

CITTA' METROPOLITANA DI MESSINA

III Direzione - Viabilità Metropolitana - 5° Servizio Nebrodi Occidentali

PROGETTO ESECUTIVO

(Art. 23 comma 8 D.Lgs. 18 aprile 2016 n° 50)

LAVORI URGENTI PER LA RICOSTRUZIONE DEL TRATTO DI MURO DI SOSTEGNO DIRUTO CAUSA MAREGGIATA, SULLA S.P. 162 DEL LUNGOMARE DI SANT'AGATA DI MILITELLO, COMPRESO TRA VALLONE POSTA E VIA ROMA.

AGGIORNAMENTO A FEBBRAIO 2017



Elaborati:

- 1. RELAZIONE TECNICA
- 2. RELAZIONE GEOLOGICA ED INDAGINI
- 3. ELABORATI GRAFICI
- 4. CALCOLI STATICI ED ESECUTIVI FERRO
- 5. ELENCO PREZZI
- 6. ANALISI PREZZI

- 7. COMPUTO METRICO ESTIMATIVO
- 8. TEMPI DI ESECUZIONE DELL'OPERA
- 9. PIANO DI SICUREZZA
- 10. SCHEMA DI CONTRATTO E CAPITOLATO SPECIALE D'APPALTO
- 11. PIANO DI MANUTENZIONE DELL'OPERA

Messina,lì 20/02/2017

PROGETTISTI:	VISTI E APPROVAZIONI
Ing.R. BONANNO	Approvazione in linea tecnica del R.U.P. ai sensi
Geom. A. LETIZIA	dell'art. 5, comma 3 L.R. n° 12/2011
ataro	PARERE N°del
Geom. G.CASTANO	Il R.U.P.
COLL. AMM.VO: Luigi Biundo	



CITTA' METROPOLITANA DI MESSINA

III Direzione - Viabilità Metropolitana - 5° Servizio Nebrodi Occidentali

PROGETTO ESECUTIVO

(Art. 23 comma 8 D.Lgs. 18 aprile 2016 n° 50)

LAVORI URGENTI PER LA RICOSTRUZIONE DEL TRATTO DI MURO DI SOSTEGNO DIRUTO CAUSA MAREGGIATA, SULLA S.P. 162 DEL LUNGOMARE DI SANT'AGATA DI MILITELLO, COMPRESO TRA VALLONE POSTA E VIA ROMA.



Elaborati:

- 1. RELAZIONE TECNICA
- 2. RELAZIONE GEOLOGICA ED INDAGINI
- 3. ELABORATI GRAFICI
- 4. CALCOLI STATICI ED ESECUTIVI FERRO
- 5. ELENCO PREZZI
- 6. ANALISI PREZZI

- 7. COMPUTO METRICO ESTIMATIVO
- 8. TEMPI DI ESECUZIONE DELL'OPERA
- 9. PIANO DI SICUREZZA
- 10. SCHEMA DI CONTRATTO E CAPITOLATO SPECIALE D'APPALTO
- 11. PIANO DI MANUTENZIONE DELL'OPERA

Messina,lì

PROGETTISTI:	VISTI E APPROVAZIONI
Ing.R. BONANNO	Approvazione in linea tecnica del R.U.P. ai sensi
Geom. A. LETIZIA	dell'art. 5, comma 3 L.R. n° 12/2011
Jan 1	PARERE N°del
Geom. G.CASTANO	Il R.U.P.
COLL. AMM. VO: Luigi Biundo	

OGGETTO: Lavori urgenti per il rifacimento di un ratto di muro di sostegno diruto causa mareggiata sulla S.P. 162 di S.Agata Militello.

RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

Il presente progetto riguarda il rifacimento di un tratto di muro lungo la S.P. 162 di S. Agata Militello, crollato a causa delle mareggiate, comunemente detto Lungomare di S.Agata Militello.

Il tratto di muro oggetto di ricostruzione sostituisce un vecchio muro in cls su fondazione diretta che ha ceduto a causa delle forti mareggiate verificatesi nell'ultimo anno. I marosi, hanno ridotto inizialmente l'estensione della spiaggia e, successivamente, sifonato le fondazioni del vecchio muro, lasciandone la base di fondazione scoperta e facendo crollare, dapprima la parte interna del rilevato stradale e, successivamente, tratti progressivi di muro. Si configura, ormai, un intervento urgente in quanto, i ritardi nel finanziamento dell'opera e nell'esecuzione dei lavori, stanno provocando un continuo aggravamento dello stato di fatto con conseguente incremento della spesa per il necessario ripristino. Allo stato il transito è interdetto dato che parte della carreggiata è stata transennata per pericolo di ulteriori crolli.

Il progetto prevede quindi l'intervento per la ricostruzione del tratto muro di sostegno sulla S. P. N° 162 del Lungomare di sant'Agata di Militello compreso tra il Vallone Posta e la via Roma, per una lunghezza complessiva di circa 440 metri.

In altri contesti della fascia tirrenica sono stati effettuati interventi di ricostruzione degli antichi muri di sostegno e la soluzione adottata, consistente in un muro in c.a. appoggiato su una palancola di tipo Larsen che affonda al di sotto il livello del mare ha dato ottimi risultati. Tale tipo di costruzione, in questo tipo di arenile, è difficoltoso per la presenza di grossi ciottoli che impediscono la infissione delle palancole, per cui si è scelto di bloccare il sifonamento dei muri mediante cassoni in c.a. prefabbricati, da posizionare sotto le fondazioni del nuovo muro. La sagoma del muro prevista è del tipo paraonde che, oltre a essere resistente ai marosi, favorisce la ricomparsa dell'arenile sabbioso, come già sperimentato.

È stata prevista la costruzione di un muro di sostegno in c.a. alto circa 3.60 m, compreso lo spessore della base di fondazione, sopra una serie di cassoni in c.a. posti in fila, della profondità di 3.00 m., con la funzione di impedire il sifonamento delle fondazioni e aumentare la portanza del terreno sottostante il muro da costruire.

Orograficamente il terreno si presenta leggermente scosceso verso il mare e, per tale motivo, si è scelto di attribuire un coefficiente topografico T1.

Per quanto riguarda la pericolosità/rischio da erosione costiera, riferendosi al "P.A.I. – coste" e a studi geologici eseguiti precedentemente nella zona oggetto di intervento, si è desunto un rischio di pericolosità P4, in corrispondenza del litorale attualmente oggetto di forte erosione e che ha causato il sifonamento dell'esistente muro di sostegno. La tipologia di muro adottata con il presente progetto, quindi, benché risolutiva dal punto di vista del contenimento della strada provinciale, non risolve il problema della continua erosione costiera, che necessita uno studio e un intervento a protezione dell'arenile, non previsto con questo intervento, e che sarebbe auspicabile anche a completamento delle opere realizzate a difesa dell'affaccio a mare del Comune di S.Agata MIlitello.

Per quanto riguarda i parametri geotecnici, sulla scorta della relazione geologica, si è tenuto conto di n° 1 strato di terreno, corrispondente al terreno imposto, che è formato principalmente da ghiaie di media pezzatura.

Strato n° 1

Peso di volume $\gamma = 1800 \text{ kg/m}^3$

Coesione c=0.00 Mpa

Angolo di attrito $\varphi = 28^{\circ}$

Categoria di suolo B

Spessore h = 0.00 - 10.00 m

Per la palancola/cassone, oltre alle classiche verifiche, è stata effettuata la verifica a sifonamento e verifica all'impatto contro onda (colpo d'ariete).

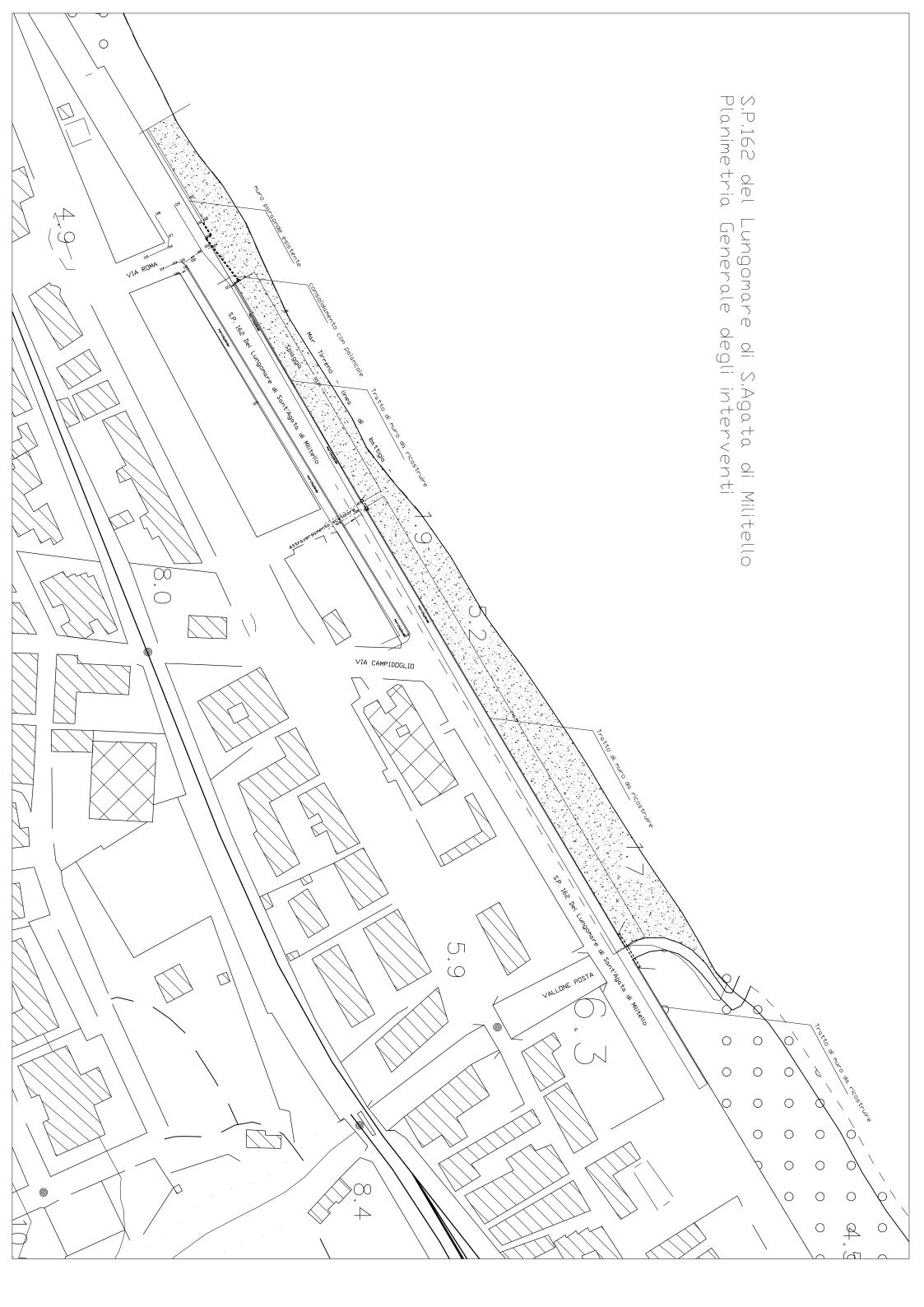
Di seguito sono allegati i disegni esecutivi dei ferri dei muri, e le tavole di disegno.

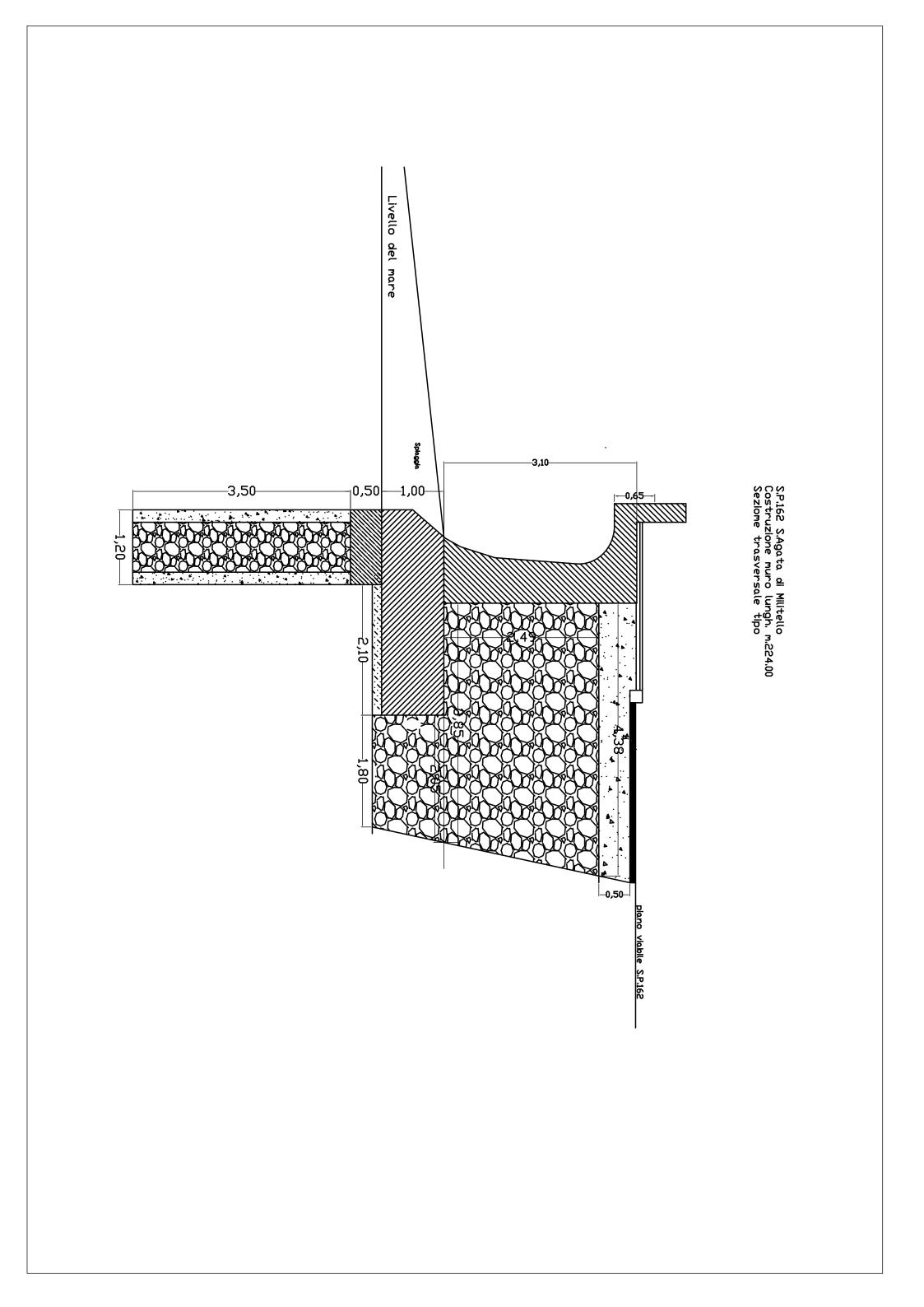
Il tecnico:

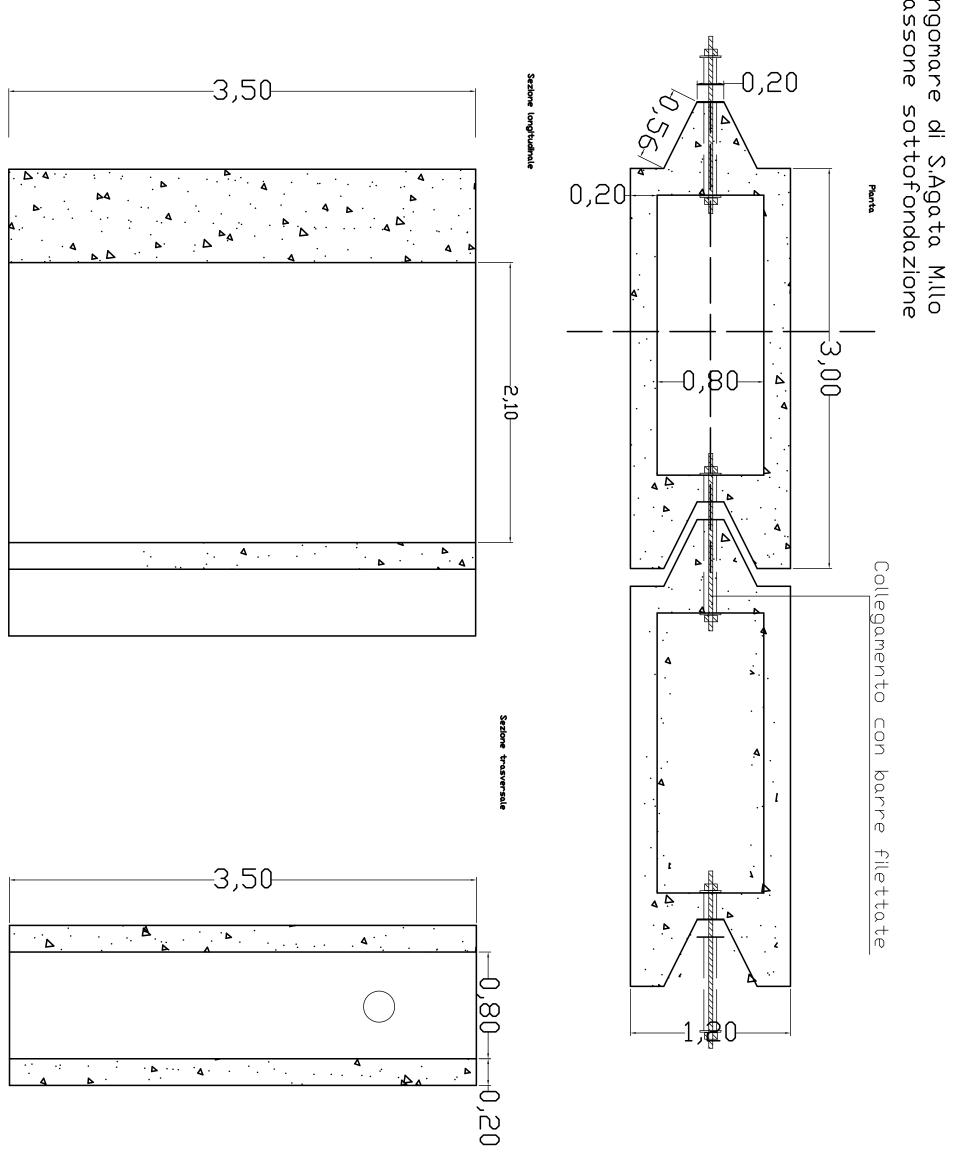
ing. Rosario BONANNO

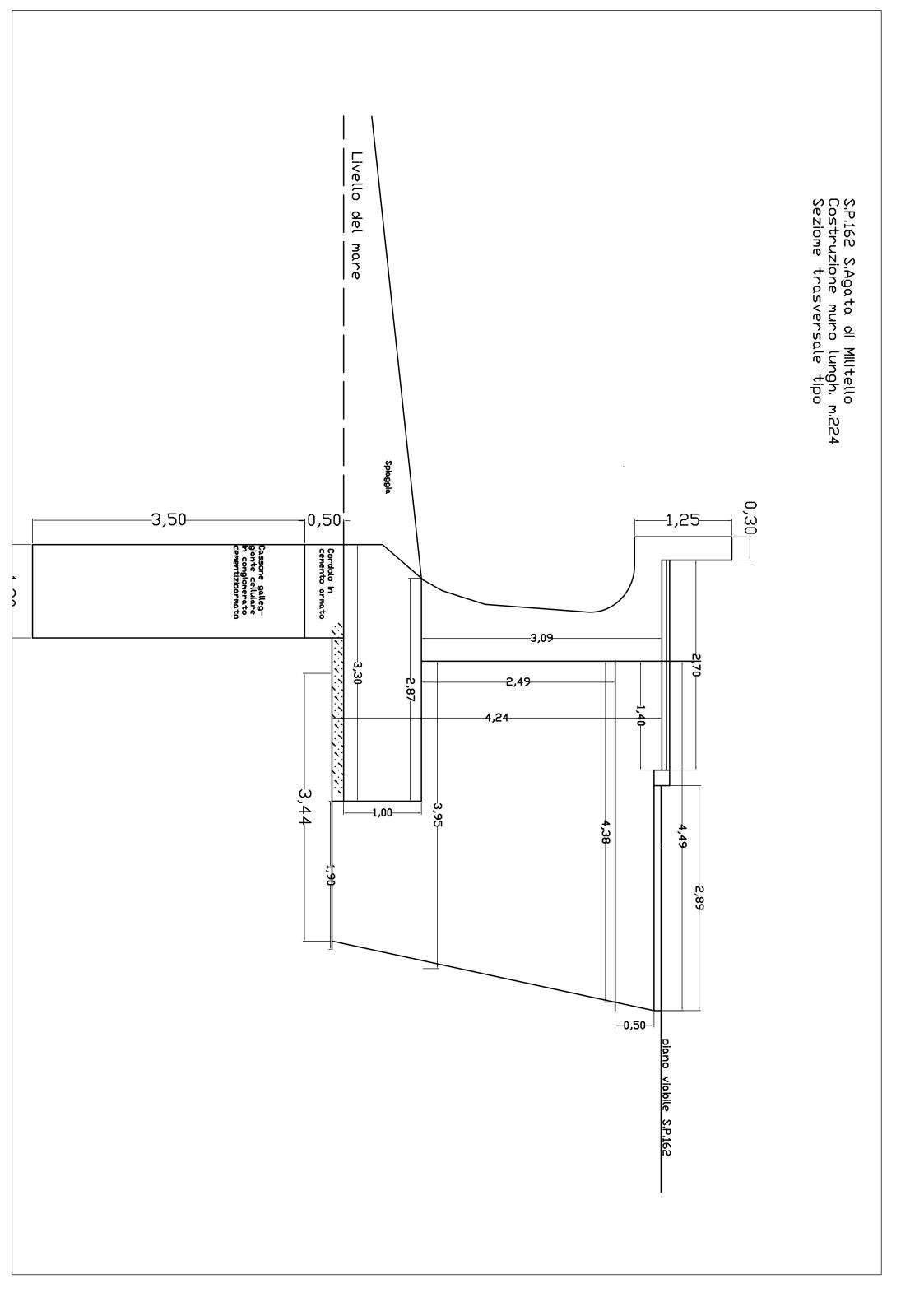
67.3 ad Paga •1.6 P 6.5 (B) S. AGATA DI MILITELLO Long dintervento ₩.÷.3 VILLA CIUPPÀ D •4.6 ₩... 1.6.3 ₽ 5.1 8 8 S

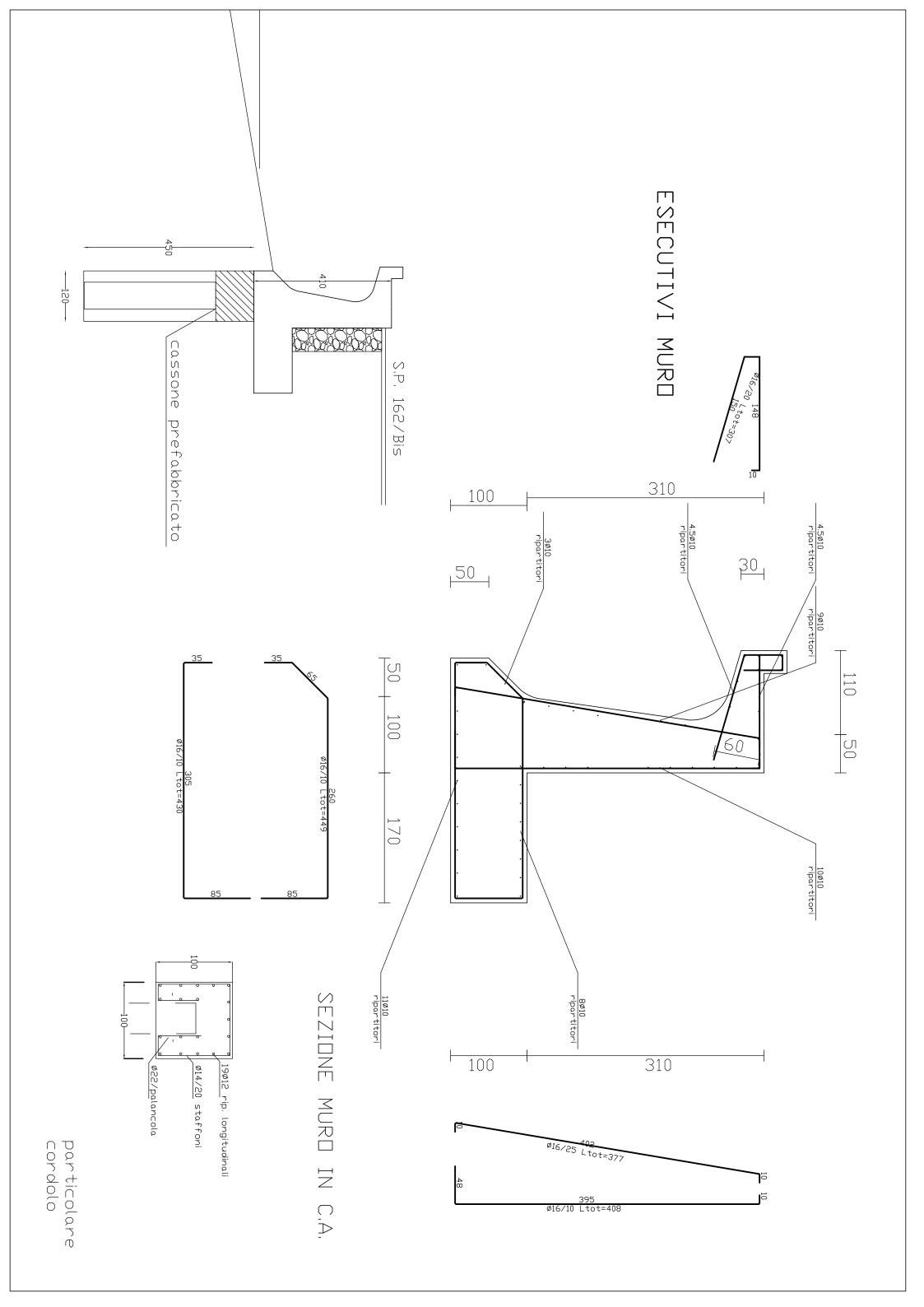
S.P. 162 DEL LUNGOMARE DI S.AGATA DI MILITERLLO PLANIMETRIA SCALA 1:10.000











ATI DI CALCOLO					
PARAMETRI SISMICI					
Vita Nominale (Anni)	100	Classe d' Uso	SECONDA		
ISOLE GRUPPO `	QUINTO		·		
Categoria Suolo	В	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000		
Probabilita' Pvr	0,10000	Periodo di Ritorno Anni	949,00000		
Accelerazione Ag/g	0,27900	Fattore Stratigrafia 'S'	1,25578		
	TEORIE DI		-		
		etodo degli stati limite ultimi			
		con la teoria di Norme A.G.I.			
Portanza terren		olata con la teoria di Brinch-H	ansen		
	CRITERI D				
		lovuta ai sovraccarichi sul terr			
		dovuta alle forze applicate al			
		zzante delle forze applicate al			
Rapporto tra il taglio medio e quello	•):	1,00		
	Coeff. maggiorativo diametro perforazione per micropali 1,20				
Percentuale spinta a valle per la verifica a scorrimento					
Percentuale spinta a valle per la verifica a ribaltam. 0					
Percentuale spinta a valle per la veri Percentuale spinta a valle per calcol	pinta a valle per la verifica in fondazione 100 pinta a valle per calcolo sollecitazioni 100				
		ZIALI GEOTECNIC	<u> </u>		
COEFFI	CIENTI PAR	TABELLA M1	TABELLA M2		
Tangente Resist. Taglio		1,00	1,25		
Peso Specifico		1,00	1,00		
Coesione Efficace (c'k)		1,00	1,25		
Resist. a taglio NON drenata (cuk)		1,00	1.40		
Tipo Approccio		Combinazione Uni	, -		
Tipo di fondazione		Su Pali			
	COEFFICIENTE F				
Capacita' Portante			1,40		
Scorrimento			1,10		
Resist. alla Base	1,1		1,15		
Resist. Lat. a Compr.		1,15			
Resist. Lat. a Traz.			1,25		
Carichi Trasversali			1,30		

CARATTERISTICHE MATERIALI					
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI					
CAF	RATTERI	STICHE	C. A. ELEVAZIONE		
Classe Calcestruzzo	C25/	30	Classe Acciaio	Fel	3 44 k
Modulo Elastico CLS	314758	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000) kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2		Tipo Armatura	POCO :	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	250,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	MOLTO AG	GR. XD2 /XS2
Resist. Calcolo 'fcd'	141,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4400,0	kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	141,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4400,0	kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3826,0	kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00	%
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	150,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	112,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,2	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3520,0	kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc	Copriferro Netto	5,0	cm
CARATTERISTICHE C. A. FONDAZIONE					
Classe Calcestruzzo	C25/	30	Classe Acciaio	Fel	3 44 k

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx SOFTWARE: C.D.W. - Computer Design of Walls - Rel.2010 - Lic. Nro: 10588

CARATTERISTICHE MATERIALI						
CA	RATTER					
Modulo Elastico CLS	299619	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq		
Coeff. di Poisson	0,2	0 .	Tipo Armatura	POCO SENSIBILI		
Resist.Car. CLS 'fck'	250,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	MOLTO AGGR. XD2 /XS2		
Resist. Calcolo 'fcd'	141,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4400,0 kg/cmq		
Tens. Max. CLS 'rcd'	141,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4400,0 kg/cmq		
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	% '	Resist. Calcolo'fyd'	3826,0 kg/cmq		
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %		
Fessura Max.Comb.Rare	*	mm	Sigma CLS Comb.Rare	150,0 kg/cmq		
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	112,0 kg/cmq		
Fessura Max.Comb.Freq	0,2	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3520,0 kg/cmq		
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc	Peso Spec.CLS Magro	2200 kg/mc		
Copriferro Netto	5,0	cm		. 3		
	TERIST		EMENTO ARMATO P	ALI		
Classe Calcestruzzo	C20/	25	Classe Acciaio	FeB 44 k		
Modulo Elastico CLS	299619	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	2100000 kg/cmq		
Coeff. di Poisson	0,2	-	Tipo Armatura	POCO SENSIBILI		
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	ORDINARIA XC1		
Resist. Calcolo 'fcd'	110,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0 kg/cmq		
Tens. Max. CLS 'rcd'	110,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0 kg/cmq		
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3250,0 kg/cmq		
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00 %		
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	119,0 kg/cmq		
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	92,0 kg/cmq		
Fessura Max.Comb.Freq	0,3	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3040,0 kg/cmq		
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc	Copriferro Netto	2,0 cm		
			TERIALE MURI GRA	VITA'		
Resistenza di calcolo a compres				100,0 Kg/cmq		
Resistenza di calcolo a trazione	del materiale	Э		0,0 Kg/cmq		
Peso specifico del materiale				2500 Kg/mc		
Peso specifico del calcestruzzo	magro di fon	dazione		2200 Kg/mc		
Denominazione del materiale			CALCESTRUZZO MAGE			
CARATTE			MICROPALI (Tipologia=N			
Modulo elastico omogeneizzato				300 t/cmq		
Sforzo di taglio massimo di calcolo nel singolo micropalo 75 t			E			
Momento flettente massimo di calcolo nel singolo micropalo 75 tm				i I		
Peso specifico omogeneizzato d		1	MICROPALORI	2500 Kg/mc		
Denominazione tipo di micropali			MICROPALO DI	ESEMPIO		
	CARATT	EKISTIC	HE DEI TIRANTI	2252 Varians		
Tensione di snervamento dell'ac	ciaio			3250 Kg/cmq		
Modulo elastico dell'acciaio	ooroga: off-	ttuoti oon bu	ulbo di colocatruzza inicitata	2100 t/cmq		
Ancoraggi effettuati con bulbo di calcestruzzo iniettato						

DATI TERRAPIENO MURO 1		
Muro n.1		
DATI TERRAPIENO		
Altezza del terrapieno a monte nel punto di contatto col muro:	3.00	m
Altezza del terrapieno a valle nel punto di contatto col muro:	1,00	m
Inclinaz. media terreno valle(positivo se scende verso valle):	5	0
Angolo di attrito tra fondazione e terreno	28	0
Adesione tra fondazione e terreno	0,10	Kg/cmq
Angolo di attrito tra fondazione e terreno in presenza acqua	14	0
Adesione tra fondazione e terreno in presenza di acqua	0.50	Kg/cmg

DATI TERRAPIENO MURO 1	
Muro n.1	
DATI TERRAPIENO	
Permeabilita' Terreno	ALTA
Muro Vincolato	NO
Coefficiente di intensita' sismica orizzontale	0,109
Coefficiente di intensita' sismica verticale	0,054

DATI STRATIGR. MURO 1				
STRATIGRAFIA DEL TERRENO				
STRATO n. 1 :				
Spessore dello strato:	15,00	m		
Angolo di attrito interno del terreno:	28	0		
Angolo di attrito tra terreno e muro:	19	0		
Coesione del terreno in condizioni drenate:	0,00	Kg/cmq		
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni drenate:	0,00	Kg/cmq		
Peso specifico apparente del terreno in assenza di acqua:	1900	Kg/mc		
Coesione del terreno in condizioni non drenate:	1,00	Kg/cmq		
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni non drenate:	0,50	Kg/cmq		
Peso specifico efficace del terreno sommerso:	800	Kg/mc		
		-		

GEOMETRIA MURO 1				
MURO A MENSOLA IN CEMENTO ARMATO				
Altezza del paramento:	3,10	m		
Spessore del muro in testa (sezione orizzontale):	50	cm		
Scostamento della testa del muro (positivo verso monte):	0	cm		
Spessore del muro alla base (sezione orizzontale):	100	cm		

GEOMETRIA MURO 1		
MENSOLE AEREE		
Lunghezza orizzontale della mensola aerea a monte:	0,00	m
Altezza iniziale estradosso della mensola aerea a monte:	0,00	m
Altezza finale estradosso della mensola aerea a monte:	0,00	m
Spessore massimo della mensola aerea a monte:	0	cm
Spessore minimo della mensola aerea a monte:	0,00	cm
Lunghezza della mensola aerea a valle:	1,10	m
Altezza estradosso della mensola aerea a valle:	2,60	m
Spessore massimo della mensola aerea a valle:	60	cm
Spessore minimo della mensola aerea a valle:	30	cm

GEOMETRIA MURO 1		
FONDAZIONE DIRETTA		
Lunghezza della mensola di fondazione a valle:	50	cm
Lunghezza della mensola di fondazione a monte:	170	cm
Spessore minimo della mensola a valle:	50	cm
Spessore massimo della mensola a valle:	100	cm
Spessore minimo della mensola a monte:	100	cm
Spessore massimo della mensola a monte:	100	cm
Inclinazione del piano di posa della fondazione:	0	0
Sviluppo della fondazione:	10,0	m
Spessore del magrone:	10	cm

CARICHI MURO 1		
SOVRACCARICHI SUL TERRAPIENO		
CONDIZIONE n.	1	
Sovraccarico uniformemente distribuito generalizzato:	0,00	t/mq
Sovraccarico uniformemente distribuito a nastro:	2,00	t/mq
Distanza dal muro del punto di inizio del carico a nastro:	0,00	m
Distanza dal muro del punto di fine del carico a nastro:	6,00	m
Sovraccarico concentrato lineare lungo lo sviluppo:	0,00	t/m
Distanza dal muro del punto di applicazione carico lineare:	1,00	m
Carico concentrato puntiforme:	0,00	t
Interasse tra i carichi puntiformi lungo lo sviluppo:	1,00	m
Distanza dal muro punto di applicazione carico puntiforme:	0,00	m
Sovraccarico uniformemente distribuito terrapieno a valle:	0,00	t/mq
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	

CARICHI MURO 1		
SOVRACCARICHI SUL MURO		
Convenzioni: forze verticali positive se rivolte verso il basso;		
forze orizzontali positive se rivolte verso valle;		
momenti positivi se con effetto ribaltante.		
CONDIZIONE n.	1	
Forza verticale applicata nella sezione di testa:	0	Kg/m
Forza orizzontale applicata nella sezione di testa:	0	Kg/m
Momento flettente applicato nella sezione di testa:	0	Kgm/m
Forza verticale applicata alla mensola aerea a valle:	2000	Kg/m
Forza orizzontale applicata alla mensola aerea a valle:	0	Kg/m
Momento flettente applicato alla mensola aerea a valle:	0	Kgm/m
Forza verticale applicata alla fondazione a valle:	-5000	Kg/m
Forza orizzontale applicata alla fondazione a valle:	0	Kg/m
Momento flettente applicato alla fondazione a valle:	0	Kgm/m

							DINTE /	MONT	E MUDO	1 - Tabella	- Cambi		A 4						
-						3	PINIE	A MICINI	EWURU	ı - rabena	a Combi	nazioni:	AT						
						:	SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON.	TE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			ĺ
1	8747	6730	1,48	2,91	0	10873	0,00	2,11	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,398	0,398	0,00
2	8288	6890	1,47	2,86	810	7867	2,42	2,09	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,312	0,532	0,00

						SPINT	ΓΕ Α VA	LLE MU	RO 1 - Ta	bella Cor	nbinazio	oni: A1						
						SPI	NTE	DEL 1	TERRA	PIENO	AVA	LLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	2001	180	0,28	0,09	0	90	0,00	0,26	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	2,194	2,19
2	1735	163	0,28	0,09	-9	78	0,83	0,27	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	2,198	1,90

						SI	PINTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combin	azioni: I	Rare						
-							SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON.	ΤΕ						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			1
1	6362	4866	1.46	2.92	0	8096	0.00	2.12	0	0	0.00	0.00	0	0	0.00	0.00	0.398	0.398	0.00

						SPINT	E A VAL	LE MUR	RO 1 - Tab	ella Com	binazio	ni: Rare						
						SPI	NTE	DEL T	TERRA	PIENO	A V A	LLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	2001	180	0,28	0,09	0	90	0,00	0,26	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	2,194	2,19

						SF	INTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combin	azioni: F	req.						
						(SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON.	ΤЕ						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	6362	4866	1,46	2,92	0	8096	0,00	2,12	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,398	0,398	0,00

						SPINTI	E A VAL	LE MUR	O 1 - Tab	ella Com	binazioı	ni: Freq.						
						SPI	NTE	DEL 1	TERRA	PIENO	A V	LLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	2001	180	0,28	0,09	0	90	0,00	0,26	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	2,194	2,19

						SP	INTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combina	azioni: P	erm.						
						;	SPINT	EDE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ГΕ						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m ·	Kg	Kg	m	m			
1	6362	4866	1,46	2,92	0	8096	0,00	2,12	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,398	0,398	0,00

						SPINTE	A VAL	LE MUR	O 1 - Tab	ella Comi	oinazion	i: Perm.						
						SPI	NTE	DEL 1	ΓERRA	PIENO	A V	LLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		İ
1	2001	180	0,28	0,09	0	90	0,00	0,26	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	2,194	2,19

VERIFICHE STABILITA' MURO 1		
VERIFICA AL RIBALTAMENTO		
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:		602
Momento forze ribaltanti complessivo:	19667	Kgm/m
Momento stabilizzante forze peso e carichi:	53722	Kgm/m
Momento stabilizzante massimo dovuto ai tiranti:	0	Kgm/m
Coefficiente sicurezza minimo al ribaltamento:	2,73	
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA		

VERIFICHE STABILITA' MURO 1		
VERIFICA ALLO SCORRIMENTO		
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	2	A1
Risultante forze che attivano lo scorrimento:	13253	Kg/m
Risultante forze che si oppongono allo scorrimento:	16929	Kg/m
Forza dei tiranti che si oppone allo scorrimento:	0	Kg/m
Coefficiente sicurezza minimo allo scorrimento:	1,28	
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA		

SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: A1

		SOLL	ECITAZ	IONI M	1URO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	3244	-63	-1096
		2	30	90,0	2611	-136	-1492
		3	60	90,0	1979	-319	-1824
		4	90	90,0	1346	-591	-2080
		5	120	90,0	714	-938	-2368
		6	150	90,0	81	-1396	-2821
		7	170	90,0	-340	-1788	-3215
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	1703	55	0
		2	30	-90,0	2605	-26	-8597
		3	50	-90,0	3060	-3238	-16867
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	37	258
		3	60	-90,0	0	311	3582
		4	90	-90,0	0	1443	3972
		5	99	-90,0	0	1792	4097
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	4493	3207	345
		3	59	0,0	4917	3232	749
		4	89	0,0	5398	3380	1242
		5	119	0,0	5923	3673	1811

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx SOFTWARE: C.D.W. - Computer Design of Walls - Rel.2010 - Lic. Nro: 10588

	SOLLEC	ITAZIOI	NI MURO 1 -	Tabella C	ombinazioni	i: A 1								
	SOLLECITAZIONI MURO													
Cmb	Cmb Tipo di Sez. Distanza Angolo N M T													
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg							
		6	149	0,0	6491	4133	2456	1						
		7	179	0,0	7103	4780	3177							
		8	209	0,0	7757	5636	3973							
		9	239	0,0	8455	6723	4845							
		10	260	0.0	8972	7637	5503							

SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: A1 SOLLECITAZIONI MURO													
		SOLL	ECITAZ	IONI M	1URO								
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T						
N.r	Elemento	N.ro	cm	ō	Kg	Kgm	Kg						
2	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	3117	-63	-1053						
		2	30	90,0	2367	-182	-2482						
		3	60	90,0	1617	-700	-3709						
		4	90	90,0	868	-1557	-4735						
		5	120	90,0	118	-2675	-5440						
		6	150	90,0	-632	-3981	-6025						
		7	170	90,0	-1131	-4945	-6377						
2	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	1480	49	0						
		2	30	-90,0	2484	-7	-7049						
		3	50	-90,0	3030	-2295	-13394						
2	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0						
		2	30	-90,0	-28	36	244						
		3	60	-90,0	-63	255	2550						
		4	90	-90,0	-106	1078	2919						
		5	99	-90,0	-119	1337	3037						
2	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0						
		2	30	0,0	3412	2406	516						
		3	59	0,0	3813	2520	981						
		4	89	0,0	4268	2781	1550						
		5	119	0,0	4764	3212	2207						
		6	149	0,0	5302	3839	2952						
		7	179	0,0	5880	4686	3784						
		8	209	0,0	6499	5778	4704						
		9	239	0,0	7159	7142	5712						
		10	260	0,0	7647	8275	6472						

	SOLLECIT	AZION	<u> 1 MURO 1 - 1</u>	fabella Co	mbinazioni:	Rare	
		SOLL	ECITAZ	IONI M	1 U R O		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	2402	-48	-811
		2	30	90,0	1993	-137	-1148
		3	60	90,0	1584	-332	-1520
		4	90	90,0	1175	-643	-1916
		5	120	90,0	766	-1075	-2341
		6	150	90,0	357	-1648	-2853
		7	170	90,0	84	-2120	-3243
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	1703	55	0
		2	30	-90,0	2381	-5	-6176
		3	50	-90,0	2687	-2206	-11956
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0

SOLLECITAZIONI MURO													
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T						
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg						
		2	30	-90,0	0	37	258						
		3	60	-90,0	0	261	2582						
		4	90	-90,0	0	1093	2972						
		5	99	-90,0	0	1356	3097						
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0						
		2	30	0,0	3493	2419	234						
		3	59	0,0	3917	2423	514						
		4	89	0,0	4398	2508	862						
		5	119	0,0	4923	2692	1268						
		6	149	0,0	5491	2991	1733						
		7	179	0,0	6103	3421	2256						
		8	209	0,0	6757	3998	2837						
		9	239	0,0	7455	4739	3477						
		10	260	0,0	7972	5366	3961						

SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Freq.

		SOLL	ECITAZ	IONI N	1URO	•	
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	2402	-48	-811
		2	30	90,0	1993	-137	-1148
		3	60	90,0	1584	-332	-1520
		4	90	90,0	1175	-643	-1916
		5	120	90,0	766	-1075	-2341
		6	150	90,0	357	-1648	-2853
		7	170	90,0	84	-2120	-3243
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	1703	55	0
		2	30	-90,0	2381	-5	-6176
		3	50	-90,0	2687	-2206	-11956
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	37	258
		3	60	-90,0	0	261	2582
		4	90	-90,0	0	1093	2972
		5	99	-90,0	0	1356	3097
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3493	2419	234
		3	59	0,0	3917	2423	514
		4	89	0,0	4398	2508	862
		5	119	0,0	4923	2692	1268
		6	149	0,0	5491	2991	1733
		7	179	0,0	6103	3421	2256
		8	209	0,0	6757	3998	2837
		9	239	0,0	7455	4739	3477
		10	260	0,0	7972	5366	3961

SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Perm.

		SOLL	ECITAZ	IONI M	1 U R O									
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т							
N.r	Elemento	Elemento N.ro cm ° Kg Kgm Kg												
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	2402	-48	-811							
		2	30	90,0	1993	-137	-1148							

SOLLECITAZIONI	MURO 1 -	Tabella	Combinazioni: Perm.

		SOLL	ECITAZ	IONIN	<i>I</i> URO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
		3	60	90,0	1584	-332	-1520
		4	90	90,0	1175	-643	-1916
		5	120	90,0	766	-1075	-2341
		6	150	90,0	357	-1648	-2853
		7	170	90,0	84	-2120	-3243
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	1703	55	0
		2	30	-90,0	2381	-5	-6176
		3	50	-90,0	2687	-2206	-11956
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	37	258
		3	60	-90,0	0	261	2582
		4	90	-90,0	0	1093	2972
		5	99	-90,0	0	1356	3097
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3493	2419	234
		3	59	0,0	3917	2423	514
		4	89	0,0	4398	2508	862
		5	119	0,0	4923	2692	1268
		6	149	0,0	5491	2991	1733
		7	179	0,0	6103	3421	2256
		8	209	0,0	6757	3998	2837
		9	239	0,0	7455	4739	3477
		10	260	0,0	7972	5366	3961

											VER	RIFICHE	MURG	0 1								
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	Н	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	٥	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s°	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	1	0	50	100	125	360	0	1	0	0	0,0	0,0	11	0	0	0	1	0	0	0		OK
2	1	30	56	100	122	330	0	1	4493	3207	8,0	20,1	11	0	4493	37221	2	516	21133	0		OK
3	1	59	61	100	119	301	0	1	4917	3232	8,0	20,1	11	0	4917	41614	2	981	22222	0		OK
4	1	89	67	100	116	271	0	1	5398	3380	8,0	20,1	11	0	5398	46198	2	1550	23306	0		OK
5	1	119	73	100	114	241	0	1	5923	3673	8,0	20,1	11	0	5923	50822	2	2207	24351	0		OK
6	1	149	79	100	111	211	0	1	6491	4133	8,0	20,1	11	0	6491	55492	2	2952	25361	0		OK
7	1	179	84	100	108	181	0	1	7103	4780	8,0	20,1	11	0	7103	60211	2	3784	26340	0		OK
8	1	209	90	100	105	151	0	2	6499	5778	8,0	20,1	11	0	6499	64483	2	4704	27291	0		OK
9	1	239	96	100	102	121	0	2	7159	7142	8,0	20,1	11	0	7159	69266	2	5712	28218	0		OK
10	1	260	100	100	100	100	0	2	7647	8275	8,0	20,1	11	0	7647	72662	2	6472	29105	0		OK

	VERIFICHE MURO 1																					
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Se	ez El Dist H B Xg Yg Ang Cmb Nsdu Msdu A sin A des An. An. Nrdu Mrdu Cmb Vsdu Vrdu c Vrdu s A sta Verif.																					
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s °	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	2	0	30	100	-10	345	-90	1	0	0	0,0	0,0	16	0	0	0	1	0	0	0		OK
2	2	30	39	100	20	341	-90	1	0	37	10,1	10,1	16	0	0	12245	1	258	13855	0		OK
3	2	60	48	100	50	336	-90	1	0	311	10,1	10,1	16	0	0	15426	1	3582	16092	0		OK
4	2	90	56	100	80	332	-90	1	0	1443	10,1	10,1	16	0	0	18651	1	3972	18400	0		OK
5	2	99	59	100	89	331	-90	1	0	1792	10,1	10,1	16	0	0	19591	1	4097	19054	0		OK

	VERIFICHE MURO 1																					
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	Н	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s °	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	4	0	50	100	0	25	-90	1	1703	55	0,0	0,0	0	45	0	0	1	0	0	0		OK
2	4	30	80	100	30	40	-90	1	2605	-26	20,1	20,1	0	45	2605	55120	1	-8597	25595	0		OK
3	4	50	100	100	50	50	-90	1	3060	-3238	20,1	20,1	0	45	3060	70611	1	-16867	29105	0		OK

	VERIFICHE MURO 1																					
									V	/ERIFIC	HE D	IRES	SIST	ENZ	ZA MU	RO						
Sez	EI	Dist	Н	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s °	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	5	0	100	100	320	50	90	1	3244	-63	0,0	0,0	0	0	0	0	1	-1096	0	0		OK
2	5	30	100	100	290	50	90	2	2367	-182	20,1	20,1	0	0	2367	70292	2	-2482	29105	0		OK
3	5	60	100	100	260	50	90	2	1617	-700	20,1	20,1	0	0	1617	69959	2	-3709	29105	0		OK
4	5	90	100	100	230	50	90	2	868	-1557	20,1	20,1	0	0	868	69626	2	-4735	29105	0		OK

	VERIFICHE MURO 1																					
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	Н	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	٥	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s °	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
5	5	120	100	100	200	50	90	2	118	-2675	20,1	20,1	0	0	118	69292	2	-5440	29105	0		OK
6	5	150	100	100	170	50	90	2	-632	-3981	20,1	20,1	0	0	-632	68959	2	-6025	29105	0		OK
7	5	170	100	100	150	50	90	2	-1131	-4945	20,1	20,1	0	0	-1131	68737	2	-6377	29105	0		OK

					VERIFIC	CHE MURC	1			
				FE	SSURA	ZIONE	MURI			
Muro	Ele	Tipo	Cmb	Sez.	N fes	M fes	Dist.	Wcalc	W Lim	Verifica
N.		Comb	fes	fes	Kg	Kgm	cm	mm	mm	
1	5	Freq	1	7	84	-2120	17	0,02	0,20	OK
		Perm	1	7	84	-2120	17	0,02	0,20	OK
1	4	Freq	1	3	2687	-2206	17	0,01	0,20	OK
		Perm	1	3	2687	-2206	17	0,01	0,20	OK
1	2	Freq	1	5	0	1356	28	0,06	0,20	OK
		Perm	1	5	0	1356	28	0,06	0,20	OK
1	1	Freq	1	2	3493	2419	17	0,02	0,20	OK
		Perm	1	2	3493	2419	17	0,02	0,20	OK

							VER	IFICHE M	URO	1					
						TENS	SIONIE) I ESE	RCI	ZIO	MURI				
Muro	Ele	Tipo	Cmb	Sez.	Νσο	М σс	σς	σc max	Cmb	Sez.	N of	M of	σf	of max	Verifica
N.		Comb	σc	σο	Kg	Kgm	Kg/cmq	Kg/cmq	σf	σf	Kg	Kgm	Kg/cmq	Kg/cmq	
1	5	rara	1	7	84	-2120	2,8	150,0	1	7	84	-2120	116	3520	OK
		perm	1	7	84	-2120	2,8	112,0							OK
1	4	rara	1	3	2687	-2206	2,8	150,0	1	3	2687	-2206	63	3520	OK
		perm	1	3	2687	-2206	2,8	112,0							OK
1	2	rara	1	5	0	1356	6,1	150,0	1	5	0	1356	268	3520	OK
		perm	1	5	0	1356	6,1	112,0							OK
1	1	rara	1	2	3493	2419	9,1	150,0	1	2	3493	2419	178	3520	OK
		perm	1	2	3493	2419	9,1	112,0							OK

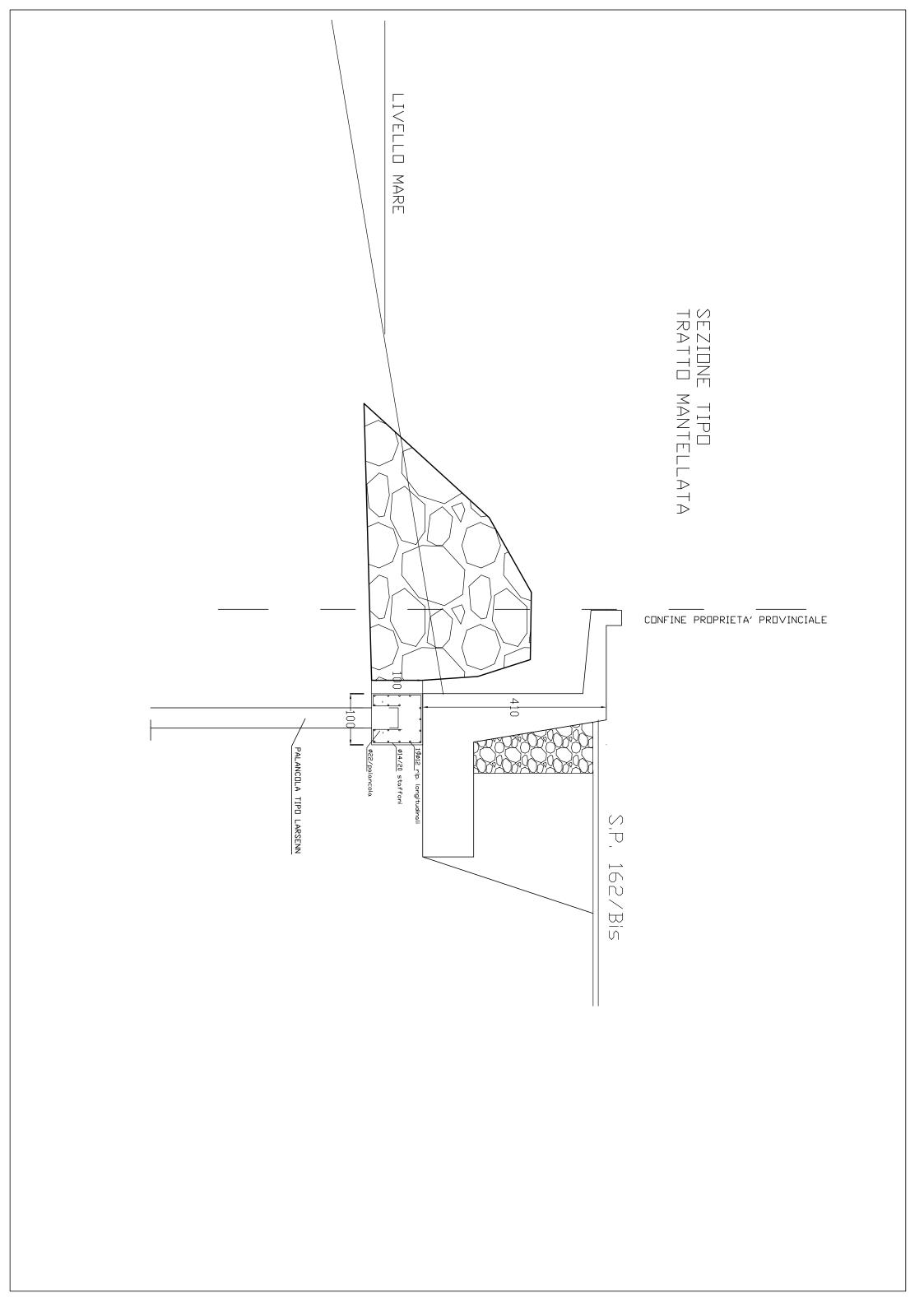
VERIFICA PORTANZA MURO 1			
VERIFICHE PORTANZA FONDAZIONE			
Numero dello strato corrispondente alla fondazione:		1	
Combinazione di carico piu' gravosa:		2	A1
Scarico complessivo ortogonale al piano di posa:	25	,74	t/m
Scarico complessivo parallelo al piano di posa:	8,	87	t/m
Eccentricita' dello scarico lungo il piano di posa:	-0,	13	m
Larghezza della fondazione:	3,	40	m
Lunghezza della fondazione:	10	,00	m
Valore efficace della larghezza:	3,	15	m
Peso specifico omogeneizzato del terreno:	19	900	Kg/mc
Pressione verticale dovuta al peso del terrapieno a valle :	1,	90	t/mq
VERIFICA IN CONDIZIONI DRENATE			
Fattori di capacita' portante: Ng = 16,7168 Nq = 14,7199	Nc =	25	5,8033
Fattori di forma: $Sg = 1,0872 Sq = 1,0872$	Sc =	1	,1744
Fattori di profondita: $Dg = 1,0000 Dq = 1,1046$	Dc =	1	,1122
Fattori inclinazione carico: Ig = 0,4038 Iq = 0,5608	Ic =	C),5288

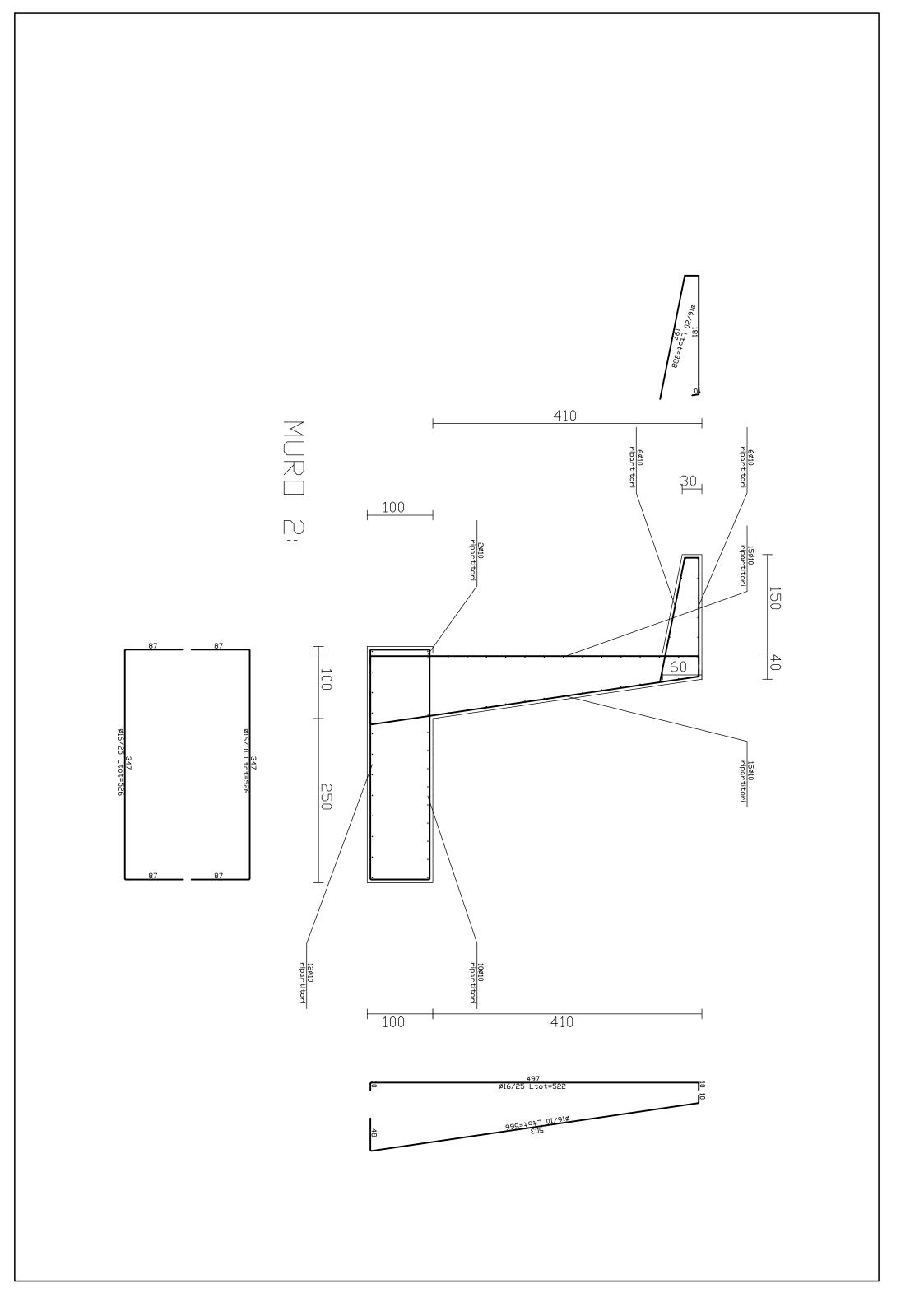
VERIFICA PO	RTANZA	MURO 1			
VERIFICHE PORT	ANZA	FONDAZ	ZIONE		
Fattori inclinazione base: Bg =	1,0000	Bq =	1,0000	Bc =	1,0000
Fattori incl. piano campagna: Gg =	0,8327	Gq =	0,8327	Gc =	0,8205
Pressione media limite:				33,9	6 t/mq
Sforzo normale limite:				76,3	4 t/m
Coefficiente di sicurezza:				2,97	7
VERIFICA IN COND	DIZIONI NO	ON DRENAT	E.		
Fattore di capacita' portante: Nco =	5,1416	Nqo =		1,0000)
Fattore di forma: Sco =	1,0629	Sqo =		1,0000)
Fattore di profondita: Dco =	1,1398	Dqo =		1,0000)
Fattore inclinazione carico: Ico =	0,9036	Iqo =		1,0000)
Fattore inclinazione base: Bco =	1,0000	Bqo =		1,0000)
Fattore incl. piano campagna: Gco =	0,9661	Gqo =		1,0000)
Pressione media limite in condizioni non drenate:				56,2	7 t/mq
Sforzo normale limite in condizioni non drenate:				126,5	52 t/m
Coefficiente di sicurezza in condizioni non drenate:					4,91
LA VERIFICA RIS	ULTA SOI	DDISFATTA			

		CED	IMENTI	TERRE	NO A M	ONTE		
Tipo	Comb.	Sp.muro	Volume	DistMax	Ced.0/4	Ced.1/4	Ced.2/4	Ced.3/4
comb.	nro	mm	mc	m	mm	mm	mm	mm
SLD	2	4,7	0,000	6,76	9,9	5,6	2,5	0,6

COMPUTO MATERIALI MURO 1		
COMPUTO DEI MATERIALI		
Volume di calcestruzzo per metro di muro:	5,497	mc/m
Peso di acciaio per metro di muro:	287,0	Kg/m
Superficie casseforme per metro di muro:	7,7	mq/m
Sviluppo complessivo del muro:	10,00	m
Volume di calcestruzzo complessivo per il muro:	54,971	mc
Peso di acciaio complessivo per il muro:	2870,1	Kg
Superficie casseforme complessiva per il muro:	76,8	mq
Rapporto peso acciaio / volume calcestruzzo del muro:	52,2	Kg/mc

COMPUTO MATERIALI MURO 1		
DISTINTA DELLE ARMATURE		
- Diametro φ Sviluppo complessivo barre per metro di muro: Peso totale barre per metro di muro:	10 50,40 31,1	mm m/m Kg/m
- Diametro φ Sviluppo complessivo barre per metro di muro: Peso totale barre per metro di muro:	16 162,08 255,9	mm m/m Kg/m





	DATI DI C	ALC	OLO					
	PARAMETR		SISMICI					
Vita Nominale (Anni)	50		sse d' Uso		SECONDA			
ISOLE GRUPPO	QUINTO				,			
Categoria Suolo	С	Coe	eff. Condiz. Topogr.		1,00000			
Probabilita' Pvr (SLV)	0,10000		riodo Ritorno Anni (SLV	')	475,00000			
Accelerazione Ag/g (SLV)	0,22000		tore Stratigrafia 'S'	,	1,35944			
Probabilita' Pvr (SLD)	0,63000		riodo Ritorno Anni (SLD))	50,00000			
Accelerazione Ag/g (SLD)	0,08100			,	ŕ			
33 \	TEORIE DI	С	ALCOLO		•			
Verifich	e effettuate con il m	etodo	degli stati limite ultimi					
Portanz	a dei pali calcolata d	on la	teoria di Norme A.G.I.					
Portanza terreno di fondazione calcolata con la teoria di Brinch-Hansen								
	ALCOLO							
Non e' considerata l'azione sismica dovuta ai sovraccarichi sul terrapieno.								
Non e' considerata l'azione sismica dovuta alle forze applicate al muro.								
Si tiene conto dell'effetto stabilizzante delle forze applicate al muro.								
Rapporto tra il taglio medio e quello nel palo piu' caricato: 1,00								
Coeff. maggiorativo diametro perfo	razione per micropa	li			1,20			
Percentuale spinta a valle per la ve	erifica a scorrimento			50				
Percentuale spinta a valle per la ve					0			
Percentuale spinta a valle per la ve					100			
Percentuale spinta a valle per calc					100			
COEFFIC	CIENTI PAR							
		Т	ABELLA M1	7	TABELLA M2			
Tangente Resist. Taglio			1,00		1,25			
Peso Specifico			1,00		1,00			
Coesione Efficace (c'k)			1,00		1,25			
Resist. a taglio NON drenata (cuk)			1,00		1,40			
Tipo Approccio		Dopp	oia Combinaz.:(A1+M1-	-R1)	e (A2+M1/M2+R2/R3)			
Tipo di fondazione			Su Pali					
COEFFICIENTE R1 COEFFICIENTE R2 COEFFICIENT								
Capacita' Portante	1,00		1,00		1,40			
Scorrimento	1,00		1,00		1,10			
Resist. Terreno Valle	1,00		1,00		1,40			
Resist. alla Base		1,00 1,45			1,15			
Resist. Lat. a Compr.		1,00 1,45		1,15				
Resist. Lat. a Traz.		1,00 1,60			1,25			
Carichi Trasversali	1,00)	1,60		1,30			

	CAR	ATTERISTI	CHE MATERIALI		
CAR	ATTERI	STICHE	DEI MATERIAL	1	
CARA	TTERIS	TICHE	C. A. ELEVAZION	1 E	
Classe Calcestruzzo	C25/3	30	Classe Acciaio	Fel	3 44 k
Modulo Elastico CLS	314758	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	210000	0 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2		Tipo Armatura	POCO :	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	250,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	MOLTO AG	GR. XD2 /XS2
Resist. Calcolo 'fcd'	141,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4400,0	kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	141,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4400,0	kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3826,0	kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00	%
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	150,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	112,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,2	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3520,0	kg/cmq

CARATTERISTICHE MATERIALI					
CARATTERISTICHE DEI MATERIALI					
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc	Copriferro Netto	4,0	cm
CARATTERISTICHE C. A. FONDAZIONE					
Classe Calcestruzzo	C25/3	30	Classe Acciaio	Fe	B 44 k
Modulo Elastico CLS	314758	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	210000	00 kg/cmq
Coeff. di Poisson	0,2		Tipo Armatura	POCO	SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	250,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	MOLTO AG	GR. XD2 /XS2
Resist. Calcolo 'fcd'	141,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	4400,0	kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	141,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	4400,0	kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3826,0	kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00	%
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	150,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	112,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,2	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3520,0	kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc	Peso Spec.CLS Magro	2200	kg/mc
Copriferro Netto	4,0	cm	•		
CARATT			MENTO ARMATO	PALI	
Classe Calcestruzzo	C20/2		Classe Acciaio	1	B 44 k
Modulo Elastico CLS	299619	kg/cmq	Modulo Elastico Acc	210000	•
Coeff. di Poisson	0,2		Tipo Armatura		SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck'	200,0	kg/cmq	Tipo Ambiente	•	IARIA XC1
Resist. Calcolo 'fcd'	110,0	kg/cmq	Resist.Car.Acc 'fyk'	3800,0	kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'	110,0	kg/cmq	Tens. Rott.Acc 'ftk'	3800,0	kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'	0,20	%	Resist. Calcolo'fyd'	3250,0	kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'	0,35	%	Def.Lim.Ult.Acc'eyu'	1,00	%
Fessura Max.Comb.Rare		mm	Sigma CLS Comb.Rare	119,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm	0,2	mm	Sigma CLS Comb.Perm	92,0	kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq	0,3	mm	Sigma Acc Comb.Rare	3040,0	kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato	2500	kg/mc	Copriferro Netto	2,0	cm
CARATTE			ERIALE MURI GR	AVITA'	_
Resistenza di calcolo a compre				100	•
Resistenza di calcolo a trazione	e del materia	le			,0 Kg/cmq
Peso specifico del materiale	ale 2500 Kg/mc				
Peso specifico del calcestruzzo	magro di fo	nagro di fondazione 2200 Kg/mc			
Denominazione del materiale			CALCESTRUZZO MAGE	RO NON AR	MATO
CARATTER			MICROPALI (Tipologia:		
Modulo elastico omogeneizzato del materiale:				300 t/cmq	
Sforzo di taglio massimo di calcolo nel singolo micropalo				75 t	
Momento flettente massimo di calcolo nel singolo micropalo			_	75 tm	
				2500 Kg/mc	
Denominazione tipo di micropa			MICROPALO DI	ESEMPIO	
	ARATTE	RISTIC	HE DEI TIRANTI		
	Tensione di snervamento dell'acciaio			3250	Kg/cmq
Modulo elastico dell'acciaio		(('	Illand's allandon (1997)	2100	t/cmq
Ancoraggi effettuati con bulbo di calcestruzzo iniettato					

DATI TERRAPIENO MURO 2	
Muro n.2	
DATI TERRAPIENO	
Altezza del terrapieno a monte nel punto di contatto col muro:	4,10 m
Altezza del terrapieno a valle nel punto di contatto col muro:	2,50 m
Inclinaz. media terreno valle(positivo se scende verso valle):	5 °
Angolo di attrito tra fondazione e terreno	28 °

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx

SOFTWARE: C.D.W. - Computer Design of Walls - Rel.2016 - Lic. Nro: 10588

Pag. 2

s.agata

DATI TERRAPIENO MURO 2		
Muro n.2		
DATI TERRAPIENO		
Adesione tra fondazione e terreno	0,00	Kg/cmq
Angolo di attrito tra fondazione e terreno in presenza acqua	15	0
Adesione tra fondazione e terreno in presenza di acqua	0,00	Kg/cmq
Permeabilita' Terreno	ALTA	
Muro Vincolato	NO	
Coefficiente BetaM	0,310	
Coefficiente di intensita' sismica orizzontale	0,093	
Coefficiente di intensita' sismica verticale	0,046	

DATI FALDA MURO 2

	ALTEZZE DI	FALDA
Combin.	Profondita' livello di fale	da rispetto alla testa del muro
carico	a monte	a valle
1	6,00 m	5,00 m

DATI STRATIGR. MURO 2

STRATIGRAFIA DEL TERRENO		
STRATO n. 1 :		
Spessore dello strato:	15,00	m
Angolo di attrito interno del terreno:	28	0
Angolo di attrito tra terreno e muro:	19	0
Coesione del terreno in condizioni drenate:	0,00	Kg/cmq
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni drenate:	0,00	Kg/cmq
Peso specifico apparente del terreno in assenza di acqua:	1800	Kg/mc
Coesione del terreno in condizioni non drenate:	0,00	Kg/cmq
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni non drenate:	0,00	Kg/cmq
Peso specifico efficace del terreno sommerso:	800	Kg/mc
Coefficiente di Lambe per attrito negativo pali:		0,00

GEOMETRIA MURO 2				
MURO A MENSOLA IN CEMENTO ARMATO				
Altezza del paramento:	4,10	m		
Spessore del muro in testa (sezione orizzontale):	40	cm		
Scostamento della testa del muro (positivo verso monte):	-60	cm		
Spessore del muro alla base (sezione orizzontale):	100	cm		

GEOMETRIA MURO 2		
MENSOLE AEREE		
Lunghezza orizzontale della mensola aerea a monte:	0,00	m
Altezza iniziale estradosso della mensola aerea a monte:	0,00	m
Altezza finale estradosso della mensola aerea a monte:	0,00	m
Spessore massimo della mensola aerea a monte:	0	cm
Spessore minimo della mensola aerea a monte:	0,00	cm
Lunghezza della mensola aerea a valle:	1,50	m
Altezza estradosso della mensola aerea a valle:	4,10	m
Spessore massimo della mensola aerea a valle:	60	cm
Spessore minimo della mensola aerea a valle:	30	cm

GEOMETRIA MURO 2

FONDAZIONE DIRETTA		
Lunghezza della mensola di fondazione a valle:	10	cm
Lunghezza della mensola di fondazione a monte:	250	cm
Spessore minimo della mensola a valle:	100	cm
Spessore massimo della mensola a valle:	100	cm
Spessore minimo della mensola a monte:	100	cm
Spessore massimo della mensola a monte:	100	cm
Inclinazione del piano di posa della fondazione:	0	0
Sviluppo della fondazione:	10,0	m
Spessore del magrone:	20	cm

CARICHI MURO 2		
SOVRACCARICHI SUL TERRAPIENO		
CONDIZIONE n.	1	
Sovraccarico uniformemente distribuito generalizzato:	0,00	t/mq
Sovraccarico uniformemente distribuito a nastro:	1,00	t/mq
Distanza dal muro del punto di inizio del carico a nastro:	0,50	m
Distanza dal muro del punto di fine del carico a nastro:	10,00	m
Sovraccarico concentrato lineare lungo lo sviluppo:	0,00	t/m
Distanza dal muro del punto di applicazione carico lineare:	1,00	m
Carico concentrato puntiforme:	0,00	t
Interasse tra i carichi puntiformi lungo lo sviluppo:	1,00	m
Distanza dal muro punto di applicazione carico puntiforme:	0,00	m
Sovraccarico uniformemente distribuito terrapieno a valle:	0,00	t/mq

CARICHI MURO 2		
SOVRACCARICHI SUL MURO		
Convenzioni: forze verticali positive se rivolte verso il basso;		
forze orizzontali positive se rivolte verso valle;		
momenti positivi se con effetto ribaltante.		
CONDIZIONE n.	1	
Forza verticale applicata nella sezione di testa:	0	Kg/m
Forza orizzontale applicata nella sezione di testa:	0	Kg/m
Momento flettente applicato nella sezione di testa:	0	Kgm/m
Forza verticale applicata alla mensola aerea a valle:	1000	Kg/m
Forza orizzontale applicata alla mensola aerea a valle:	0	Kg/m
Momento flettente applicato alla mensola aerea a valle:	600	Kgm/m
Forza verticale applicata alla fondazione a valle:	-5000	Kg/m
Forza orizzontale applicata alla fondazione a valle:	0	Kg/m
Momento flettente applicato alla fondazione a valle:	0	Kgm/m

CARICHI MURO 2		
SPINTA ESPLICITA IMPOSTA		
N.B. Ascisse e altezze si intendono misurate a partire dal punto piu' b	oasso	
del paramento interno, quello di attacco con la fondazione.		
CONDIZIONE n.	1	
Valore iniziale della pressione, componente orizzontale:	0	Kg/mq
Valore iniziale della pressione, componente verticale:	0	Kg/mq
Altezza del punto iniziale del diagramma pressioni:	0,00	m
Ascissa del punto iniziale del diagramma pressioni:	0,00	m
Valore finale della pressione, componente orizzontale:	0	Kg/mq
Valore finale della pressione, componente verticale:	0	Kg/mq

CARICHI MURO 2		
SPINTA ESPLICITA IMPOSTA		
N.B. Ascisse e altezze si intendono misurate a partire dal punto piu' b	asso	
del paramento interno, quello di attacco con la fondazione.		
Altezza del punto finale del diagramma pressioni:	0,00	m
Ascissa del punto finale del diagramma pressioni:	0,00	m
Componente orizzontale della prima forza concentrata:	0	Kg/m
Componente verticale della prima forza concentrata:	0	Kg/m
Altezza del punto di applicazione prima forza concentrata:	0,00	m
Ascissa del punto di applicazione prima forza concentrata:	0,00	m
Componente orizzontale della seconda forza concentrata:	0	Kg/m
Componente verticale della seconda forza concentrata:	0	Kg/m
Altezza del punto di applicazione seconda forza concentrata:	0,00	m
Ascissa del punto di applicazione seconda forza concentrata:	0,00	m

						SI	PINTE A	MONTE	MURO 2	2 - Tabell	a Comb	inazioni:	: A1						
						SP	INTE	DEL	TER	RAPIE	NO A	А МО	NTE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	12532	10268	1,92	3,17	0	22539	0,00	1,86	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,420	0,420	0,00
2	11763	10333	1,91	3,11	1508	17021	3,05	1,83	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,397	0,542	0,00

						SPIN	ITE A V	ALLE MU	JRO 2 - Ta	bella Con	nbinazio	ni: A1						
						SPIN	NTE [DEL .	TERRA	PIENO	A V	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	13096	430	0,83	0,05	0	15	0,00	0,07	0	0	0,00	0,00	5	0	0,03	0,00	2,331	2,33
2	11619	384	0,83	0,05	-1	13	1,05	0,07	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	2,340	2,07

						SI	PINTE A	MONTE	MURO :	2 - Tabella	a Combi	inazioni	: A2						
						SP	INTE	DEL	. TER	RAPIE	NO A	А МО	NTE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	12104	8662	1,93	3,13	0	16966	0,00	1,83	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,489	0,489	0,00
2	14214	11002	1,90	3,06	1445	16311	3,01	1,80	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,464	0,623	0,00

						SPIN	ITE A VA	LLE MU	JRO 2 - Ta	bella Con	nbinazio	ni: A2						
						SPII	NTE [DEL .	TERRA	PIENO	A V	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	10975	387	0,83	0,05	0	15	0,00	0,07	0	0	0,00	0,00	5	0	0,03	0,00	1,954	1,95
2	9631	341	0,83	0,05	-1	14	1,05	0,07	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	1,966	1,71

						SP	INTE A	MONTE	MURO 2	- Tabella	Combin	azioni:	Rare						
						SP	INTE	DEL	TER	RAPIE	NO A	м МО	NTE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			Ì
1	9378	7663	1,90	3,18	0	17138	0,00	1,86	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,420	0,420	0,00

						SPIN	ΓΕ A VA	LLE MUI	RO 2 - Tab	ella Com	binazion	i: Rare						
						SPII	NTE I	DEL .	TERRA	PIENO	A V	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	13096	430	0,83	0,05	0	15	0,00	0,07	0	0	0,00	0,00	5	0	0,03	0,00	2,331	2,33

						SPI	NTE A I	MONTE	MURO 2	- Tabella	Combin	azioni:	Freq.						
						SP	INTE	DEL	TER	RAPIE	NO A	А МО	NTE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	9378	7663	1,90	3,18	0	17138	0,00	1,86	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,420	0,420	0,00

						SPINT	TE A VAI	LE MUF	RO 2 - Tab	ella Comi	oinazion	i: Freq.						
						SPIN	NTE [DEL .	ΓERRA	PIENO	A V	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	13096	430	0,83	0,05	0	15	0,00	0,07	0	0	0,00	0,00	5	0	0,03	0,00	2,331	2,33

						SPI	NTE A N	ONTE	MURO 2 -	Tabella	Combin	azioni: F	Perm.						
						SP	INTE	DEL	. TER	RAPIE	NO A	А МО	NTE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	9378	7663	1,90	3,18	0	17138	0,00	1,86	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,420	0,420	0,00

C.D.W. - MURI DI SOS-

s.agata

						SPINT	E A VAI	LE MUR	O 2 - Tab	ella Comb	inazioni	: Perm.						
						SPIN	NTE	DEL .	TERRA	PIENO	A V	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	13096	430	0,83	0,05	0	15	0,00	0,07	0	0	0,00	0,00	5	0	0,03	0,00	2,331	2,33

						SP	INTE A	MONTE	MURO 2	- Tabella	Combin	nazioni:	SLD						
						SP	INTE	DEL	TER	RAPIE	NO A	м О	NTE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m ·	m	Kg	Kg	m	m			
2	12603	11348	1,92	3,09	1940	16941	3,03	1,82	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,385	0,587	0,00

VERIFICHE STABILITA' MURO 2		
VERIFICA AL RIBALTAMENTO		
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	1	EQU
Momento forze ribaltanti complessivo:	2250	Kgm/m
Momento stabilizzante forze peso e carichi:	55049	Kgm/m
Momento stabilizzante massimo dovuto ai tiranti:	0	Kgm/m
Coefficiente sicurezza minimo al ribaltamento:	24,47	
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA		

VERIFICHE STABILITA' MURO 2										
VERIFICA ALLO SCORRIMENTO										
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	1	A2								
Risultante forze che attivano lo scorrimento:	13497	Kg/m								
Risultante forze che si oppongono allo scorrimento:	15096	Kg/m								
Forza dei tiranti che si oppone allo scorrimento:	0	Kg/m								
Coefficiente sicurezza minimo allo scorrimento:	1,12									
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA										

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: A1

			ECITAZI		MURO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	3733	-59	-1261
		2	30	90,0	3722	-597	-2309
		3	60	90,0	3711	-1403	-3048
		4	90	90,0	3700	-2384	-3476
		5	120	90,0	3689	-3447	-3595
		6	150	90,0	3678	-4492	-3341
		7	180	90,0	3668	-5427	-2919
		8	210	90,0	3657	-6223	-2403
		9	240	90,0	3646	-6849	-1792
		10	250	90,0	3642	-7015	-1568
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	8592	393	0
		2	10	-90,0	8595	-18	-8264
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	36	247
		3	60	-90,0	0	153	540
		4	90	-90,0	0	1490	2378
		5	120	-90,0	0	2259	2760
		6	150	-90,0	0	3150	3187
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3563	3876	189
		3	60	0,0	3996	4033	450
		4	90	0,0	4485	4282	783
		5	120	0,0	5031	4644	1188
		6	150	0,0	5633	5141	1664

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: A1

SOLLECITAZIONI MURO											
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т				
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg				
		7	180	0,0	6292	5794	2212				
		8	210	0,0	7008	6626	2832				
		9	240	0,0	7780	7657	3524				
		10	270	0,0	8609	8910	4287				
		11	300	0,0	9494	10407	5122				
		12	330	0,0	10436	12169	6029				
		13	360	0,0	11435	14218	7008				
		14	390	0,0	12491	16575	8058				
		15	410	0,0	13226	18329	8799				

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinaz	ioni: A1
--	----------

	S	OLL	ECITAZI	ONI	MURO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
2	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	3532	-57	-1193
		2	30	90,0	3326	-641	-3548
		3	60	90,0	3119	-1865	-5457
		4	90	90,0	2913	-3595	-6921
		5	120	90,0	2707	-5697	-7940
		6	150	90,0	2500	-8039	-8509
		7	180	90,0	2294	-10462	-8513
		8	210	90,0	2088	-12838	-8188
		9	240	90,0	1882	-15066	-7534
		10	250	90,0	1813	-15759	-7242
2	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	8080	378	0
		2	10	-90,0	8149	117	-6138
2	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	-23	35	236
		3	60	-90,0	-50	147	515
		4	90	-90,0	-81	1101	1837
		5	120	-90,0	-117	1709	2202
		6	150	-90,0	-156	2433	2609
2	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	2954	3046	431
		3	60	0,0	3354	3280	781
		4	90	0,0	3811	3631	1207
		5	120	0,0	4324	4123	1709
		6	150	0,0	4894	4779	2286
		7	180	0,0	5519	5622	2939
		8	210	0,0	6201	6674	3667
		9	240	0,0	6939	7958	4472
		10	270	0,0	7733	9497	5352
		11	300	0,0	8583	11314	6307
		12	330	0,0	9490	13432	7338
		13	360	0,0	10452	15874	8445
		14	390	0,0	11471	18662	9628
		15	410	0,0	12182	20725	10458

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: A2										
	SOLLECITAZIONI MURO									
	Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т		

C.D.W MURI DI SOS-	C.D	.W	- MURI	DI SOS-
--------------------	-----	----	--------	---------

		~~	40
ъ.	a,	za	ta

N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	3603	-56	-974
		2	30	90,0	3509	-531	-2461
		3	60	90,0	3415	-1414	-3698
		4	90	90,0	3322	-2631	-4685
		5	120	90,0	3228	-4106	-5421
		6	150	90,0	3135	-5764	-5869
		7	180	90,0	3041	-7500	-5988
		8	210	90,0	2947	-9242	-5896
		9	240	90,0	2854	-10924	-5596
		10	250	90,0	2822	-11461	-5449
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	7543	344	0
		2	10	-90,0	7574	-7	-7331
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	36	247
		3	60	-90,0	0	153	540
		4	90	-90,0	0	1340	2178
		5	120	-90,0	0	2049	2560
		6	150	-90,0	0	2880	2987
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3356	3564	196
		3	60	0,0	3781	3721	459
		4	90	0,0	4263	3969	789
		5	120	0,0	4801	4329	1187
		6	150	0,0	5396	4821	1652
		7	180	0,0	6048	5465	2184
		8	210	0,0	6756	6283	2784
		9	240	0,0	7521	7293	3450
		10	270	0,0	8342	8517	4185
		11	300	0,0	9220	9975	4986
		12	330	0,0	10155	11688	5855
		13	360	0,0	11146	13675	6791
		14	390	0,0	12194	15958	7795
		15	410	0,0	12925	17654	8501

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: A2

	S	OLL	ECITAZI	ONI	MURO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
2	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	4309	-70	-1165
		2	30	90,0	3739	-575	-4246
		3	60	90,0	3168	-1920	-6763
		4	90	90,0	2597	-3936	-8714
		5	120	90,0	2026	-6452	-10100
		6	150	90,0	1455	-9298	-10920
		7	180	90,0	884	-12299	-11088
		8	210	90,0	313	-15257	-10690
		9	240	90,0	-258	-18026	-9823
		10	250	90,0	-449	-18882	-9430
2	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	6650	310	0
		2	10	-90,0	6841	94	-6451
2	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	-23	35	236
		3	60	-90,0	-50	147	515
		4	90	-90,0	-81	1101	1837

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx
SOFTWARE: C.D.W. - Computer Design of Walls - Rel.2016 - Lic. Nro: 10588
Pag. 8

s.agata

SOLLECITAZIONI MURO										
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т			
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg			
		5	120	-90,0	-117	1709	2202			
		6	150	-90,0	-156	2433	2609			
2	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0			
		2	30	0,0	2952	3050	457			
		3	60	0,0	3352	3297	848			
		4	90	0,0	3807	3677	1330			
		5	120	0,0	4319	4216	1901			
		6	150	0,0	4887	4943	2563			
		7	180	0,0	5511	5883	3315			
		8	210	0,0	6191	7065	4158			
		9	240	0,0	6928	8516	5091			
		10	270	0,0	7721	10262	6114			
		11	300	0,0	8570	12331	7227			
		12	330	0,0	9475	14751	8431			
		13	360	0,0	10436	17549	9725			
		14	390	0,0	11454	20751	11109			
		15	410	0,0	12163	23124	12082			

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: Rare

	S	OLL	ECITAZI	ONI	MURO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	2825	-46	-954
		2	30	90,0	2814	-498	-2062
		3	60	90,0	2803	-1251	-2961
		4	90	90,0	2792	-2243	-3653
		5	120	90,0	2781	-3411	-4137
		6	150	90,0	2770	-4687	-4351
		7	180	90,0	2759	-5992	-4362
		8	210	90,0	2748	-7277	-4214
		9	240	90,0	2737	-8494	-3907
		10	250	90,0	2734	-8876	-3769
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	6407	294	0
		2	10	-90,0	6411	4	-5824
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	36	247
		3	60	-90,0	0	153	540
		4	90	-90,0	0	1115	1878
		5	120	-90,0	0	1734	2260
		6	150	-90,0	0	2475	2687
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3047	3084	130
			60	0,0	3464	3205	315
		4	90	0,0	3937	3392	555
		5	120	0,0	4467	3662	851
		6	150	0,0	5054	4032	1201
		7	180	0,0	5697	4517	1607
		8	210	0,0	6397	5136	2068
		9	240	0,0	7153	5905	2585
		10	270	0,0	7966	6840	3156
		11	300	0,0	8836	7959	3783

	SOLLECITAZIONI MURO													
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T							
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg							
		12	330	0,0	9762	9278	4465							
		13	360	0,0	10745	10814	5202							
		14	390	0,0	11785	12584	5994							
		15	410	0,0	12509	13901	6553							

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: Freq.

			ECITAZI	ONI	MURO	•	
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	2825	-46	-954
		2	30	90,0	2814	-498	-2062
		3	60	90,0	2803	-1251	-2961
		4	90	90,0	2792	-2243	-3653
		5	120	90,0	2781	-3411	-4137
		6	150	90,0	2770	-4687	-4351
		7	180	90,0	2759	-5992	-4362
		8	210	90,0	2748	-7277	-4214
		9	240	90,0	2737	-8494	-3907
		10	250	90,0	2734	-8876	-3769
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	6407	294	0
		2	10	-90,0	6411	4	-5824
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	36	247
		3	60	-90,0	0	153	540
		4	90	-90,0	0	1115	1878
		5	120	-90,0	0	1734	2260
		6	150	-90,0	0	2475	2687
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3047	3084	130
		3	60	0,0	3464	3205	315
		4	90	0,0	3937	3392	555
		5	120	0,0	4467	3662	851
		6	150	0,0	5054	4032	1201
		7	180	0,0	5697	4517	1607
		8	210	0,0	6397	5136	2068
		9	240	0,0	7153	5905	2585
		10	270	0,0	7966	6840	3156
		11	300	0,0	8836	7959	3783
		12	330	0,0	9762	9278	4465
		13	360	0,0	10745	10814	5202
		14	390	0,0	11785	12584	5994
		15	410	0,0	12509	13901	6553

SOLLECTI AZIONI MONO Z - Tabella Collibiliazioni, i etili.	SOLLECITAZIONI MURO 2 -	Tabella Combinazioni: Perm.
--	-------------------------	-----------------------------

	SOLLECITAZIONI MURO													
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	T							
N.r	Elemento	N.ro	cm	ō	Kg	Kgm	Kg							
1	MENS.FOND.MONTE	1	0	90,0	2825	-46	-954							
		2	30	90,0	2814	-498	-2062							
		3	60	90,0	2803	-1251	-2961							
		4	90	90,0	2792	-2243	-3653							

Footer Utente. Esempio: Studio Tecnico xxx

SOFTWARE: C.D.W. - Computer Design of Walls - Rel.2016 - Lic. Nro: 10588

Pag. 10

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: Perm.

	S	OLL	ECITAZI	ONI	MURO		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
		5	120	90,0	2781	-3411	-4137
		6	150	90,0	2770	-4687	-4351
		7	180	90,0	2759	-5992	-4362
		8	210	90,0	2748	-7277	-4214
		9	240	90,0	2737	-8494	-3907
		10	250	90,0	2734	-8876	-3769
1	MENS.FOND.VALLE	1	0	-90,0	6407	294	0
		2	10	-90,0	6411	4	-5824
1	MENSOLA VALLE	1	0	-90,0	0	0	0
		2	30	-90,0	0	36	247
		3	60	-90,0	0	153	540
		4	90	-90,0	0	1115	1878
		5	120	-90,0	0	1734	2260
		6	150	-90,0	0	2475	2687
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	3047	3084	130
		3	60	0,0	3464	3205	315
		4	90	0,0	3937	3392	555
		5	120	0,0	4467	3662	851
		6	150	0,0	5054	4032	1201
		7	180	0,0	5697	4517	1607
		8	210	0,0	6397	5136	2068
		9	240	0,0	7153	5905	2585
		10	270	0,0	7966	6840	3156
		11	300	0,0	8836	7959	3783
		12	330	0,0	9762	9278	4465
		13	360	0,0	10745	10814	5202
		14	390	0,0	11785	12584	5994
		15	410	0,0	12509	13901	6553

	VERIFICHE MURO 2																					
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	I	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s°	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	1	0	40	100	30	510	0	1	0	0	0,0	0,0	0	8	0	0	1	0	0	0		OK
2	1	30	44	100	32	480	0	1	3563	3876	8,0	20,1	0	8	3563	28639	2	431	18894	0		OK
3	1	60	49	100	34	450	0	1	3996	4033	8,0	20,1	0	8	3996	32218	2	781	19835	0		OK
4	1	90	53	100	37	420	0	1	4485	4282	8,0	20,1	0	8	4485	35679	2	1207	20738	0		OK
5	1	120	58	100	39	390	0	1	5031	4644	8,0	20,1	0	8	5031	39163	2	1709	21609	0		OK
6	1	150	62	100	41	360	0	1	5633	5141	8,0	20,1	0	8	5633	42680	2	2286	22451	0		OK
7	1	180	66	100	43	330	0	1	6292	5794	8,0	20,1	0	8	6292	46237	2	2939	23269	0		OK
8	1	210	71	100	45	300	0	2	6201	6674	8,0	20,1	0	8	6201	49587	2	3667	24063	0		OK
9	1	240	75	100	48	270	0	2	6939	7958	8,0	20,1	0	8	6939	53210	2	4472	24837	0		OK
10	1	270	80	100	50	240	0	2	7733	9497	8,0	20,1	0	8	7733	56885	2	5352	25592	0		OK
11	1	300	84	100	52	210	0	2	8583	11314	8,0	20,1	0	8	8583	60614	2	6307	26329	0		OK
12	1	330	88	100	54	180	0	2	9490	13432	8,0	20,1	0	8	9490	64403	2	7338	27051	0		OK
13	1	360	93	100	56	150	0	2	10452	15874	8,0	20,1	0	8	10452	68254	2	8445	27759	0		OK
14	1	390	97	100	59	120	0	2	11471	18662	8,0	20,1	0	8	11471	72170	2	9628	28650	0		OK
15	1	410	100	100	60	100	0	2	12182	20725	8,0	20,1	0	8	12182	74819	2	10458	29340	0		OK

	VERIFICHE MURO 2																					
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	Н	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s°	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	2	0	30	100	-140	495	-90	1	0	0	0,0	0,0	11	0	0	0	1	0	0	0		OK
2	2	30	36	100	-110	492	-90	1	0	36	10,1	10,1	11	0	0	11424	1	247	13514	0		OK
3	2	60	42	100	-80	489	-90	1	0	153	10,1	10,1	11	0	0	13623	1	540	14855	0		OK
4	2	90	48	100	-50	486	-90	1	0	1490	10,1	10,1	11	0	0	15836	1	2378	16468	0		OK
5	2	120	54	100	-20	483	-90	1	0	2259	10,1	10,1	11	0	0	18067	1	2760	18043	0		OK
6	2	150	60	100	10	480	-90	1	0	3150	10,1	10,1	11	0	0	20312	1	3187	19586	0		OK

VERIFICHE MURO 2

C.D.W. - MURI DI SOS-

s.agata

	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	Н	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s °	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	4	0	100	100	0	50	-90	1	8592	393	0,0	0,0	0	0	0	0	1	0	0	0		OK
2	4	10	100	100	10	50	-90	2	8149	117	8,0	20,1	0	0	8149	60744	1	-8264	478291	0		OK

	VERIFICHE MURO 2																					
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																					
Sez	EI	Dist	H	В	Xg	Yg	Ang	Cmb	Nsdu	Msdu	A sin	A des	An.	An.	Nrdu	Mrdu	Cmb	Vsdu	Vrdu c	Vrdu s	A sta	Verif.
N.	em	cm	cm	cm	cm	cm	0	Fle	Kg	Kgm	cmq	cmq	s °	d°	Kg	Kgm	tag	Kg	Kg	Kg	cmq/m	
1	5	0	100	100	360	50	90	1	3733	-59	0,0	0,0	0	0	0	0	1	-1261	0	0		OK
2	5	30	100	100	330	50	90	2	3326	-641	20,1	8,0	0	0	3326	71600	2	-3548	29340	0		OK
3	5	60	100	100	300	50	90	2	3119	-1865	20,1	8,0	0	0	3119	71508	2	-5457	29340	0		OK
4	5	90	100	100	270	50	90	2	2913	-3595	20,1	8,0	0	0	2913	71416	2	-6921	29340	0		OK
5	5	120	100	100	240	50	90	2	2707	-5697	20,1	8,0	0	0	2707	71324	2	-7940	29340	0		OK
6	5	150	100	100	210	50	90	2	2500	-8039	20,1	8,0	0	0	2500	71233	2	-8509	29340	0		OK
7	5	180	100	100	180	50	90	2	2294	-10462	20,1	8,0	0	0	2294	71141	2	-8513	29340	0		OK
8	5	210	100	100	150	50	90	2	2088	-12838	20,1	8,0	0	0	2088	71049	2	-8188	29340	0		OK
9	5	240	100	100	120	50	90	2	1882	-15066	20,1	8,0	0	0	1882	70957	2	-7534	29340	0		OK
10	5	250	100	100	110	50	90	2	1813	-15759	20,1	8,0	0	0	1813	70926	2	-7242	29340	0		OK

VERIFICHE MURO 2

				FE	SSURA	ZIONE	MURI			
Muro	Ele	Tipo	Cmb	Sez.	N fes	M fes	Dist.	Wcalc	W Lim	Verifica
N.		Comb	fes	fes	Kg	Kgm	cm	mm	mm	
2	5	Freq	1	10	2734	-8876	15	0,05	0,20	OK
		Perm	1	10	2734	-8876	15	0,05	0,20	OK
2	4	Freq	1	2	6411	4	15	0,00	0,20	OK
		Perm	1	2	6411	4	15	0,00	0,20	OK
2	2	Freq	1	6	0	2475	24	0,09	0,20	OK
		Perm	1	6	0	2475	24	0,09	0,20	OK
2	1	Freq	1	15	12509	13901	15	0,06	0,20	OK
		Perm	1	15	12509	13901	15	0,06	0,20	OK

	VERIFICHE MURO 2														
						TENSI	ONI D	I ESE	RCI	ZIO	MURI				
Muro	Ele	Tipo	Cmb	Sez.	Νσο	Мσс	σc	σc max	Cmb	Sez.	N σf	M σf	σf	σf max	Verifica
N.		Comb	σς	σς	Kg	Kgm	Kg/cmq	Kg/cmq	σf	σf	Kg	Kgm	Kg/cmq	Kg/cmq	
2	5	rara	1	10	2734	-8876	11,8	150,0	1	10	2734	-8876	429	3520	OK
		perm	1	10	2734	-8876	11,8	112,0							OK
2	4	rara	1	2	6411	4	0,6	150,0	1	2	6411	4	-5	3520	OK
		perm	1	2	6411	4	0,6	112,0							OK
2	2	rara	1	6	0	2475	10,3	150,0	1	6	0	2475	470	3520	OK
		perm	1	6	0	2475	10,3	112,0							OK
2	1	rara	1	15	12509	13901	18,2	150,0	1	15	12509	13901	495	3520	OK
		perm	1	15	12509	13901	18,2	112,0							OK

VERIFICA PORTANZA MURO 2		
VERIFICHE PORTANZA FONDAZIONE		
Numero dello strato corrispondente alla fondazione:	1	
Combinazione di carico piu' gravosa:	2	A2
Scarico complessivo ortogonale al piano di posa:	42,46	t/m
Scarico complessivo parallelo al piano di posa:	7,69	t/m
Eccentricita' dello scarico lungo il piano di posa:	-0,55	m
Larghezza della fondazione:	4,00	m
Lunghezza della fondazione:	10,00	m

VERIFICA P	ORTANZA	MURO 2				
VERIFICHE POR	TANZA	FONDA	ZIONE			
Valore efficace della larghezza:					2,89	m
Peso specifico omogeneizzato del terreno:					1800	Kg/mc
Pressione verticale dovuta al peso del terrapieno a	valle :				4,50	t/mq
VERIFICA IN C	ONDIZIONI	DRENATE				
Fattori di capacita' portante: Ng =	7,5716	Nq =	8,6998	Nc =	18	,1015
Fattori di forma: Sg =	1,0662	Sq =	1,0662	Sc =	1	,1324
Fattori di profondita: Dg =	1,0000	Dq =	1,2939	Dc =	1.	,3320
Fattori inclinazione carico:	0,5745	lq =	0,7015	Ic =	0	,6627
Fattori inclinazione base: Bg =	1,0000	Bq =	1,0000	Bc =	1	,0000
Fattori incl. piano campagna: Gg =	0,8327	Gq =	0,8327	Gc =	0	,8109
Pressione media limite:					41,61	t/mq
Sforzo normale limite:					120,45	t/m
Coefficiente di sicurezza: (Sf.Norm.Lim/Scar.Comp	l.Ortog.)				2,84	
LA VERIFICA RI	SULTA SO	DDISFATTA	\			

CEDIMENTI TERRENO A MONTE - MURON.2								
Tipo	Comb.	Sp.muro	Volume	DistMax	Ced.0/4	Ced.1/4	Ced.2/4	Ced.3/4
comb.	nro	mm	mc	m	mm	mm	mm	mm
SLD	2	3,4	0,000	8,12	8,5	4,8	2,1	0,5

COMPUTO MATERIALI MURO 2		
COMPUTO DEI MATERIALI		
Volume di calcestruzzo per metro di muro:	7,145	mc/m
Peso di acciaio per metro di muro:	310,5	Kg/m
Superficie casseforme per metro di muro:	11,5	mq/m
Sviluppo complessivo del muro:	10,00	m
Volume di calcestruzzo complessivo per il muro:	71,450	mc
Peso di acciaio complessivo per il muro:	3105,2	Kg
Superficie casseforme complessiva per il muro:	114,7	mq
Rapporto peso acciaio / volume calcestruzzo del muro:	43,5	Kg/mc

COMPUTO MATERIALI MURO 2		
DISTINTA DELLE ARMATURE		
- Diametro φ	10	mm
Sviluppo complessivo barre per metro di muro:	65,10	m/m
Peso totale barre per metro di muro:	40,2	Kg/m
- Diametro φ	16	mm
Sviluppo complessivo barre per metro di muro:	171,23	m/m
Peso totale barre per metro di muro:	270,4	Kg/m
		-

PROGETTO ESECUTIVO

verifica di stabilità all'azione del moto ondoso

Come accennato nella relazione tecnica di calcolo, il tratto di muro preesistente ha ceduto per una forte mareggiata verificatasi di recente che ha sifonato le fondazioni del vecchio muro lasciando la base scoperta e facendo crollare la parte interna del rilevato stradale e, successivamente lo stesso muro. Si configura un intervento urgente in quanto, ritardi nell'esecuzione lavori, nel caso di ulteriori mareggiate, possono provocare un aggravamento dello stato di fatto con conseguente incremento della spesa per il ripristino. Allo stato il transito procede in senso alternato dato che parte della carreggiata è stata transennata per pericolo di ulteriori crolli.

In passato sono stati effettuati altri interventi di ricostruzione di antichi muri di sostegno e la soluzione adottata, consistente in un muro in c.a. appoggiato su una palancola di tipo Larsen che affonda al di sotto il livello del mare ha dato ottimi risultati. Tale tipo di costruzione, oltre a essere resistente ai marosi, ha favorito la ricomparsa dell'arenile sabbioso.

Con la presente relazione si vuole verificare l'azione di resistenza, e quindi il coefficiente di sicurezza, all'azione del moto ondoso agente direttamente sul muro.

La sagoma particolare della base del muro, luogo in cui potrebbero infrangersi le onde particolarmente violente, è stata studiata e disegnata in modo da limitare l'azione martellante diretta dell'onda; la forma a scivolo del muro, infatti, favorisce lo smorzamento della forza dell'onda deviandola verso l'alto, dissipandola.

- Non si terrà conto, nella verifica, della attuale distanza tra la base del muro e la battigia, luogo in cui normalmente si infrangono le onde. Tale distanza infatti è mutevole nel tempo e soggetta all'azione erosiva del mare, per cui potrebbe al limite essere anche pari a zero.
- Non si terrà conto, nel calcolo della spinta, dell'effetto dissipativo della forma della base del muro.

L'espressione che deve essere verificata deriva dalla contrapposizione dell'energia cinetica dell'onda agente direttamente sul muro, che reagisce con il proprio peso e con quello del terrapieno a monte.

Si considerano quindi le forze agenti sul muro a causa del moto ondoso diretto.

- 1) Spinta dovuta all'impatto dell'onda, da una parte;
- 2) Spinta passiva dell'ammasso muro terrapieno dall'altra;

La spinta dovuta all'onda d'urto che si infrange al paramento esterno del muro, (supposto verticale) si calcola con la formula:

$$S = 9*(0.5*\gamma* h_0^2)$$
;

dove:

 $\gamma = peso \ specifico \ del \ fluido \ che \ impatta;$

 $h_0 = altezza \ dell'onda;$

considerando che $\gamma = 1 \text{ ton/m}^3$ e una altezza d'onda pari a tre metri si ottiene un valore della spinta pari a :

S = 40.5 ton (forza applicata per ogni metro di muro);

Contrapposta a tale energia si pone la spinta passiva dell'ammasso terra-muro:

$$P_{p} = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot H^{2} \cdot tan^{2} \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi'}{2} \right) = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot H^{2} \cdot K_{p}$$

$$K_{p} = \frac{\cos^{2}(\phi' + \lambda)}{\cos^{2}\lambda \cdot \cos(\lambda - \delta) \cdot \left[1 - \sqrt{\frac{\sin(\delta + \phi') \cdot \sin(\phi' + \beta)}{\cos(\lambda - \delta) \cdot \cos(\lambda - \beta)}}\right]^{2}}$$

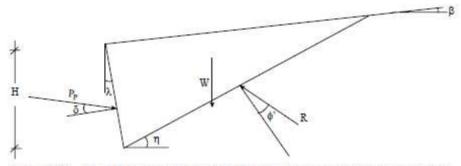


Figura 13.27 – Cuneo di spinta passiva di Coulomb (terrapieno e parete inclinati, presenza di attrito tra terreno e muro, terreno incoerente)

Nel caso specifico, considerato che il terrapieno è orizzontale, $\lambda = 0$ e la formula si semplifica.

In questo caso, secondo la teoria di Caquot e Kèrisel, i coefficienti di spinta possono determinarsi in maniera empirica, ma molto vicina alla realtà:

Tabella 13.2 - Soluzione di Caquot e Kérisel: Coefficienti di spinta K_A e K_P al variare di δ per $\phi'=30^\circ$, $\beta=0^\circ$ e $\lambda=0^\circ$

151	30°	20°	10°	0°
K_A	0,31	0,30	0,30	0,33
K_{P}	6,56	5,25	4,02	3,00

Quindi può assumersi che $\mathbf{Kp} = 6,56$

Dato che:

il peso di volume del terreno è pari a $\gamma = 1800 \text{ kg/m}^3$

Coesione c = 0.00 Mpa

Angolo di attrito $\varphi = 28^{\circ} - 30^{\circ}$

Spessore del terrapieno soggetto a spinta passiva: H = 3,60 m (compreso la piastra di fondazione)

Si ottiene un valore per Sp = 76.51 ton/m per ogni metro di muro

Considerato che il colpo di ariete dato dall'onda è stato calcolato in S=40,5 ton/m si desume un coeffiente di sicurezza:

$$\mu = Sp /So = 1.89 > 1.5$$

il muro risulta verificato.

Il progettista:

ing. Rosario BONANNO