	8	-134.890	4.015	-107.3831
2	1.05750	8	-134.890	4.015	-107.3831
2	1.41000	8	-134.890	4.015	-108.7982

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	1.41000	8	-134.890	4.015	-108.7982
2	1.76250	8	-134.890	4.015	-110.2134
2	1.76250	8	-134.890	4.015	-110.2134
2	2.11500	8	-134.890	4.015	-111.6286
2	2.11500	8	-134.890	4.015	-111.6286
2	2.46750	8	-134.890	4.015	-113.0438
2	2.46750	8	-134.890	4.015	-113.0438
2	2.82000	8	-134.890	4.015	-114.4590
2	2.82000	8	-134.890	4.015	-114.4590
2	3.17250	8	-134.890	4.015	-115.8741
2	3.17250	8	-134.890	4.015	-115.8741
2	3.52500	8	-134.890	4.015	-117.2893
2	3.52500	8	-134.890	4.015	-117.2893
2	3.87750	8	-134.890	4.015	-118.7045
2	3.87750	8	-134.890	4.015	-118.7045
2	4.23000	8	-134.890	4.015	-120.1197
2	4.23000	8	-134.890	4.015	-120.1197
2	4.58250	8	-134.890	4.015	-121.5348
2	4.58250	8	-134.890	4.015	-121.5348
2	4.93500	8	-134.890	4.015	-122.9500
2	4.93500	8	-134.890	4.015	-122.9500
2	5.28750	8	-134.890	4.015	-124.3652
2	5.28750	8	-134.890	4.015	-124.3652
2	5.64000	8	-134.890	4.015	-125.7804
2	5.64000	8	-134.890	4.015	-125.7804
2	5.99250	8	-134.890	4.015	-127.1955
2	5.99250	8	-134.890	4.015	-127.1955
2	6.34500	8	-134.890	4.015	-128.6107
2	6.34500	8	-134.890	4.015	-128.6107
2	6.69750	8	-134.890	4.015	-130.0259
2	6.69750	8	-134.890	4.015	-130.0259
2	6.82500	8	-134.890	4.015	-130.5378
2	0.25000	9	2.274E-12	-14.291	-6.2821
2	0.35250	9	2.274E-12	-13.854	-4.8397
2	0.35250	9	2.274E-12	-13.854	-4.8397
2	0.70500	9	2.274E-12	-12.353	-0.2207
2	0.70500	9	1.364E-12	-12.353	-0.2207
2	1.05750	9	1.364E-12	-10.851	3.8690
2	1.05750	9	9.095E-13	-10.851	3.8690
2	1.41000	9	9.095E-13	-9.349	7.4293
2	1.41000	9	1.364E-12	-9.349	7.4293
2	1.76250	9	1.364E-12	-7.848	10.4603
2	1.76250	9	9.095E-13	-7.848	10.4603
2	2.11500	9	9.095E-13	-6.346	12.9619
2	2.11500	9	9.095E-13	-6.346	12.9619
2	2.46750	9	9.095E-13	-4.844	14.9343
2	2.46750	9	9.095E-13	-4.844	14.9343
2	2.82000	9	9.095E-13	-3.343	16.3773
2	2.82000	9	4.547E-13	-3.343	16.3773
2	3.17250	9	4.547E-13	-1.841	17.2910
2	3.17250	9	0.000	-1.841	17.2910
2	3.52500	9	0.000	-0.339	17.6753
2	3.52500	9	4.547E-13	-0.339	17.6753
2	3.87750	9	4.547E-13	1.162	17.5303
2	3.87750	9	0.000	1.162	17.5303
2	4.23000	9	0.000	2.664	16.8560
2	4.23000	9	-4.547E-13	2.664	16.8560
2	4.58250	9	-4.547E-13	4.165	15.6523
2	4.58250	9	-1.364E-12	4.165	15.6523
2	4.93500	9	-1.364E-12	5.667	13.9193
2	4.93500	9	0.000	5.667	13.9193
2	5.28750	9	0.000	7.169	11.6570
2	5.28750	9	0.000	7.169	11.6570
2	5.64000	9	0.000	8.670	8.8654
2	5.64000	9	-4.547E-13	8.670	8.8654
2	5.99250	9	-4.547E-13	10.172	5.5444
2	5.99250	9	-9.095E-13	10.172	5.5444
2	6.34500	9	-9.095E-13	11.674	1.6941
2	6.34500	9	4.547E-13	11.674	1.6941
2	6.69750	9	4.547E-13	13.175	-2.6856
2	6.69750	9	-4.547E-13	13.175	-2.6856
2	6.82500	9	-4.547E-13	13.719	-4.4001
2	0.25000	10	44.544	-59.362	-193.8509
2	0.35250	10	44.544	-59.362	-187.7663
2	0.35250	10	44.544	-59.362	-187.7663

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	0.70500	10	44.544	-59.362	-166.8413
2	0.70500	10	44.544	-59.362	-166.8413
2	1.05750	10	44.544	-59.362	-145.9162
2	1.05750	10	44.544	-59.362	-145.9162
2	1.41000	10	44.544	-59.362	-124.9912
2	1.41000	10	44.544	-59.362	-124.9912
2	1.76250	10	44.544	-59.362	-104.0662
2	1.76250	10	44.544	-59.362	-104.0662
2	2.11500	10	44.544	-59.362	-83.1411
2	2.11500	10	44.544	-59.362	-83.1411
2	2.46750	10	44.544	-59.362	-62.2161
2	2.46750	10	44.544	-59.362	-62.2161
2	2.82000	10	44.544	-59.362	-41.2910
2	2.82000	10	44.544	-59.362	-41.2910
2	3.17250	10	44.544	-59.362	-20.3660
2	3.17250	10	44.544	-59.362	-20.3660
2	3.52500	10	44.544	-59.362	0.5590
2	3.52500	10	44.544	-59.362	0.5590
2	3.87750	10	44.544	-59.362	21.4841
2	3.87750	10	44.544	-59.362	21.4841
2	4.23000	10	44.544	-59.362	42.4091
2	4.23000	10	44.544	-59.362	42.4091
2	4.58250	10	44.544	-59.362	63.3342
2	4.58250	10	44.544	-59.362	63.3342
2	4.93500	10	44.544	-59.362	84.2592
2	4.93500	10	44.544	-59.362	84.2592
2	5.28750	10	44.544	-59.362	105.1842
2	5.28750	10	44.544	-59.362	105.1842
2	5.64000	10	44.544	-59.362	126.1093
2	5.64000	10	44.544	-59.362	126.1093
2	5.99250	10	44.544	-59.362	147.0343
2	5.99250	10	44.544	-59.362	147.0343
2	6.34500	10	44.544	-59.362	167.9594
2	6.34500	10	44.544	-59.362	167.9594
2	6.69750	10	44.544	-59.362	188.8844
2	6.69750	10	44.544	-59.362	188.8844
2	6.82500	10	44.544	-59.362	196.4530
2	0.25000	12	10.057	-52.028	-78.8432
2	0.35250	12	10.057	-50.979	-73.5641
2	0.35250	12	10.057	-50.979	-73.5641
2	0.70500	12	10.057	-47.373	-56.2296
2	0.70500	12	10.057	-47.373	-56.2296
2	1.05750	12	10.057	-43.767	-40.1662
2	1.05750	12	10.057	-43.767	-40.1662
2	1.41000	12	10.057	-40.161	-25.3739
2	1.41000	12	10.057	-40.161	-25.3739
2	1.76250	12	10.057	-36.555	-11.8528
2	1.76250	12	10.057	-36.555	-11.8528
2	2.11500	12	10.057	-32.949	0.3972
2	2.11500	12	10.057	-32.949	0.3972
2	2.46750	12	10.057	-29.343	11.3760
2	2.46750	12	10.057	-29.343	11.3760
2	2.82000	12	10.057	-25.737	21.0837
2	2.82000	12	10.057	-25.737	21.0837
2	3.17250	12	10.057	-22.130	29.5203
2	3.17250	12	10.057	-22.130	29.5203
2	3.52500	12	10.057	-18.524	36.6857
2	3.52500	12	10.057	-18.524	36.6857
2	3.87750	12	10.057	-14.918	42.5799
2	3.87750	12	10.057	-14.918	42.5799
2	4.23000	12	10.057	-11.312	47.2031
2	4.23000	12	10.057	-11.312	47.2031
2	4.58250	12	10.057	-7.706	50.5551
2	4.58250	12	10.057	-7.706	50.5551
2	4.93500	12	10.057	-4.100	52.6359
2	4.93500	12	10.057	-4.100	52.6359
2	5.28750	12	10.057	-0.494	53.4456
2	5.28750	12	10.057	-0.494	53.4456
2	5.64000	12	10.057	3.112	52.9842
2	5.64000	12	10.057	3.112	52.9842
2	5.99250	12	10.057	6.718	51.2516
2	5.99250	12	10.057	6.718	51.2516
2	6.34500	12	10.057	10.324	48.2479
2	6.34500	12	10.057	10.324	48.2479
2	6.69750	12	10.057	13.930	43.9730

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	6.69750	12	10.057	13.930	43.9730
2	6.82500	12	10.057	15.235	42.1137
2	0.25000	13	4.366E-11	-262.773	-96.9799
2	0.35250	13	4.366E-11	-252.449	-70.5757
2	0.35250	13	2.910E-11	-252.449	-70.5757
2	0.70500	13	2.910E-11	-217.766	12.2623
2	0.70500	13	2.910E-11	-217.766	12.2623
2	1.05750	13	2.910E-11	-184.353	83.0984
2	1.05750	13	2.183E-11	-184.353	83.0984
2	1.41000	13	2.183E-11	-152.211	142.3805
2	1.41000	13	1.455E-11	-152.211	142.3805
2	1.76250	13	1.455E-11	-121.340	190.5567
2	1.76250	13	2.183E-11	-121.340	190.5567
2	2.11500	13	2.183E-11	-91.740	228.0747
2	2.11500	13	7.276E-12	-91.740	228.0747
2	2.46750	13	7.276E-12	-63.410	255.3826
2	2.46750	13	2.183E-11	-63.410	255.3826
2	2.82000	13	2.183E-11	-36.352	272.9283
2	2.82000	13	1.455E-11	-36.352	272.9283
2	3.17250	13	1.455E-11	-10.564	281.1598
2	3.17250	13	7.276E-12	-10.564	281.1598
2	3.52500	13	7.276E-12	13.954	280.5250
2	3.52500	13	7.276E-12	13.954	280.5250
2	3.87750	13	7.276E-12	37.200	271.4718
2	3.87750	13	0.000	37.200	271.4718
2	4.23000	13	0.000	59.176	254.4482
2	4.23000	13	0.000	59.176	254.4482
2	4.58250	13	0.000	79.881	229.9021
2	4.58250	13	-2.183E-11	79.881	229.9021
2	4.93500	13	-2.183E-11	99.315	198.2815
2	4.93500	13	0.000	99.315	198.2815
2	5.28750	13	0.000	117.479	160.0343
2	5.28750	13	0.000	117.479	160.0343
2	5.64000	13	0.000	134.371	115.6084
2	5.64000	13	-7.276E-12	134.371	115.6084
2	5.99250	13	-7.276E-12	149.993	65.4519
2	5.99250	13	-1.455E-11	149.993	65.4519
2	6.34500	13	-1.455E-11	164.344	10.0126
2	6.34500	13	0.000	164.344	10.0126
2	6.69750	13	0.000	177.425	-50.2615
2	6.69750	13	-7.276E-12	177.425	-50.2615
2	6.82500	13	-7.276E-12	181.843	-73.1666
2	0.25000	14	103.475	-291.782	-597.9149
2	0.35250	14	103.475	-287.662	-568.2184
2	0.35250	14	103.475	-287.662	-568.2184
2	0.70500	14	103.475	-273.491	-469.3153
2	0.70500	14	103.475	-273.491	-469.3153
2	1.05750	14	103.475	-259.321	-375.4072
2	1.05750	14	103.475	-259.321	-375.4072
2	1.41000	14	103.475	-245.150	-286.4942
2	1.41000	14	103.475	-245.150	-286.4942
2	1.76250	14	103.475	-230.980	-202.5763
2	1.76250	14	103.475	-230.980	-202.5763
2	2.11500	14	103.475	-216.809	-123.6536
2	2.11500	14	103.475	-216.809	-123.6536
2	2.46750	14	103.475	-202.639	-49.7259
2	2.46750	14	103.475	-202.639	-49.7259
2	2.82000	14	103.475	-188.468	19.2067
2	2.82000	14	103.475	-188.468	19.2067
2	3.17250	14	103.475	-174.298	83.1441
2	3.17250	14	103.475	-174.298	83.1441
2	3.52500	14	103.475	-160.127	142.0865
2	3.52500	14	103.475	-160.127	142.0865
2	3.87750	14	103.475	-145.957	196.0338
2	3.87750	14	103.475	-145.957	196.0338
2	4.23000	14	103.475	-131.786	244.9859
2	4.23000	14	103.475	-131.786	244.9859
2	4.58250	14	103.475	-117.616	288.9430
2	4.58250	14	103.475	-117.616	288.9430
2	4.93500	14	103.475	-103.445	327.9049
2	4.93500	14	103.475	-103.445	327.9049
2	5.28750	14	103.475	-89.275	361.8718
2	5.28750	14	103.475	-89.275	361.8718
2	5.64000	14	103.475	-75.104	390.8436
2	5.64000	14	103.475	-75.104	390.8436

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	5.99250	14	103.475	-60.934	414.8202
2	5.99250	14	103.475	-60.934	414.8202
2	6.34500	14	103.475	-46.763	433.8018
2	6.34500	14	103.475	-46.763	433.8018
2	6.69750	14	103.475	-32.593	447.7882
2	6.69750	14	103.475	-32.593	447.7882
2	6.82500	14	103.475	-27.467	451.6170
2	0.25000	15	-56.010	-1.785	-47.1348
2	0.35250	15	-55.754	-1.785	-46.9518
2	0.35250	15	-55.754	-1.785	-46.9518
2	0.70500	15	-54.873	-1.785	-46.3225
2	0.70500	15	-54.873	-1.785	-46.3225
2	1.05750	15	-53.991	-1.785	-45.6932
2	1.05750	15	-53.991	-1.785	-45.6932
2	1.41000	15	-53.110	-1.785	-45.0639
2	1.41000	15	-53.110	-1.785	-45.0639
2	1.76250	15	-52.229	-1.785	-44.4347
2	1.76250	15	-52.229	-1.785	-44.4347
2	2.11500	15	-51.348	-1.785	-43.8054
2	2.11500	15	-51.348	-1.785	-43.8054
2	2.46750	15	-50.466	-1.785	-43.1761
2	2.46750	15	-50.466	-1.785	-43.1761
2	2.82000	15	-49.585	-1.785	-42.5468
2	2.82000	15	-49.585	-1.785	-42.5468
2	3.17250	15	-48.704	-1.785	-41.9175
2	3.17250	15	-48.704	-1.785	-41.9175
2	3.52500	15	-47.823	-1.785	-41.2882
2	3.52500	15	-47.823	-1.785	-41.2882
2	3.87750	15	-46.941	-1.785	-40.6589
2	3.87750	15	-46.941	-1.785	-40.6589
2	4.23000	15	-46.060	-1.785	-40.0296
2	4.23000	15	-46.060	-1.785	-40.0296
2	4.58250	15	-45.179	-1.785	-39.4003
2	4.58250	15	-45.179	-1.785	-39.4003
2	4.93500	15	-44.297	-1.785	-38.7710
2	4.93500	15	-44.297	-1.785	-38.7710
2	5.28750	15	-43.416	-1.785	-38.1417
2	5.28750	15	-43.416	-1.785	-38.1417
2	5.64000	15	-42.535	-1.785	-37.5124
2	5.64000	15	-42.535	-1.785	-37.5124
2	5.99250	15	-41.654	-1.785	-36.8831
2	5.99250	15	-41.654	-1.785	-36.8831
2	6.34500	15	-40.772	-1.785	-36.2538
2	6.34500	15	-40.772	-1.785	-36.2538
2	6.69750	15	-39.891	-1.785	-35.6245
2	6.69750	15	-39.891	-1.785	-35.6245
2	6.82500	15	-39.572	-1.785	-35.3969
2	0.25000	16	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	16	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	16	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	16	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	16	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	16	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	16	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	16	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	16	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	16	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	16	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	16	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	16	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	16	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	16	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	16	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	16	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	16	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	16	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	16	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	16	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	16	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	4.93500	16	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	16	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	16	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	16	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	16	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	16	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	16	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	16	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	16	0.000	0.000	0.0000
2	6.82500	16	0.000	0.000	0.0000
2	0.25000	17	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	17	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	17	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	17	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	17	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	17	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	17	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	17	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	17	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	17	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	17	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	17	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	17	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	17	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	17	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	17	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	17	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	17	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	17	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	17	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	17	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	17	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	17	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	17	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	17	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	17	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	17	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	17	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	17	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	17	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	17	0.000	0.000	0.0000
2	6.82500	17	0.000	0.000	0.0000
2	0.25000	11	8.386	-43.382	-65.7412
2	0.35250	11	8.386	-42.507	-61.3394
2	0.35250	11	8.386	-42.507	-61.3394
2	0.70500	11	8.386	-39.501	-46.8854
2	0.70500	11	8.386	-39.501	-46.8854
2	1.05750	11	8.386	-36.494	-33.4914
2	1.05750	11	8.386	-36.494	-33.4914
2	1.41000	11	8.386	-33.487	-21.1573
2	1.41000	11	8.386	-33.487	-21.1573
2	1.76250	11	8.386	-30.480	-9.8831
2	1.76250	11	8.386	-30.480	-9.8831
2	2.11500	11	8.386	-27.473	0.3312
2	2.11500	11	8.386	-27.473	0.3312
2	2.46750	11	8.386	-24.467	9.4856
2	2.46750	11	8.386	-24.467	9.4856
2	2.82000	11	8.386	-21.460	17.5801
2	2.82000	11	8.386	-21.460	17.5801
2	3.17250	11	8.386	-18.453	24.6147
2	3.17250	11	8.386	-18.453	24.6147
2	3.52500	11	8.386	-15.446	30.5893
2	3.52500	11	8.386	-15.446	30.5893
2	3.87750	11	8.386	-12.439	35.5041
2	3.87750	11	8.386	-12.439	35.5041

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	4.23000	11	8.386	-9.432	39.3590
2	4.23000	11	8.386	-9.432	39.3590
2	4.58250	11	8.386	-6.426	42.1539
2	4.58250	11	8.386	-6.426	42.1539
2	4.93500	11	8.386	-3.419	43.8890
2	4.93500	11	8.386	-3.419	43.8890
2	5.28750	11	8.386	-0.412	44.5641
2	5.28750	11	8.386	-0.412	44.5641
2	5.64000	11	8.386	2.595	44.1794
2	5.64000	11	8.386	2.595	44.1794
2	5.99250	11	8.386	5.602	42.7347
2	5.99250	11	8.386	5.602	42.7347
2	6.34500	11	8.386	8.609	40.2301
2	6.34500	11	8.386	8.609	40.2301
2	6.69750	11	8.386	11.615	36.6657
2	6.69750	11	8.386	11.615	36.6657
2	6.82500	11	8.386	12.703	35.1154
2	0.25000	18	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	18	0.000	0.000	0.0000
2	0.35250	18	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	18	0.000	0.000	0.0000
2	0.70500	18	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	18	0.000	0.000	0.0000
2	1.05750	18	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
2	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	18	0.000	0.000	0.0000
2	1.76250	18	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	18	0.000	0.000	0.0000
2	2.11500	18	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	18	0.000	0.000	0.0000
2	2.46750	18	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
2	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	18	0.000	0.000	0.0000
2	3.17250	18	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	18	0.000	0.000	0.0000
2	3.52500	18	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	18	0.000	0.000	0.0000
2	3.87750	18	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
2	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	18	0.000	0.000	0.0000
2	4.58250	18	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	18	0.000	0.000	0.0000
2	4.93500	18	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	18	0.000	0.000	0.0000
2	5.28750	18	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
2	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	18	0.000	0.000	0.0000
2	5.99250	18	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	18	0.000	0.000	0.0000
2	6.34500	18	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	18	0.000	0.000	0.0000
2	6.69750	18	0.000	0.000	0.0000
2	6.82500	18	0.000	0.000	0.0000
2	0.25000	9_1	3.183E-12	-17.142	-7.5356
2	0.35250	9_1	3.183E-12	-16.619	-5.8054
2	0.35250	9_1	2.274E-12	-16.619	-5.8054
2	0.70500	9_1	2.274E-12	-14.817	-0.2647
2	0.70500	9_1	1.819E-12	-14.817	-0.2647
2	1.05750	9_1	1.819E-12	-13.016	4.6409
2	1.05750	9_1	9.095E-13	-13.016	4.6409
2	1.41000	9_1	9.095E-13	-11.215	8.9117
2	1.41000	9_1	1.819E-12	-11.215	8.9117
2	1.76250	9_1	1.819E-12	-9.414	12.5474
2	1.76250	9_1	1.364E-12	-9.414	12.5474
2	2.11500	9_1	1.364E-12	-7.612	15.5483
2	2.11500	9_1	9.095E-13	-7.612	15.5483
2	2.46750	9_1	9.095E-13	-5.811	17.9141
2	2.46750	9_1	9.095E-13	-5.811	17.9141
2	2.82000	9_1	9.095E-13	-4.010	19.6451
2	2.82000	9_1	1.364E-12	-4.010	19.6451
2	3.17250	9_1	1.364E-12	-2.209	20.7410

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

2	3.17250	9_1	4.547E-13	-2.209	20.7410
2	3.52500	9_1	4.547E-13	-0.407	21.2021
2	3.52500	9_1	4.547E-13	-0.407	21.2021
2	3.87750	9_1	4.547E-13	1.394	21.0281
2	3.87750	9_1	9.095E-13	1.394	21.0281
2	4.23000	9_1	9.095E-13	3.195	20.2193
2	4.23000	9_1	-9.095E-13	3.195	20.2193
2	4.58250	9_1	-9.095E-13	4.997	18.7754
2	4.58250	9_1	-1.364E-12	4.997	18.7754
2	4.93500	9_1	-1.364E-12	6.798	16.6967
2	4.93500	9_1	0.000	6.798	16.6967
2	5.28750	9_1	0.000	8.599	13.9829
2	5.28750	9_1	0.000	8.599	13.9829
2	5.64000	9_1	0.000	10.400	10.6343
2	5.64000	9_1	-4.547E-13	10.400	10.6343
2	5.99250	9_1	-4.547E-13	12.202	6.6506
2	5.99250	9_1	-1.364E-12	12.202	6.6506
2	6.34500	9_1	-1.364E-12	14.003	2.0321
2	6.34500	9_1	-4.547E-13	14.003	2.0321
2	6.69750	9_1	-4.547E-13	15.804	-3.2214
2	6.69750	9_1	-4.547E-13	15.804	-3.2214
2	6.82500	9_1	-4.547E-13	16.456	-5.2780
3	0.22500	1	23.322	-100.687	-52.7144
3	0.47000	1	23.322	-95.175	-28.7213
3	0.47000	1	23.322	-95.175	-28.7213
3	0.94000	1	23.322	-84.600	13.5258
3	0.94000	1	23.322	-84.600	13.5258
3	1.41000	1	23.322	-74.025	50.8027
3	1.41000	1	23.322	-74.025	50.8027
3	1.88000	1	23.322	-63.450	83.1093
3	1.88000	1	23.322	-63.450	83.1093
3	2.35000	1	23.322	-52.875	110.4457
3	2.35000	1	23.322	-52.875	110.4457
3	2.82000	1	23.322	-42.300	132.8118
3	2.82000	1	23.322	-42.300	132.8118
3	3.29000	1	23.322	-31.725	150.2077
3	3.29000	1	23.322	-31.725	150.2077
3	3.76000	1	23.322	-21.150	162.6333
3	3.76000	1	23.322	-21.150	162.6333
3	4.23000	1	23.322	-10.575	170.0887
3	4.23000	1	23.322	-10.575	170.0887
3	4.70000	1	23.322	-1.165E-11	172.5738
3	4.70000	1	23.322	0.000	172.5738
3	5.17000	1	23.322	10.575	170.0887
3	5.17000	1	23.322	10.575	170.0887
3	5.64000	1	23.322	21.150	162.6333
3	5.64000	1	23.322	21.150	162.6333
3	6.11000	1	23.322	31.725	150.2077
3	6.11000	1	23.322	31.725	150.2077
3	6.58000	1	23.322	42.300	132.8118
3	6.58000	1	23.322	42.300	132.8118
3	7.05000	1	23.322	52.875	110.4457
3	7.05000	1	23.322	52.875	110.4457
3	7.52000	1	23.322	63.450	83.1093
3	7.52000	1	23.322	63.450	83.1093
3	7.99000	1	23.322	74.025	50.8027
3	7.99000	1	23.322	74.025	50.8027
3	8.46000	1	23.322	84.600	13.5258
3	8.46000	1	23.322	84.600	13.5258
3	8.93000	1	23.322	95.175	-28.7213
3	8.93000	1	23.322	95.175	-28.7213
3	9.17500	1	23.322	100.687	-52.7144
3	0.22500	2	-7.414	-237.175	-188.0250
3	0.47000	2	-7.414	-224.190	-131.5078
3	0.47000	2	-7.414	-224.190	-131.5078
3	0.94000	2	-7.414	-199.280	-31.9923
3	0.94000	2	-7.414	-199.280	-31.9923
3	1.41000	2	-7.414	-174.370	55.8154
3	1.41000	2	-7.414	-174.370	55.8154
3	1.88000	2	-7.414	-149.460	131.9155
3	1.88000	2	-7.414	-149.460	131.9155
3	2.35000	2	-7.414	-124.550	196.3078
3	2.35000	2	-7.414	-124.550	196.3078
3	2.82000	2	-7.414	-99.640	248.9925
3	2.82000	2	-7.414	-99.640	248.9925

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	3.29000	2	-7.414	-74.730	289.9694
3	3.29000	2	-7.414	-74.730	289.9694
3	3.76000	2	-7.414	-49.820	319.2387
3	3.76000	2	-7.414	-49.820	319.2387
3	4.23000	2	-7.414	-24.910	336.8002
3	4.23000	2	-7.414	-24.910	336.8002
3	4.70000	2	-7.414	1.129E-10	342.6541
3	4.70000	2	-7.414	2.910E-11	342.6541
3	5.17000	2	-7.414	24.910	336.8002
3	5.17000	2	-7.414	24.910	336.8002
3	5.64000	2	-7.414	49.820	319.2387
3	5.64000	2	-7.414	49.820	319.2387
3	6.11000	2	-7.414	74.730	289.9694
3	6.11000	2	-7.414	74.730	289.9694
3	6.58000	2	-7.414	99.640	248.9925
3	6.58000	2	-7.414	99.640	248.9925
3	7.05000	2	-7.414	124.550	196.3078
3	7.05000	2	-7.414	124.550	196.3078
3	7.52000	2	-7.414	149.460	131.9155
3	7.52000	2	-7.414	149.460	131.9155
3	7.99000	2	-7.414	174.370	55.8154
3	7.99000	2	-7.414	174.370	55.8154
3	8.46000	2	-7.414	199.280	-31.9923
3	8.46000	2	-7.414	199.280	-31.9923
3	8.93000	2	-7.414	224.190	-131.5078
3	8.93000	2	-7.414	224.190	-131.5078
3	9.17500	2	-7.414	237.175	-188.0250
3	0.22500	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	0.47000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	0.47000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	0.94000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	0.94000	3	-157.767	0.000	-95.8336
3	1.41000	3	-157.767	0.000	-95.8336
3	1.41000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	1.88000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	1.88000	3	-157.767	1.819E-12	-95.8336
3	2.35000	3	-157.767	1.819E-12	-95.8336
3	2.35000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	2.82000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	2.82000	3	-157.767	-7.276E-12	-95.8336
3	3.29000	3	-157.767	-7.276E-12	-95.8336
3	3.29000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	3.76000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	3.76000	3	-157.767	0.000	-95.8336
3	4.23000	3	-157.767	0.000	-95.8336
3	4.23000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	4.70000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	4.70000	3	-157.767	0.000	-95.8336
3	5.17000	3	-157.767	0.000	-95.8336
3	5.17000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	5.64000	3	-157.767	-3.638E-12	-95.8336
3	5.64000	3	-157.767	3.638E-12	-95.8336
3	6.11000	3	-157.767	3.638E-12	-95.8336
3	6.11000	3	-157.767	7.276E-12	-95.8336
3	6.58000	3	-157.767	7.276E-12	-95.8336
3	6.58000	3	-157.767	9.095E-12	-95.8336
3	7.05000	3	-157.767	9.095E-12	-95.8336
3	7.05000	3	-157.767	1.273E-11	-95.8336
3	7.52000	3	-157.767	1.273E-11	-95.8336
3	7.52000	3	-157.767	1.091E-11	-95.8336
3	7.99000	3	-157.767	1.091E-11	-95.8336
3	7.99000	3	-157.767	5.457E-12	-95.8336
3	8.46000	3	-157.767	5.457E-12	-95.8336
3	8.46000	3	-157.767	1.091E-11	-95.8336
3	8.93000	3	-157.767	1.091E-11	-95.8336
3	8.93000	3	-157.767	1.091E-11	-95.8336
3	9.17500	3	-157.767	1.091E-11	-95.8336
3	0.22500	4	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	4	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	4	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	4	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	4	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	4	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	1.88000	4	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	4	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	4	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	4	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	4	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	4	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	4	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	4	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	4	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	4	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	4	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	4	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	4	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	4	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	4	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	4	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	4	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	4	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	4	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	4	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	4	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	4	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	4	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	4	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	4	0.000	0.000	0.0000
3	9.17500	4	0.000	0.000	0.0000
3	0.22500	5	-6.125	1.592E-12	-19.5958
3	0.47000	5	-6.125	1.592E-12	-19.5958
3	0.47000	5	-6.125	1.592E-12	-19.5958
3	0.94000	5	-6.125	1.592E-12	-19.5958
3	0.94000	5	-6.125	1.648E-12	-19.5958
3	1.41000	5	-6.125	1.648E-12	-19.5958
3	1.41000	5	-6.125	1.549E-12	-19.5958
3	1.88000	5	-6.125	1.549E-12	-19.5958
3	1.88000	5	-6.125	1.648E-12	-19.5958
3	2.35000	5	-6.125	1.648E-12	-19.5958
3	2.35000	5	-6.125	1.194E-12	-19.5958
3	2.82000	5	-6.125	1.194E-12	-19.5958
3	2.82000	5	-6.125	1.478E-12	-19.5958
3	3.29000	5	-6.125	1.478E-12	-19.5958
3	3.29000	5	-6.125	1.364E-12	-19.5958
3	3.76000	5	-6.125	1.364E-12	-19.5958
3	3.76000	5	-6.125	1.478E-12	-19.5958
3	4.23000	5	-6.125	1.478E-12	-19.5958
3	4.23000	5	-6.125	1.251E-12	-19.5958
3	4.70000	5	-6.125	1.251E-12	-19.5958
3	4.70000	5	-6.125	1.705E-12	-19.5958
3	5.17000	5	-6.125	1.705E-12	-19.5958
3	5.17000	5	-6.125	1.364E-12	-19.5958
3	5.64000	5	-6.125	1.364E-12	-19.5958
3	5.64000	5	-6.125	1.819E-12	-19.5958
3	6.11000	5	-6.125	1.819E-12	-19.5958
3	6.11000	5	-6.125	1.705E-12	-19.5958
3	6.58000	5	-6.125	1.705E-12	-19.5958
3	6.58000	5	-6.125	1.876E-12	-19.5958
3	7.05000	5	-6.125	1.876E-12	-19.5958
3	7.05000	5	-6.125	2.046E-12	-19.5958
3	7.52000	5	-6.125	2.046E-12	-19.5958
3	7.52000	5	-6.125	2.018E-12	-19.5958
3	7.99000	5	-6.125	2.018E-12	-19.5958
3	7.99000	5	-6.125	1.990E-12	-19.5958
3	8.46000	5	-6.125	1.990E-12	-19.5958
3	8.46000	5	-6.125	2.046E-12	-19.5958
3	8.93000	5	-6.125	2.046E-12	-19.5958
3	8.93000	5	-6.125	2.274E-12	-19.5958
3	9.17500	5	-6.125	2.274E-12	-19.5958
3	0.22500	6	-4.015	-128.433	-101.8173
3	0.47000	6	-4.015	-121.401	-71.2127
3	0.47000	6	-4.015	-121.401	-71.2127

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	0.94000	6	-4.015	-107.912	-17.3241
3	0.94000	6	-4.015	-107.912	-17.3241
3	1.41000	6	-4.015	-94.423	30.2246
3	1.41000	6	-4.015	-94.423	30.2246
3	1.88000	6	-4.015	-80.934	71.4335
3	1.88000	6	-4.015	-80.934	71.4335
3	2.35000	6	-4.015	-67.445	106.3025
3	2.35000	6	-4.015	-67.445	106.3025
3	2.82000	6	-4.015	-53.956	134.8318
3	2.82000	6	-4.015	-53.956	134.8318
3	3.29000	6	-4.015	-40.467	157.0212
3	3.29000	6	-4.015	-40.467	157.0212
3	3.76000	6	-4.015	-26.978	172.8708
3	3.76000	6	-4.015	-26.978	172.8708
3	4.23000	6	-4.015	-13.489	182.3805
3	4.23000	6	-4.015	-13.489	182.3805
3	4.70000	6	-4.015	2.770E-11	185.5504
3	4.70000	6	-4.015	1.455E-11	185.5504
3	5.17000	6	-4.015	13.489	182.3805
3	5.17000	6	-4.015	13.489	182.3805
3	5.64000	6	-4.015	26.978	172.8708
3	5.64000	6	-4.015	26.978	172.8708
3	6.11000	6	-4.015	40.467	157.0212
3	6.11000	6	-4.015	40.467	157.0212
3	6.58000	6	-4.015	53.956	134.8318
3	6.58000	6	-4.015	53.956	134.8318
3	7.05000	6	-4.015	67.445	106.3025
3	7.05000	6	-4.015	67.445	106.3025
3	7.52000	6	-4.015	80.934	71.4335
3	7.52000	6	-4.015	80.934	71.4335
3	7.99000	6	-4.015	94.423	30.2246
3	7.99000	6	-4.015	94.423	30.2246
3	8.46000	6	-4.015	107.912	-17.3241
3	8.46000	6	-4.015	107.912	-17.3241
3	8.93000	6	-4.015	121.401	-71.2127
3	8.93000	6	-4.015	121.401	-71.2127
3	9.17500	6	-4.015	128.432	-101.8173
3	0.22500	7	-1.259	-40.275	-31.9288
3	0.47000	7	-1.259	-38.070	-22.3315
3	0.47000	7	-1.259	-38.070	-22.3315
3	0.94000	7	-1.259	-33.840	-5.4327
3	0.94000	7	-1.259	-33.840	-5.4327
3	1.41000	7	-1.259	-29.610	9.4781
3	1.41000	7	-1.259	-29.610	9.4781
3	1.88000	7	-1.259	-25.380	22.4007
3	1.88000	7	-1.259	-25.380	22.4007
3	2.35000	7	-1.259	-21.150	33.3353
3	2.35000	7	-1.259	-21.150	33.3353
3	2.82000	7	-1.259	-16.920	42.2817
3	2.82000	7	-1.259	-16.920	42.2817
3	3.29000	7	-1.259	-12.690	49.2401
3	3.29000	7	-1.259	-12.690	49.2401
3	3.76000	7	-1.259	-8.460	54.2103
3	3.76000	7	-1.259	-8.460	54.2103
3	4.23000	7	-1.259	-4.230	57.1925
3	4.23000	7	-1.259	-4.230	57.1925
3	4.70000	7	-1.259	1.135E-11	58.1865
3	4.70000	7	-1.259	0.000	58.1865
3	5.17000	7	-1.259	4.230	57.1925
3	5.17000	7	-1.259	4.230	57.1925
3	5.64000	7	-1.259	8.460	54.2103
3	5.64000	7	-1.259	8.460	54.2103
3	6.11000	7	-1.259	12.690	49.2401
3	6.11000	7	-1.259	12.690	49.2401
3	6.58000	7	-1.259	16.920	42.2817
3	6.58000	7	-1.259	16.920	42.2817
3	7.05000	7	-1.259	21.150	33.3353
3	7.05000	7	-1.259	21.150	33.3353
3	7.52000	7	-1.259	25.380	22.4007
3	7.52000	7	-1.259	25.380	22.4007
3	7.99000	7	-1.259	29.610	9.4781
3	7.99000	7	-1.259	29.610	9.4781
3	8.46000	7	-1.259	33.840	-5.4327
3	8.46000	7	-1.259	33.840	-5.4327
3	8.93000	7	-1.259	38.070	-22.3315

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	8.93000	7	-1.259	38.070	-22.3315
3	9.17500	7	-1.259	40.275	-31.9288
3	0.22500	8	-4.015	-128.433	-101.8173
3	0.47000	8	-4.015	-121.401	-71.2127
3	0.47000	8	-4.015	-121.401	-71.2127
3	0.94000	8	-4.015	-107.912	-17.3241
3	0.94000	8	-4.015	-107.912	-17.3241
3	1.41000	8	-4.015	-94.423	30.2246
3	1.41000	8	-4.015	-94.423	30.2246
3	1.88000	8	-4.015	-80.934	71.4335
3	1.88000	8	-4.015	-80.934	71.4335
3	2.35000	8	-4.015	-67.445	106.3025
3	2.35000	8	-4.015	-67.445	106.3025
3	2.82000	8	-4.015	-53.956	134.8318
3	2.82000	8	-4.015	-53.956	134.8318
3	3.29000	8	-4.015	-40.467	157.0212
3	3.29000	8	-4.015	-40.467	157.0212
3	3.76000	8	-4.015	-26.978	172.8708
3	3.76000	8	-4.015	-26.978	172.8708
3	4.23000	8	-4.015	-13.489	182.3805
3	4.23000	8	-4.015	-13.489	182.3805
3	4.70000	8	-4.015	2.770E-11	185.5504
3	4.70000	8	-4.015	1.455E-11	185.5504
3	5.17000	8	-4.015	13.489	182.3805
3	5.17000	8	-4.015	13.489	182.3805
3	5.64000	8	-4.015	26.978	172.8708
3	5.64000	8	-4.015	26.978	172.8708
3	6.11000	8	-4.015	40.467	157.0212
3	6.11000	8	-4.015	40.467	157.0212
3	6.58000	8	-4.015	53.956	134.8318
3	6.58000	8	-4.015	53.956	134.8318
3	7.05000	8	-4.015	67.445	106.3025
3	7.05000	8	-4.015	67.445	106.3025
3	7.52000	8	-4.015	80.934	71.4335
3	7.52000	8	-4.015	80.934	71.4335
3	7.99000	8	-4.015	94.423	30.2246
3	7.99000	8	-4.015	94.423	30.2246
3	8.46000	8	-4.015	107.912	-17.3241
3	8.46000	8	-4.015	107.912	-17.3241
3	8.93000	8	-4.015	121.401	-71.2127
3	8.93000	8	-4.015	121.401	-71.2127
3	9.17500	8	-4.015	128.432	-101.8173
3	0.22500	9	-14.677	-4.547E-13	-7.5946
3	0.47000	9	-14.677	-4.547E-13	-7.5946
3	0.47000	9	-14.677	-2.274E-13	-7.5946
3	0.94000	9	-14.677	-2.274E-13	-7.5946
3	0.94000	9	-14.677	1.137E-13	-7.5946
3	1.41000	9	-14.677	1.137E-13	-7.5946
3	1.41000	9	-14.677	-1.137E-13	-7.5946
3	1.88000	9	-14.677	-1.137E-13	-7.5946
3	1.88000	9	-14.677	4.547E-13	-7.5946
3	2.35000	9	-14.677	4.547E-13	-7.5946
3	2.35000	9	-14.677	-2.274E-13	-7.5946
3	2.82000	9	-14.677	-2.274E-13	-7.5946
3	2.82000	9	-14.677	-6.821E-13	-7.5946
3	3.29000	9	-14.677	-6.821E-13	-7.5946
3	3.29000	9	-14.677	-4.547E-13	-7.5946
3	3.76000	9	-14.677	-4.547E-13	-7.5946
3	3.76000	9	-14.677	-2.274E-13	-7.5946
3	4.23000	9	-14.677	-2.274E-13	-7.5946
3	4.23000	9	-14.677	0.000	-7.5946
3	4.70000	9	-14.677	0.000	-7.5946
3	4.70000	9	-14.677	0.000	-7.5946
3	5.17000	9	-14.677	0.000	-7.5946
3	5.17000	9	-14.677	2.274E-13	-7.5946
3	5.64000	9	-14.677	2.274E-13	-7.5946
3	5.64000	9	-14.677	9.095E-13	-7.5946
3	6.11000	9	-14.677	9.095E-13	-7.5946
3	6.11000	9	-14.677	1.137E-12	-7.5946
3	6.58000	9	-14.677	1.137E-12	-7.5946
3	6.58000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	7.05000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	7.05000	9	-14.677	1.137E-12	-7.5946
3	7.52000	9	-14.677	1.137E-12	-7.5946
3	7.52000	9	-14.677	9.095E-13	-7.5946

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	7.99000	9	-14.677	9.095E-13	-7.5946
3	7.99000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	8.46000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	8.46000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	8.93000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	8.93000	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	9.17500	9	-14.677	6.821E-13	-7.5946
3	0.22500	10	56.527	44.544	199.7871
3	0.47000	10	53.440	44.544	188.8739
3	0.47000	10	53.440	44.544	188.8739
3	0.94000	10	47.518	44.544	167.9383
3	0.94000	10	47.518	44.544	167.9383
3	1.41000	10	41.596	44.544	147.0027
3	1.41000	10	41.596	44.544	147.0027
3	1.88000	10	35.674	44.544	126.0672
3	1.88000	10	35.674	44.544	126.0672
3	2.35000	10	29.752	44.544	105.1316
3	2.35000	10	29.752	44.544	105.1316
3	2.82000	10	23.830	44.544	84.1960
3	2.82000	10	23.830	44.544	84.1960
3	3.29000	10	17.908	44.544	63.2605
3	3.29000	10	17.908	44.544	63.2605
3	3.76000	10	11.986	44.544	42.3249
3	3.76000	10	11.986	44.544	42.3249
3	4.23000	10	6.064	44.544	21.3893
3	4.23000	10	6.064	44.544	21.3893
3	4.70000	10	0.142	44.544	0.4537
3	4.70000	10	0.142	44.544	0.4537
3	5.17000	10	-5.780	44.544	-20.4818
3	5.17000	10	-5.780	44.544	-20.4818
3	5.64000	10	-11.702	44.544	-41.4174
3	5.64000	10	-11.702	44.544	-41.4174
3	6.11000	10	-17.624	44.544	-62.3530
3	6.11000	10	-17.624	44.544	-62.3530
3	6.58000	10	-23.546	44.544	-83.2885
3	6.58000	10	-23.546	44.544	-83.2885
3	7.05000	10	-29.468	44.544	-104.2241
3	7.05000	10	-29.468	44.544	-104.2241
3	7.52000	10	-35.390	44.544	-125.1597
3	7.52000	10	-35.390	44.544	-125.1597
3	7.99000	10	-41.312	44.544	-146.0952
3	7.99000	10	-41.312	44.544	-146.0952
3	8.46000	10	-47.234	44.544	-167.0308
3	8.46000	10	-47.234	44.544	-167.0308
3	8.93000	10	-53.156	44.544	-187.9664
3	8.93000	10	-53.156	44.544	-187.9664
3	9.17500	10	-56.243	44.544	-198.8796
3	0.22500	12	-17.536	10.057	36.1641
3	0.47000	12	-17.536	10.057	33.7000
3	0.47000	12	-17.536	10.057	33.7000
3	0.94000	12	-17.536	10.057	28.9731
3	0.94000	12	-17.536	10.057	28.9731
3	1.41000	12	-17.536	10.057	24.2461
3	1.41000	12	-17.536	10.057	24.2461
3	1.88000	12	-17.536	10.057	19.5192
3	1.88000	12	-17.536	10.057	19.5192
3	2.35000	12	-17.536	10.057	14.7922
3	2.35000	12	-17.536	10.057	14.7922
3	2.82000	12	-17.536	10.057	10.0653
3	2.82000	12	-17.536	10.057	10.0653
3	3.29000	12	-17.536	10.057	5.3383
3	3.29000	12	-17.536	10.057	5.3383
3	3.76000	12	-17.536	10.057	0.6114
3	3.76000	12	-17.536	10.057	0.6114
3	4.23000	12	-17.536	10.057	-4.1156
3	4.23000	12	-17.536	10.057	-4.1156
3	4.70000	12	-17.536	10.057	-8.8425
3	4.70000	12	-17.536	10.057	-8.8425
3	5.17000	12	-17.536	10.057	-13.5695
3	5.17000	12	-17.536	10.057	-13.5695
3	5.64000	12	-17.536	10.057	-18.2964
3	5.64000	12	-17.536	10.057	-18.2964
3	6.11000	12	-17.536	10.057	-23.0234
3	6.11000	12	-17.536	10.057	-23.0234
3	6.58000	12	-17.536	10.057	-27.7503

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	6.58000	12	-17.536	10.057	-27.7503
3	7.05000	12	-17.536	10.057	-32.4773
3	7.05000	12	-17.536	10.057	-32.4773
3	7.52000	12	-17.536	10.057	-37.2042
3	7.52000	12	-17.536	10.057	-37.2042
3	7.99000	12	-17.536	10.057	-41.9312
3	7.99000	12	-17.536	10.057	-41.9312
3	8.46000	12	-17.536	10.057	-46.6582
3	8.46000	12	-17.536	10.057	-46.6582
3	8.93000	12	-17.536	10.057	-51.3851
3	8.93000	12	-17.536	10.057	-51.3851
3	9.17500	12	-17.536	10.057	-53.8492
3	0.22500	13	-189.234	-3.638E-12	-114.9225
3	0.47000	13	-189.234	-3.638E-12	-114.9225
3	0.47000	13	-189.234	-1.819E-12	-114.9225
3	0.94000	13	-189.234	-1.819E-12	-114.9225
3	0.94000	13	-189.234	-1.819E-12	-114.9225
3	1.41000	13	-189.234	-1.819E-12	-114.9225
3	1.41000	13	-189.234	1.819E-12	-114.9225
3	1.88000	13	-189.234	1.819E-12	-114.9225
3	1.88000	13	-189.234	7.276E-12	-114.9225
3	2.35000	13	-189.234	7.276E-12	-114.9225
3	2.35000	13	-189.234	-7.276E-12	-114.9225
3	2.82000	13	-189.234	-7.276E-12	-114.9225
3	2.82000	13	-189.234	-3.638E-12	-114.9225
3	3.29000	13	-189.234	-3.638E-12	-114.9225
3	3.29000	13	-189.234	-7.276E-12	-114.9225
3	3.76000	13	-189.234	-7.276E-12	-114.9225
3	3.76000	13	-189.234	7.276E-12	-114.9225
3	4.23000	13	-189.234	7.276E-12	-114.9225
3	4.23000	13	-189.234	0.000	-114.9225
3	4.70000	13	-189.234	0.000	-114.9225
3	4.70000	13	-189.234	7.276E-12	-114.9225
3	5.17000	13	-189.234	7.276E-12	-114.9225
3	5.17000	13	-189.234	-7.276E-12	-114.9225
3	5.64000	13	-189.234	-7.276E-12	-114.9225
3	5.64000	13	-189.234	3.638E-12	-114.9225
3	6.11000	13	-189.234	3.638E-12	-114.9225
3	6.11000	13	-189.234	0.000	-114.9225
3	6.58000	13	-189.234	0.000	-114.9225
3	6.58000	13	-189.234	1.091E-11	-114.9225
3	7.05000	13	-189.234	1.091E-11	-114.9225
3	7.05000	13	-189.234	1.455E-11	-114.9225
3	7.52000	13	-189.234	1.455E-11	-114.9225
3	7.52000	13	-189.234	1.455E-11	-114.9225
3	7.99000	13	-189.234	1.455E-11	-114.9225
3	7.99000	13	-189.234	9.095E-12	-114.9225
3	8.46000	13	-189.234	9.095E-12	-114.9225
3	8.46000	13	-189.234	1.455E-11	-114.9225
3	8.93000	13	-189.234	1.455E-11	-114.9225
3	8.93000	13	-189.234	1.091E-11	-114.9225
3	9.17500	13	-189.234	1.091E-11	-114.9225
3	0.22500	14	14.665	103.475	433.4976
3	0.47000	14	10.573	103.475	408.1462
3	0.47000	14	10.573	103.475	408.1462
3	0.94000	14	2.724	103.475	359.5128
3	0.94000	14	2.724	103.475	359.5128
3	1.41000	14	-5.125	103.475	310.8794
3	1.41000	14	-5.125	103.475	310.8794
3	1.88000	14	-12.974	103.475	262.2460
3	1.88000	14	-12.974	103.475	262.2460
3	2.35000	14	-20.823	103.475	213.6126
3	2.35000	14	-20.823	103.475	213.6126
3	2.82000	14	-28.672	103.475	164.9792
3	2.82000	14	-28.672	103.475	164.9792
3	3.29000	14	-36.521	103.475	116.3458
3	3.29000	14	-36.521	103.475	116.3458
3	3.76000	14	-44.370	103.475	67.7124
3	3.76000	14	-44.370	103.475	67.7124
3	4.23000	14	-52.219	103.475	19.0790
3	4.23000	14	-52.219	103.475	19.0790
3	4.70000	14	-60.068	103.475	-29.5544
3	4.70000	14	-60.068	103.475	-29.5544
3	5.17000	14	-67.917	103.475	-78.1878
3	5.17000	14	-67.917	103.475	-78.1878

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	5.64000	14	-75.766	103.475	-126.8212
3	5.64000	14	-75.766	103.475	-126.8212
3	6.11000	14	-83.615	103.475	-175.4546
3	6.11000	14	-83.615	103.475	-175.4546
3	6.58000	14	-91.464	103.475	-224.0880
3	6.58000	14	-91.464	103.475	-224.0880
3	7.05000	14	-99.313	103.475	-272.7214
3	7.05000	14	-99.313	103.475	-272.7214
3	7.52000	14	-107.162	103.475	-321.3548
3	7.52000	14	-107.162	103.475	-321.3548
3	7.99000	14	-115.011	103.475	-369.9882
3	7.99000	14	-115.011	103.475	-369.9882
3	8.46000	14	-122.860	103.475	-418.6216
3	8.46000	14	-122.860	103.475	-418.6216
3	8.93000	14	-130.709	103.475	-467.2550
3	8.93000	14	-130.709	103.475	-467.2550
3	9.17500	14	-134.800	103.475	-492.6065
3	0.22500	15	1.785	-37.142	-26.4281
3	0.47000	15	1.785	-35.109	-17.5773
3	0.47000	15	1.785	-35.109	-17.5773
3	0.94000	15	1.785	-31.208	-1.9928
3	0.94000	15	1.785	-31.208	-1.9928
3	1.41000	15	1.785	-27.307	11.7582
3	1.41000	15	1.785	-27.307	11.7582
3	1.88000	15	1.785	-23.406	23.6758
3	1.88000	15	1.785	-23.406	23.6758
3	2.35000	15	1.785	-19.505	33.7599
3	2.35000	15	1.785	-19.505	33.7599
3	2.82000	15	1.785	-15.604	42.0105
3	2.82000	15	1.785	-15.604	42.0105
3	3.29000	15	1.785	-11.703	48.4276
3	3.29000	15	1.785	-11.703	48.4276
3	3.76000	15	1.785	-7.802	53.0113
3	3.76000	15	1.785	-7.802	53.0113
3	4.23000	15	1.785	-3.901	55.7615
3	4.23000	15	1.785	-3.901	55.7615
3	4.70000	15	1.785	9.253E-12	56.6783
3	4.70000	15	1.785	7.276E-12	56.6783
3	5.17000	15	1.785	3.901	55.7615
3	5.17000	15	1.785	3.901	55.7615
3	5.64000	15	1.785	7.802	53.0113
3	5.64000	15	1.785	7.802	53.0113
3	6.11000	15	1.785	11.703	48.4276
3	6.11000	15	1.785	11.703	48.4276
3	6.58000	15	1.785	15.604	42.0105
3	6.58000	15	1.785	15.604	42.0105
3	7.05000	15	1.785	19.505	33.7599
3	7.05000	15	1.785	19.505	33.7599
3	7.52000	15	1.785	23.406	23.6758
3	7.52000	15	1.785	23.406	23.6758
3	7.99000	15	1.785	27.307	11.7582
3	7.99000	15	1.785	27.307	11.7582
3	8.46000	15	1.785	31.208	-1.9928
3	8.46000	15	1.785	31.208	-1.9928
3	8.93000	15	1.785	35.109	-17.5773
3	8.93000	15	1.785	35.109	-17.5773
3	9.17500	15	1.785	37.142	-26.4281
3	0.22500	16	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	16	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	16	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	16	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	16	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	16	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	16	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	16	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	16	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	16	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	16	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	16	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	16	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsona) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	16	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	16	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	16	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	16	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	16	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	16	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	16	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	16	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	16	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	16	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	16	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	16	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	16	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	16	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	16	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	16	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	16	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	16	0.000	0.000	0.0000
3	9.17500	16	0.000	0.000	0.0000
3	0.22500	17	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	17	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	17	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	17	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	17	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	17	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	17	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	17	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	17	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	17	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	17	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	17	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	17	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	17	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	17	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	17	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	17	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	17	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	17	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	17	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	17	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	17	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	17	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	17	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	17	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	17	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	17	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	17	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	17	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	17	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	17	0.000	0.000	0.0000
3	9.17500	17	0.000	0.000	0.0000
3	0.22500	11	-14.622	8.386	30.1544
3	0.47000	11	-14.622	8.386	28.0998
3	0.47000	11	-14.622	8.386	28.0998
3	0.94000	11	-14.622	8.386	24.1584
3	0.94000	11	-14.622	8.386	24.1584
3	1.41000	11	-14.622	8.386	20.2170
3	1.41000	11	-14.622	8.386	20.2170
3	1.88000	11	-14.622	8.386	16.2755
3	1.88000	11	-14.622	8.386	16.2755
3	2.35000	11	-14.622	8.386	12.3341
3	2.35000	11	-14.622	8.386	12.3341
3	2.82000	11	-14.622	8.386	8.3927
3	2.82000	11	-14.622	8.386	8.3927

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	3.29000	11	-14.622	8.386	4.4512
3	3.29000	11	-14.622	8.386	4.4512
3	3.76000	11	-14.622	8.386	0.5098
3	3.76000	11	-14.622	8.386	0.5098
3	4.23000	11	-14.622	8.386	-3.4317
3	4.23000	11	-14.622	8.386	-3.4317
3	4.70000	11	-14.622	8.386	-7.3731
3	4.70000	11	-14.622	8.386	-7.3731
3	5.17000	11	-14.622	8.386	-11.3145
3	5.17000	11	-14.622	8.386	-11.3145
3	5.64000	11	-14.622	8.386	-15.2560
3	5.64000	11	-14.622	8.386	-15.2560
3	6.11000	11	-14.622	8.386	-19.1974
3	6.11000	11	-14.622	8.386	-19.1974
3	6.58000	11	-14.622	8.386	-23.1388
3	6.58000	11	-14.622	8.386	-23.1388
3	7.05000	11	-14.622	8.386	-27.0803
3	7.05000	11	-14.622	8.386	-27.0803
3	7.52000	11	-14.622	8.386	-31.0217
3	7.52000	11	-14.622	8.386	-31.0217
3	7.99000	11	-14.622	8.386	-34.9632
3	7.99000	11	-14.622	8.386	-34.9632
3	8.46000	11	-14.622	8.386	-38.9046
3	8.46000	11	-14.622	8.386	-38.9046
3	8.93000	11	-14.622	8.386	-42.8460
3	8.93000	11	-14.622	8.386	-42.8460
3	9.17500	11	-14.622	8.386	-44.9006
3	0.22500	18	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	18	0.000	0.000	0.0000
3	0.47000	18	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	18	0.000	0.000	0.0000
3	0.94000	18	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
3	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	18	0.000	0.000	0.0000
3	1.88000	18	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	18	0.000	0.000	0.0000
3	2.35000	18	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
3	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	18	0.000	0.000	0.0000
3	3.29000	18	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	18	0.000	0.000	0.0000
3	3.76000	18	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
3	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	18	0.000	0.000	0.0000
3	4.70000	18	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	18	0.000	0.000	0.0000
3	5.17000	18	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
3	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	18	0.000	0.000	0.0000
3	6.11000	18	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	18	0.000	0.000	0.0000
3	6.58000	18	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	18	0.000	0.000	0.0000
3	7.05000	18	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	18	0.000	0.000	0.0000
3	7.52000	18	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	18	0.000	0.000	0.0000
3	7.99000	18	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	18	0.000	0.000	0.0000
3	8.46000	18	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	18	0.000	0.000	0.0000
3	8.93000	18	0.000	0.000	0.0000
3	9.17500	18	0.000	0.000	0.0000
3	0.22500	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	0.47000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	0.47000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	0.94000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	0.94000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	1.41000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	1.41000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	1.88000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

3	1.88000	9_1	-17.606	4.547E-13	-9.1099
3	2.35000	9_1	-17.606	4.547E-13	-9.1099
3	2.35000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	2.82000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	2.82000	9_1	-17.606	-6.821E-13	-9.1099
3	3.29000	9_1	-17.606	-6.821E-13	-9.1099
3	3.29000	9_1	-17.606	-9.095E-13	-9.1099
3	3.76000	9_1	-17.606	-9.095E-13	-9.1099
3	3.76000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	4.23000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	4.23000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	4.70000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	4.70000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	5.17000	9_1	-17.606	-2.274E-13	-9.1099
3	5.17000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	5.64000	9_1	-17.606	0.000	-9.1099
3	5.64000	9_1	-17.606	4.547E-13	-9.1099
3	6.11000	9_1	-17.606	4.547E-13	-9.1099
3	6.11000	9_1	-17.606	1.137E-12	-9.1099
3	6.58000	9_1	-17.606	1.137E-12	-9.1099
3	6.58000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	7.05000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	7.05000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	7.52000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	7.52000	9_1	-17.606	1.137E-12	-9.1099
3	7.99000	9_1	-17.606	1.137E-12	-9.1099
3	7.99000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	8.46000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	8.46000	9_1	-17.606	1.023E-12	-9.1099
3	8.93000	9_1	-17.606	1.023E-12	-9.1099
3	8.93000	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
3	9.17500	9_1	-17.606	9.095E-13	-9.1099
4	0.25000	1	-258.750	23.322	234.5260
4	0.35250	1	-256.444	23.322	232.1355
4	0.35250	1	-256.444	23.322	232.1355
4	0.70500	1	-248.512	23.322	223.9147
4	0.70500	1	-248.512	23.322	223.9147
4	1.05750	1	-240.581	23.322	215.6938
4	1.05750	1	-240.581	23.322	215.6938
4	1.41000	1	-232.650	23.322	207.4729
4	1.41000	1	-232.650	23.322	207.4729
4	1.76250	1	-224.719	23.322	199.2520
4	1.76250	1	-224.719	23.322	199.2520
4	2.11500	1	-216.787	23.322	191.0311
4	2.11500	1	-216.787	23.322	191.0311
4	2.46750	1	-208.856	23.322	182.8102
4	2.46750	1	-208.856	23.322	182.8102
4	2.82000	1	-200.925	23.322	174.5893
4	2.82000	1	-200.925	23.322	174.5893
4	3.17250	1	-192.994	23.322	166.3684
4	3.17250	1	-192.994	23.322	166.3684
4	3.52500	1	-185.062	23.322	158.1475
4	3.52500	1	-185.062	23.322	158.1475
4	3.87750	1	-177.131	23.322	149.9267
4	3.87750	1	-177.131	23.322	149.9267
4	4.23000	1	-169.200	23.322	141.7058
4	4.23000	1	-169.200	23.322	141.7058
4	4.58250	1	-161.269	23.322	133.4849
4	4.58250	1	-161.269	23.322	133.4849
4	4.93500	1	-153.337	23.322	125.2640
4	4.93500	1	-153.337	23.322	125.2640
4	5.28750	1	-145.406	23.322	117.0431
4	5.28750	1	-145.406	23.322	117.0431
4	5.64000	1	-137.475	23.322	108.8222
4	5.64000	1	-137.475	23.322	108.8222
4	5.99250	1	-129.544	23.322	100.6013
4	5.99250	1	-129.544	23.322	100.6013
4	6.34500	1	-121.612	23.322	92.3804
4	6.34500	1	-121.612	23.322	92.3804
4	6.69750	1	-113.681	23.322	84.1596
4	6.69750	1	-113.681	23.322	84.1596
4	6.82500	1	-110.812	23.322	81.1860
4	0.25000	2	-249.100	-7.414	192.3165
4	0.35250	2	-249.100	-7.414	193.0764
4	0.35250	2	-249.100	-7.414	193.0764

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	0.70500	2	-249.100	-7.414	195.6898
4	0.70500	2	-249.100	-7.414	195.6898
4	1.05750	2	-249.100	-7.414	198.3032
4	1.05750	2	-249.100	-7.414	198.3032
4	1.41000	2	-249.100	-7.414	200.9166
4	1.41000	2	-249.100	-7.414	200.9166
4	1.76250	2	-249.100	-7.414	203.5300
4	1.76250	2	-249.100	-7.414	203.5300
4	2.11500	2	-249.100	-7.414	206.1434
4	2.11500	2	-249.100	-7.414	206.1434
4	2.46750	2	-249.100	-7.414	208.7568
4	2.46750	2	-249.100	-7.414	208.7568
4	2.82000	2	-249.100	-7.414	211.3702
4	2.82000	2	-249.100	-7.414	211.3702
4	3.17250	2	-249.100	-7.414	213.9836
4	3.17250	2	-249.100	-7.414	213.9836
4	3.52500	2	-249.100	-7.414	216.5970
4	3.52500	2	-249.100	-7.414	216.5970
4	3.87750	2	-249.100	-7.414	219.2104
4	3.87750	2	-249.100	-7.414	219.2104
4	4.23000	2	-249.100	-7.414	221.8238
4	4.23000	2	-249.100	-7.414	221.8238
4	4.58250	2	-249.100	-7.414	224.4372
4	4.58250	2	-249.100	-7.414	224.4372
4	4.93500	2	-249.100	-7.414	227.0506
4	4.93500	2	-249.100	-7.414	227.0506
4	5.28750	2	-249.100	-7.414	229.6639
4	5.28750	2	-249.100	-7.414	229.6639
4	5.64000	2	-249.100	-7.414	232.2773
4	5.64000	2	-249.100	-7.414	232.2773
4	5.99250	2	-249.100	-7.414	234.8907
4	5.99250	2	-249.100	-7.414	234.8907
4	6.34500	2	-249.100	-7.414	237.5041
4	6.34500	2	-249.100	-7.414	237.5041
4	6.69750	2	-249.100	-7.414	240.1175
4	6.69750	2	-249.100	-7.414	240.1175
4	6.82500	2	-249.100	-7.414	241.0628
4	0.25000	3	-3.638E-12	219.175	80.8733
4	0.35250	3	-3.638E-12	210.562	58.8501
4	0.35250	3	-7.276E-12	210.562	58.8501
4	0.70500	3	-7.276E-12	181.627	-10.2419
4	0.70500	3	-1.455E-11	181.627	-10.2419
4	1.05750	3	-1.455E-11	153.753	-69.3214
4	1.05750	3	-1.819E-11	153.753	-69.3214
4	1.41000	3	-1.819E-11	126.940	-118.7623
4	1.41000	3	-2.910E-11	126.940	-118.7623
4	1.76250	3	-2.910E-11	101.188	-158.9387
4	1.76250	3	-3.638E-11	101.188	-158.9387
4	2.11500	3	-3.638E-11	76.497	-190.2245
4	2.11500	3	-2.910E-11	76.497	-190.2245
4	2.46750	3	-2.910E-11	52.867	-212.9938
4	2.46750	3	-1.819E-11	52.867	-212.9938
4	2.82000	3	-1.819E-11	30.298	-227.6206
4	2.82000	3	-1.819E-11	30.298	-227.6206
4	3.17250	3	-1.819E-11	8.791	-234.4789
4	3.17250	3	-1.819E-11	8.791	-234.4789
4	3.52500	3	-1.819E-11	-11.656	-233.9428
4	3.52500	3	-1.091E-11	-11.656	-233.9428
4	3.87750	3	-1.091E-11	-31.042	-226.3861
4	3.87750	3	-1.455E-11	-31.042	-226.3861
4	4.23000	3	-1.455E-11	-49.367	-212.1830
4	4.23000	3	-7.276E-12	-49.367	-212.1830
4	4.58250	3	-7.276E-12	-66.630	-191.7074
4	4.58250	3	-1.819E-11	-66.630	-191.7074
4	4.93500	3	-1.819E-11	-82.833	-165.3333
4	4.93500	3	-2.183E-11	-82.833	-165.3333
4	5.28750	3	-2.183E-11	-97.975	-133.4349
4	5.28750	3	-7.276E-12	-97.975	-133.4349
4	5.64000	3	-7.276E-12	-112.055	-96.3860
4	5.64000	3	-1.819E-11	-112.055	-96.3860
4	5.99250	3	-1.819E-11	-125.075	-54.5607
4	5.99250	3	-1.819E-11	-125.075	-54.5607
4	6.34500	3	-1.819E-11	-137.033	-8.3330
4	6.34500	3	-1.819E-11	-137.033	-8.3330
4	6.69750	3	-1.819E-11	-147.931	41.9231

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	6.69750	3	-1.455E-11	-147.931	41.9231
4	6.82500	3	-1.455E-11	-151.611	61.0204
4	0.25000	4	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	4	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	4	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	4	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	4	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	4	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	4	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	4	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	4	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	4	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	4	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	4	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	4	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	4	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	4	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	4	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	4	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	4	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	4	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	4	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	4	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	4	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	4	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	4	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	4	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	4	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	4	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	4	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	4	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	4	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	4	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	4	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	4	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	4	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	4	0.000	0.000	0.0000
4	6.82500	4	0.000	0.000	0.0000
4	0.25000	5	-3.638E-12	-6.125	-22.0514
4	0.35250	5	-3.638E-12	-6.125	-21.4237
4	0.35250	5	-1.819E-12	-6.125	-21.4237
4	0.70500	5	-1.819E-12	-6.125	-19.2647
4	0.70500	5	-2.728E-12	-6.125	-19.2647
4	1.05750	5	-2.728E-12	-6.125	-17.1058
4	1.05750	5	-9.095E-13	-6.125	-17.1058
4	1.41000	5	-9.095E-13	-6.125	-14.9469
4	1.41000	5	9.095E-13	-6.125	-14.9469
4	1.76250	5	9.095E-13	-6.125	-12.7880
4	1.76250	5	9.095E-13	-6.125	-12.7880
4	2.11500	5	9.095E-13	-6.125	-10.6291
4	2.11500	5	9.095E-13	-6.125	-10.6291
4	2.46750	5	9.095E-13	-6.125	-8.4702
4	2.46750	5	-9.095E-13	-6.125	-8.4702
4	2.82000	5	-9.095E-13	-6.125	-6.3112
4	2.82000	5	-1.819E-12	-6.125	-6.3112
4	3.17250	5	-1.819E-12	-6.125	-4.1523
4	3.17250	5	0.000	-6.125	-4.1523
4	3.52500	5	0.000	-6.125	-1.9934
4	3.52500	5	-2.728E-12	-6.125	-1.9934
4	3.87750	5	-2.728E-12	-6.125	0.1655
4	3.87750	5	-9.095E-13	-6.125	0.1655
4	4.23000	5	-9.095E-13	-6.125	2.3244
4	4.23000	5	-2.728E-12	-6.125	2.3244
4	4.58250	5	-2.728E-12	-6.125	4.4834
4	4.58250	5	-1.819E-12	-6.125	4.4834
4	4.93500	5	-1.819E-12	-6.125	6.6423
4	4.93500	5	-9.095E-13	-6.125	6.6423
4	5.28750	5	-9.095E-13	-6.125	8.8012
4	5.28750	5	-1.819E-12	-6.125	8.8012
4	5.64000	5	-1.819E-12	-6.125	10.9601
4	5.64000	5	0.000	-6.125	10.9601

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	5.99250	5	0.000	-6.125	13.1190
4	5.99250	5	-2.728E-12	-6.125	13.1190
4	6.34500	5	-2.728E-12	-6.125	15.2779
4	6.34500	5	-9.095E-13	-6.125	15.2779
4	6.69750	5	-9.095E-13	-6.125	17.4369
4	6.69750	5	-9.095E-13	-6.125	17.4369
4	6.82500	5	-9.095E-13	-6.125	18.2177
4	0.25000	6	-134.890	-4.015	104.1412
4	0.35250	6	-134.890	-4.015	104.5527
4	0.35250	6	-134.890	-4.015	104.5527
4	0.70500	6	-134.890	-4.015	105.9679
4	0.70500	6	-134.890	-4.015	105.9679
4	1.05750	6	-134.890	-4.015	107.3831
4	1.05750	6	-134.890	-4.015	107.3831
4	1.41000	6	-134.890	-4.015	108.7982
4	1.41000	6	-134.890	-4.015	108.7982
4	1.76250	6	-134.890	-4.015	110.2134
4	1.76250	6	-134.890	-4.015	110.2134
4	2.11500	6	-134.890	-4.015	111.6286
4	2.11500	6	-134.890	-4.015	111.6286
4	2.46750	6	-134.890	-4.015	113.0438
4	2.46750	6	-134.890	-4.015	113.0438
4	2.82000	6	-134.890	-4.015	114.4590
4	2.82000	6	-134.890	-4.015	114.4590
4	3.17250	6	-134.890	-4.015	115.8741
4	3.17250	6	-134.890	-4.015	115.8741
4	3.52500	6	-134.890	-4.015	117.2893
4	3.52500	6	-134.890	-4.015	117.2893
4	3.87750	6	-134.890	-4.015	118.7045
4	3.87750	6	-134.890	-4.015	118.7045
4	4.23000	6	-134.890	-4.015	120.1197
4	4.23000	6	-134.890	-4.015	120.1197
4	4.58250	6	-134.890	-4.015	121.5348
4	4.58250	6	-134.890	-4.015	121.5348
4	4.93500	6	-134.890	-4.015	122.9500
4	4.93500	6	-134.890	-4.015	122.9500
4	5.28750	6	-134.890	-4.015	124.3652
4	5.28750	6	-134.890	-4.015	124.3652
4	5.64000	6	-134.890	-4.015	125.7804
4	5.64000	6	-134.890	-4.015	125.7804
4	5.99250	6	-134.890	-4.015	127.1955
4	5.99250	6	-134.890	-4.015	127.1955
4	6.34500	6	-134.890	-4.015	128.6107
4	6.34500	6	-134.890	-4.015	128.6107
4	6.69750	6	-134.890	-4.015	130.0259
4	6.69750	6	-134.890	-4.015	130.0259
4	6.82500	6	-134.890	-4.015	130.5378
4	0.25000	7	-42.300	-1.259	32.6575
4	0.35250	7	-42.300	-1.259	32.7866
4	0.35250	7	-42.300	-1.259	32.7866
4	0.70500	7	-42.300	-1.259	33.2303
4	0.70500	7	-42.300	-1.259	33.2303
4	1.05750	7	-42.300	-1.259	33.6741
4	1.05750	7	-42.300	-1.259	33.6741
4	1.41000	7	-42.300	-1.259	34.1179
4	1.41000	7	-42.300	-1.259	34.1179
4	1.76250	7	-42.300	-1.259	34.5617
4	1.76250	7	-42.300	-1.259	34.5617
4	2.11500	7	-42.300	-1.259	35.0055
4	2.11500	7	-42.300	-1.259	35.0055
4	2.46750	7	-42.300	-1.259	35.4493
4	2.46750	7	-42.300	-1.259	35.4493
4	2.82000	7	-42.300	-1.259	35.8931
4	2.82000	7	-42.300	-1.259	35.8931
4	3.17250	7	-42.300	-1.259	36.3368
4	3.17250	7	-42.300	-1.259	36.3368
4	3.52500	7	-42.300	-1.259	36.7806
4	3.52500	7	-42.300	-1.259	36.7806
4	3.87750	7	-42.300	-1.259	37.2244
4	3.87750	7	-42.300	-1.259	37.2244
4	4.23000	7	-42.300	-1.259	37.6682
4	4.23000	7	-42.300	-1.259	37.6682
4	4.58250	7	-42.300	-1.259	38.1120
4	4.58250	7	-42.300	-1.259	38.1120
4	4.93500	7	-42.300	-1.259	38.5558

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	4.93500	7	-42.300	-1.259	38.5558
4	5.28750	7	-42.300	-1.259	38.9995
4	5.28750	7	-42.300	-1.259	38.9995
4	5.64000	7	-42.300	-1.259	39.4433
4	5.64000	7	-42.300	-1.259	39.4433
4	5.99250	7	-42.300	-1.259	39.8871
4	5.99250	7	-42.300	-1.259	39.8871
4	6.34500	7	-42.300	-1.259	40.3309
4	6.34500	7	-42.300	-1.259	40.3309
4	6.69750	7	-42.300	-1.259	40.7747
4	6.69750	7	-42.300	-1.259	40.7747
4	6.82500	7	-42.300	-1.259	40.9352
4	0.25000	8	-134.890	-4.015	104.1412
4	0.35250	8	-134.890	-4.015	104.5527
4	0.35250	8	-134.890	-4.015	104.5527
4	0.70500	8	-134.890	-4.015	105.9679
4	0.70500	8	-134.890	-4.015	105.9679
4	1.05750	8	-134.890	-4.015	107.3831
4	1.05750	8	-134.890	-4.015	107.3831
4	1.41000	8	-134.890	-4.015	108.7982
4	1.41000	8	-134.890	-4.015	108.7982
4	1.76250	8	-134.890	-4.015	110.2134
4	1.76250	8	-134.890	-4.015	110.2134
4	2.11500	8	-134.890	-4.015	111.6286
4	2.11500	8	-134.890	-4.015	111.6286
4	2.46750	8	-134.890	-4.015	113.0438
4	2.46750	8	-134.890	-4.015	113.0438
4	2.82000	8	-134.890	-4.015	114.4590
4	2.82000	8	-134.890	-4.015	114.4590
4	3.17250	8	-134.890	-4.015	115.8741
4	3.17250	8	-134.890	-4.015	115.8741
4	3.52500	8	-134.890	-4.015	117.2893
4	3.52500	8	-134.890	-4.015	117.2893
4	3.87750	8	-134.890	-4.015	118.7045
4	3.87750	8	-134.890	-4.015	118.7045
4	4.23000	8	-134.890	-4.015	120.1197
4	4.23000	8	-134.890	-4.015	120.1197
4	4.58250	8	-134.890	-4.015	121.5348
4	4.58250	8	-134.890	-4.015	121.5348
4	4.93500	8	-134.890	-4.015	122.9500
4	4.93500	8	-134.890	-4.015	122.9500
4	5.28750	8	-134.890	-4.015	124.3652
4	5.28750	8	-134.890	-4.015	124.3652
4	5.64000	8	-134.890	-4.015	125.7804
4	5.64000	8	-134.890	-4.015	125.7804
4	5.99250	8	-134.890	-4.015	127.1955
4	5.99250	8	-134.890	-4.015	127.1955
4	6.34500	8	-134.890	-4.015	128.6107
4	6.34500	8	-134.890	-4.015	128.6107
4	6.69750	8	-134.890	-4.015	130.0259
4	6.69750	8	-134.890	-4.015	130.0259
4	6.82500	8	-134.890	-4.015	130.5378
4	0.25000	9	-9.095E-13	14.291	6.2821
4	0.35250	9	-9.095E-13	13.854	4.8397
4	0.35250	9	-4.547E-13	13.854	4.8397
4	0.70500	9	-4.547E-13	12.353	0.2207
4	0.70500	9	-1.364E-12	12.353	0.2207
4	1.05750	9	-1.364E-12	10.851	-3.8690
4	1.05750	9	-1.364E-12	10.851	-3.8690
4	1.41000	9	-1.364E-12	9.349	-7.4293
4	1.41000	9	-1.819E-12	9.349	-7.4293
4	1.76250	9	-1.819E-12	7.848	-10.4603
4	1.76250	9	-2.274E-12	7.848	-10.4603
4	2.11500	9	-2.274E-12	6.346	-12.9619
4	2.11500	9	-2.274E-12	6.346	-12.9619
4	2.46750	9	-2.274E-12	4.844	-14.9343
4	2.46750	9	-9.095E-13	4.844	-14.9343
4	2.82000	9	-9.095E-13	3.343	-16.3773
4	2.82000	9	-1.819E-12	3.343	-16.3773
4	3.17250	9	-1.819E-12	1.841	-17.2910
4	3.17250	9	-1.364E-12	1.841	-17.2910
4	3.52500	9	-1.364E-12	0.339	-17.6753
4	3.52500	9	-1.364E-12	0.339	-17.6753
4	3.87750	9	-1.364E-12	-1.162	-17.5303
4	3.87750	9	-9.095E-13	-1.162	-17.5303

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	4.23000	9	-9.095E-13	-2.664	-16.8560
4	4.23000	9	-4.547E-13	-2.664	-16.8560
4	4.58250	9	-4.547E-13	-4.165	-15.6523
4	4.58250	9	-1.364E-12	-4.165	-15.6523
4	4.93500	9	-1.364E-12	-5.667	-13.9193
4	4.93500	9	-1.364E-12	-5.667	-13.9193
4	5.28750	9	-1.364E-12	-7.169	-11.6570
4	5.28750	9	-9.095E-13	-7.169	-11.6570
4	5.64000	9	-9.095E-13	-8.670	-8.8654
4	5.64000	9	-1.819E-12	-8.670	-8.8654
4	5.99250	9	-1.819E-12	-10.172	-5.5444
4	5.99250	9	-4.547E-13	-10.172	-5.5444
4	6.34500	9	-4.547E-13	-11.674	-1.6941
4	6.34500	9	-1.364E-12	-11.674	-1.6941
4	6.69750	9	-1.364E-12	-13.175	2.6856
4	6.69750	9	-9.095E-13	-13.175	2.6856
4	6.82500	9	-9.095E-13	-13.719	4.4001
4	0.25000	10	-44.544	-59.078	-192.8297
4	0.35250	10	-44.544	-59.078	-186.7742
4	0.35250	10	-44.544	-59.078	-186.7742
4	0.70500	10	-44.544	-59.078	-165.9491
4	0.70500	10	-44.544	-59.078	-165.9491
4	1.05750	10	-44.544	-59.078	-145.1241
4	1.05750	10	-44.544	-59.078	-145.1241
4	1.41000	10	-44.544	-59.078	-124.2990
4	1.41000	10	-44.544	-59.078	-124.2990
4	1.76250	10	-44.544	-59.078	-103.4739
4	1.76250	10	-44.544	-59.078	-103.4739
4	2.11500	10	-44.544	-59.078	-82.6489
4	2.11500	10	-44.544	-59.078	-82.6489
4	2.46750	10	-44.544	-59.078	-61.8238
4	2.46750	10	-44.544	-59.078	-61.8238
4	2.82000	10	-44.544	-59.078	-40.9988
4	2.82000	10	-44.544	-59.078	-40.9988
4	3.17250	10	-44.544	-59.078	-20.1737
4	3.17250	10	-44.544	-59.078	-20.1737
4	3.52500	10	-44.544	-59.078	0.6514
4	3.52500	10	-44.544	-59.078	0.6514
4	3.87750	10	-44.544	-59.078	21.4764
4	3.87750	10	-44.544	-59.078	21.4764
4	4.23000	10	-44.544	-59.078	42.3015
4	4.23000	10	-44.544	-59.078	42.3015
4	4.58250	10	-44.544	-59.078	63.1265
4	4.58250	10	-44.544	-59.078	63.1265
4	4.93500	10	-44.544	-59.078	83.9516
4	4.93500	10	-44.544	-59.078	83.9516
4	5.28750	10	-44.544	-59.078	104.7767
4	5.28750	10	-44.544	-59.078	104.7767
4	5.64000	10	-44.544	-59.078	125.6017
4	5.64000	10	-44.544	-59.078	125.6017
4	5.99250	10	-44.544	-59.078	146.4268
4	5.99250	10	-44.544	-59.078	146.4268
4	6.34500	10	-44.544	-59.078	167.2518
4	6.34500	10	-44.544	-59.078	167.2518
4	6.69750	10	-44.544	-59.078	188.0769
4	6.69750	10	-44.544	-59.078	188.0769
4	6.82500	10	-44.544	-59.078	195.6094
4	0.25000	12	-10.057	-17.536	-63.1354
4	0.35250	12	-10.057	-17.536	-61.3379
4	0.35250	12	-10.057	-17.536	-61.3379
4	0.70500	12	-10.057	-17.536	-55.1563
4	0.70500	12	-10.057	-17.536	-55.1563
4	1.05750	12	-10.057	-17.536	-48.9747
4	1.05750	12	-10.057	-17.536	-48.9747
4	1.41000	12	-10.057	-17.536	-42.7932
4	1.41000	12	-10.057	-17.536	-42.7932
4	1.76250	12	-10.057	-17.536	-36.6116
4	1.76250	12	-10.057	-17.536	-36.6116
4	2.11500	12	-10.057	-17.536	-30.4300
4	2.11500	12	-10.057	-17.536	-30.4300
4	2.46750	12	-10.057	-17.536	-24.2484
4	2.46750	12	-10.057	-17.536	-24.2484
4	2.82000	12	-10.057	-17.536	-18.0668
4	2.82000	12	-10.057	-17.536	-18.0668
4	3.17250	12	-10.057	-17.536	-11.8853

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	3.17250	12	-10.057	-17.536	-11.8853
4	3.52500	12	-10.057	-17.536	-5.7037
4	3.52500	12	-10.057	-17.536	-5.7037
4	3.87750	12	-10.057	-17.536	0.4779
4	3.87750	12	-10.057	-17.536	0.4779
4	4.23000	12	-10.057	-17.536	6.6595
4	4.23000	12	-10.057	-17.536	6.6595
4	4.58250	12	-10.057	-17.536	12.8410
4	4.58250	12	-10.057	-17.536	12.8410
4	4.93500	12	-10.057	-17.536	19.0226
4	4.93500	12	-10.057	-17.536	19.0226
4	5.28750	12	-10.057	-17.536	25.2042
4	5.28750	12	-10.057	-17.536	25.2042
4	5.64000	12	-10.057	-17.536	31.3858
4	5.64000	12	-10.057	-17.536	31.3858
4	5.99250	12	-10.057	-17.536	37.5673
4	5.99250	12	-10.057	-17.536	37.5673
4	6.34500	12	-10.057	-17.536	43.7489
4	6.34500	12	-10.057	-17.536	43.7489
4	6.69750	12	-10.057	-17.536	49.9305
4	6.69750	12	-10.057	-17.536	49.9305
4	6.82500	12	-10.057	-17.536	52.1664
4	0.25000	13	0.000	262.773	96.9799
4	0.35250	13	0.000	252.449	70.5757
4	0.35250	13	-7.276E-12	252.449	70.5757
4	0.70500	13	-7.276E-12	217.766	-12.2623
4	0.70500	13	-2.183E-11	217.766	-12.2623
4	1.05750	13	-2.183E-11	184.353	-83.0984
4	1.05750	13	-2.183E-11	184.353	-83.0984
4	1.41000	13	-2.183E-11	152.211	-142.3805
4	1.41000	13	-2.910E-11	152.211	-142.3805
4	1.76250	13	-2.910E-11	121.340	-190.5567
4	1.76250	13	-3.638E-11	121.340	-190.5567
4	2.11500	13	-3.638E-11	91.740	-228.0747
4	2.11500	13	-2.910E-11	91.740	-228.0747
4	2.46750	13	-2.910E-11	63.410	-255.3826
4	2.46750	13	-1.455E-11	63.410	-255.3826
4	2.82000	13	-1.455E-11	36.352	-272.9283
4	2.82000	13	-2.183E-11	36.352	-272.9283
4	3.17250	13	-2.183E-11	10.564	-281.1598
4	3.17250	13	-2.183E-11	10.564	-281.1598
4	3.52500	13	-2.183E-11	-13.954	-280.5250
4	3.52500	13	-1.455E-11	-13.954	-280.5250
4	3.87750	13	-1.455E-11	-37.200	-271.4718
4	3.87750	13	-1.455E-11	-37.200	-271.4718
4	4.23000	13	-1.455E-11	-59.176	-254.4482
4	4.23000	13	-1.455E-11	-59.176	-254.4482
4	4.58250	13	-1.455E-11	-79.881	-229.9021
4	4.58250	13	-2.910E-11	-79.881	-229.9021
4	4.93500	13	-2.910E-11	-99.315	-198.2815
4	4.93500	13	-2.910E-11	-99.315	-198.2815
4	5.28750	13	-2.910E-11	-117.479	-160.0343
4	5.28750	13	-7.276E-12	-117.479	-160.0343
4	5.64000	13	-7.276E-12	-134.371	-115.6084
4	5.64000	13	-2.183E-11	-134.371	-115.6084
4	5.99250	13	-2.183E-11	-149.993	-65.4519
4	5.99250	13	-2.183E-11	-149.993	-65.4519
4	6.34500	13	-2.183E-11	-164.344	-10.0126
4	6.34500	13	-1.455E-11	-164.344	-10.0126
4	6.69750	13	-1.455E-11	-177.425	50.2615
4	6.69750	13	-1.455E-11	-177.425	50.2615
4	6.82500	13	-1.455E-11	-181.843	73.1666
4	0.25000	14	-103.475	-172.558	-541.9051
4	0.35250	14	-103.475	-172.045	-524.2442
4	0.35250	14	-103.475	-172.045	-524.2442
4	0.70500	14	-103.475	-170.283	-463.9088
4	0.70500	14	-103.475	-170.283	-463.9088
4	1.05750	14	-103.475	-168.520	-404.1947
4	1.05750	14	-103.475	-168.520	-404.1947
4	1.41000	14	-103.475	-166.758	-345.1020
4	1.41000	14	-103.475	-166.758	-345.1020
4	1.76250	14	-103.475	-164.995	-286.6305
4	1.76250	14	-103.475	-164.995	-286.6305
4	2.11500	14	-103.475	-163.233	-228.7802
4	2.11500	14	-103.475	-163.233	-228.7802

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	2.46750	14	-103.475	-161.470	-171.5513
4	2.46750	14	-103.475	-161.470	-171.5513
4	2.82000	14	-103.475	-159.708	-114.9436
4	2.82000	14	-103.475	-159.708	-114.9436
4	3.17250	14	-103.475	-157.945	-58.9572
4	3.17250	14	-103.475	-157.945	-58.9572
4	3.52500	14	-103.475	-156.183	-3.5921
4	3.52500	14	-103.475	-156.183	-3.5921
4	3.87750	14	-103.475	-154.420	51.1517
4	3.87750	14	-103.475	-154.420	51.1517
4	4.23000	14	-103.475	-152.658	105.2742
4	4.23000	14	-103.475	-152.658	105.2742
4	4.58250	14	-103.475	-150.895	158.7755
4	4.58250	14	-103.475	-150.895	158.7755
4	4.93500	14	-103.475	-149.133	211.6555
4	4.93500	14	-103.475	-149.133	211.6555
4	5.28750	14	-103.475	-147.370	263.9142
4	5.28750	14	-103.475	-147.370	263.9142
4	5.64000	14	-103.475	-145.608	315.5516
4	5.64000	14	-103.475	-145.608	315.5516
4	5.99250	14	-103.475	-143.845	366.5677
4	5.99250	14	-103.475	-143.845	366.5677
4	6.34500	14	-103.475	-142.083	416.9626
4	6.34500	14	-103.475	-142.083	416.9626
4	6.69750	14	-103.475	-140.320	466.7361
4	6.69750	14	-103.475	-140.320	466.7361
4	6.82500	14	-103.475	-139.683	484.5863
4	0.25000	15	-56.010	1.785	47.1348
4	0.35250	15	-55.754	1.785	46.9518
4	0.35250	15	-55.754	1.785	46.9518
4	0.70500	15	-54.872	1.785	46.3225
4	0.70500	15	-54.872	1.785	46.3225
4	1.05750	15	-53.991	1.785	45.6932
4	1.05750	15	-53.991	1.785	45.6932
4	1.41000	15	-53.110	1.785	45.0639
4	1.41000	15	-53.110	1.785	45.0639
4	1.76250	15	-52.229	1.785	44.4347
4	1.76250	15	-52.229	1.785	44.4347
4	2.11500	15	-51.347	1.785	43.8054
4	2.11500	15	-51.347	1.785	43.8054
4	2.46750	15	-50.466	1.785	43.1761
4	2.46750	15	-50.466	1.785	43.1761
4	2.82000	15	-49.585	1.785	42.5468
4	2.82000	15	-49.585	1.785	42.5468
4	3.17250	15	-48.704	1.785	41.9175
4	3.17250	15	-48.704	1.785	41.9175
4	3.52500	15	-47.822	1.785	41.2882
4	3.52500	15	-47.822	1.785	41.2882
4	3.87750	15	-46.941	1.785	40.6589
4	3.87750	15	-46.941	1.785	40.6589
4	4.23000	15	-46.060	1.785	40.0296
4	4.23000	15	-46.060	1.785	40.0296
4	4.58250	15	-45.179	1.785	39.4003
4	4.58250	15	-45.179	1.785	39.4003
4	4.93500	15	-44.297	1.785	38.7710
4	4.93500	15	-44.297	1.785	38.7710
4	5.28750	15	-43.416	1.785	38.1417
4	5.28750	15	-43.416	1.785	38.1417
4	5.64000	15	-42.535	1.785	37.5124
4	5.64000	15	-42.535	1.785	37.5124
4	5.99250	15	-41.654	1.785	36.8831
4	5.99250	15	-41.654	1.785	36.8831
4	6.34500	15	-40.772	1.785	36.2538
4	6.34500	15	-40.772	1.785	36.2538
4	6.69750	15	-39.891	1.785	35.6245
4	6.69750	15	-39.891	1.785	35.6245
4	6.82500	15	-39.572	1.785	35.3969
4	0.25000	16	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	16	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	16	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	16	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	16	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	16	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	16	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	1.41000	16	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	16	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	16	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	16	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	16	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	16	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	16	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	16	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	16	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	16	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	16	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	16	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	16	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	16	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	16	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	16	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	16	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	16	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	16	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	16	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	16	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	16	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	16	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	16	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	16	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	16	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	16	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	16	0.000	0.000	0.0000
4	6.82500	16	0.000	0.000	0.0000
4	0.25000	17	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	17	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	17	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	17	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	17	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	17	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	17	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	17	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	17	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	17	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	17	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	17	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	17	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	17	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	17	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	17	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	17	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	17	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	17	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	17	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	17	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	17	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	17	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	17	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	17	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	17	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	17	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	17	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	17	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	17	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	17	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	17	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	17	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	17	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	17	0.000	0.000	0.0000
4	6.82500	17	0.000	0.000	0.0000
4	0.25000	11	-8.386	-14.622	-52.6437
4	0.35250	11	-8.386	-14.622	-51.1449
4	0.35250	11	-8.386	-14.622	-51.1449

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	0.70500	11	-8.386	-14.622	-45.9905
4	0.70500	11	-8.386	-14.622	-45.9905
4	1.05750	11	-8.386	-14.622	-40.8362
4	1.05750	11	-8.386	-14.622	-40.8362
4	1.41000	11	-8.386	-14.622	-35.6819
4	1.41000	11	-8.386	-14.622	-35.6819
4	1.76250	11	-8.386	-14.622	-30.5275
4	1.76250	11	-8.386	-14.622	-30.5275
4	2.11500	11	-8.386	-14.622	-25.3732
4	2.11500	11	-8.386	-14.622	-25.3732
4	2.46750	11	-8.386	-14.622	-20.2189
4	2.46750	11	-8.386	-14.622	-20.2189
4	2.82000	11	-8.386	-14.622	-15.0645
4	2.82000	11	-8.386	-14.622	-15.0645
4	3.17250	11	-8.386	-14.622	-9.9102
4	3.17250	11	-8.386	-14.622	-9.9102
4	3.52500	11	-8.386	-14.622	-4.7559
4	3.52500	11	-8.386	-14.622	-4.7559
4	3.87750	11	-8.386	-14.622	0.3985
4	3.87750	11	-8.386	-14.622	0.3985
4	4.23000	11	-8.386	-14.622	5.5528
4	4.23000	11	-8.386	-14.622	5.5528
4	4.58250	11	-8.386	-14.622	10.7071
4	4.58250	11	-8.386	-14.622	10.7071
4	4.93500	11	-8.386	-14.622	15.8615
4	4.93500	11	-8.386	-14.622	15.8615
4	5.28750	11	-8.386	-14.622	21.0158
4	5.28750	11	-8.386	-14.622	21.0158
4	5.64000	11	-8.386	-14.622	26.1701
4	5.64000	11	-8.386	-14.622	26.1701
4	5.99250	11	-8.386	-14.622	31.3245
4	5.99250	11	-8.386	-14.622	31.3245
4	6.34500	11	-8.386	-14.622	36.4788
4	6.34500	11	-8.386	-14.622	36.4788
4	6.69750	11	-8.386	-14.622	41.6331
4	6.69750	11	-8.386	-14.622	41.6331
4	6.82500	11	-8.386	-14.622	43.4975
4	0.25000	18	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	18	0.000	0.000	0.0000
4	0.35250	18	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	18	0.000	0.000	0.0000
4	0.70500	18	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	18	0.000	0.000	0.0000
4	1.05750	18	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
4	1.41000	18	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	18	0.000	0.000	0.0000
4	1.76250	18	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	18	0.000	0.000	0.0000
4	2.11500	18	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	18	0.000	0.000	0.0000
4	2.46750	18	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
4	2.82000	18	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	18	0.000	0.000	0.0000
4	3.17250	18	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	18	0.000	0.000	0.0000
4	3.52500	18	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	18	0.000	0.000	0.0000
4	3.87750	18	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
4	4.23000	18	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	18	0.000	0.000	0.0000
4	4.58250	18	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	18	0.000	0.000	0.0000
4	4.93500	18	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	18	0.000	0.000	0.0000
4	5.28750	18	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
4	5.64000	18	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	18	0.000	0.000	0.0000
4	5.99250	18	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	18	0.000	0.000	0.0000
4	6.34500	18	0.000	0.000	0.0000
4	6.69750	18	0.000	0.000	0.0000

S.S.n.21 della Maddalena "Variante di Demonte e Vinadio (Alsone) – Lotto 1°- Variante di Demonte
PROGETTO DEFINITIVO

4	6.69750	18	0.000	0.000	0.0000
4	6.82500	18	0.000	0.000	0.0000
4	0.25000	9_1	-4.547E-13	17.142	7.5356
4	0.35250	9_1	-4.547E-13	16.619	5.8054
4	0.35250	9_1	-4.547E-13	16.619	5.8054
4	0.70500	9_1	-4.547E-13	14.817	0.2647
4	0.70500	9_1	-1.364E-12	14.817	0.2647
4	1.05750	9_1	-1.364E-12	13.016	-4.6409
4	1.05750	9_1	-1.364E-12	13.016	-4.6409
4	1.41000	9_1	-1.364E-12	11.215	-8.9117
4	1.41000	9_1	-1.819E-12	11.215	-8.9117
4	1.76250	9_1	-1.819E-12	9.414	-12.5474
4	1.76250	9_1	-2.274E-12	9.414	-12.5474
4	2.11500	9_1	-2.274E-12	7.612	-15.5483
4	2.11500	9_1	-2.728E-12	7.612	-15.5483
4	2.46750	9_1	-2.728E-12	5.811	-17.9141
4	2.46750	9_1	-1.364E-12	5.811	-17.9141
4	2.82000	9_1	-1.364E-12	4.010	-19.6451
4	2.82000	9_1	-2.274E-12	4.010	-19.6451
4	3.17250	9_1	-2.274E-12	2.209	-20.7410
4	3.17250	9_1	-1.364E-12	2.209	-20.7410
4	3.52500	9_1	-1.364E-12	0.407	-21.2021
4	3.52500	9_1	-9.095E-13	0.407	-21.2021
4	3.87750	9_1	-9.095E-13	-1.394	-21.0281
4	3.87750	9_1	-9.095E-13	-1.394	-21.0281
4	4.23000	9_1	-9.095E-13	-3.195	-20.2193
4	4.23000	9_1	-1.364E-12	-3.195	-20.2193
4	4.58250	9_1	-1.364E-12	-4.997	-18.7754
4	4.58250	9_1	-1.364E-12	-4.997	-18.7754
4	4.93500	9_1	-1.364E-12	-6.798	-16.6967
4	4.93500	9_1	-9.095E-13	-6.798	-16.6967
4	5.28750	9_1	-9.095E-13	-8.599	-13.9829
4	5.28750	9_1	-9.095E-13	-8.599	-13.9829
4	5.64000	9_1	-9.095E-13	-10.400	-10.6343
4	5.64000	9_1	-1.364E-12	-10.400	-10.6343
4	5.99250	9_1	-1.364E-12	-12.202	-6.6506
4	5.99250	9_1	-9.095E-13	-12.202	-6.6506
4	6.34500	9_1	-9.095E-13	-14.003	-2.0321
4	6.34500	9_1	-1.819E-12	-14.003	-2.0321
4	6.69750	9_1	-1.819E-12	-15.804	3.2214
4	6.69750	9_1	-9.095E-13	-15.804	3.2214
4	6.82500	9_1	-9.095E-13	-16.456	5.2780