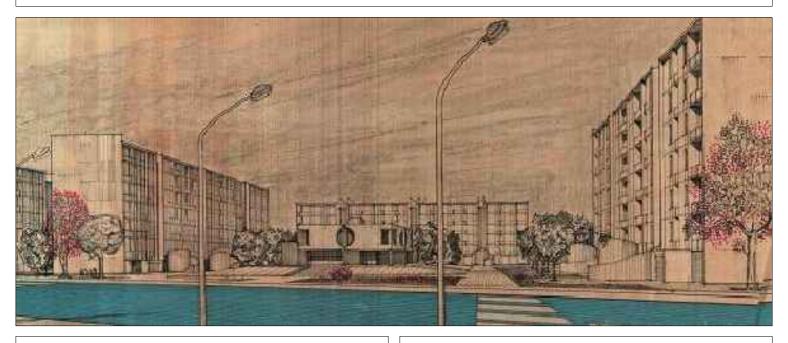
CITTÀ DI PALERMO

ACCORDO QUADRO PON METRO 2014 - 2020

ASSE 4: INFRASTRUTTURE PER L'INCLUSIONE SOCIALE PER LA REALIZZAZIONE DI EDILIZIA SOCIALE LOTTO 3 - RIFUNZIONALIZZAZIONE DEL CENTRO SOCIALE VIA DI VITTORIO ALLO SPERONE PROGETTO ESECUTIVO CUP D75C17000180006



R.T.P:

Ing. Pietro Faraone - Capogruppo mandatario Coordinamento prestazioni specialistiche

Mandanti:

Arch. Alessandro D'Amico

Ing. Gabriele Testa

Ing. Cesare Caramazza (EGE)

Ing. Davide Bellavia

Ing. Giovanni Schirò

Dott. Gian Vito Graziano Studio geologico associato Graziano e Masi

Ing. Giuseppe Maria Bellomo giovane professionista

IL RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO

Arch. Paola Maida

VISTI E APPROVAZIONI

DATA

Ago. 2021

SCALA

_

ELABORATO: ALLEGATI

Report sulle indagini strutturali

TAV. ALL.01



EXPERIMENTATIONS S.r.l.

Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio

Laboratorio Autorizzato dal Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione Settore A (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi
- Terre e Rocce Settori A e B Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi Organismo di Ispezione, Certificazione e Prova settore:









RELAZIONE 8894-ROPA/20 Rev.0 DEL 22/04/2020

(Rif. Commessa 8894-ROP/20)

OGGETTO: INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE

EDIFICIO SEDE DEL "CENTRO SOCIALE"

PALERMO

Sperimentatore	Responsabile Cantiere	Elaborazione dati	
Geom. Giorgio Falleri	Geom. Giorgio Falleri	Dott. Ing. Riccardo Buratta	

COMMITTENTE: COMUNE DI PALERMO

Via Ausonia, 69 - Palermo



EXPERIMENTATIONS SRL

Sede Legale:

Via Yuri Gagarin, 69 - Fraz. San Mariano - 06073 CORCIANO (PG)

Sede Operativa:

Via Yurj Gagarin, 69/71 - Fraz. San Mariano - 06073 CORCIANO (PG)

Bureau Veritas Italia spa certifica che il sistema di gestione dell'organizzazione sopra indicata è stato valutato e giudicato conforme ai requisiti della norma di sistema di gestione seguente Norma

ISO 9001:2015

Campo di applicazione

Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio.

Sistema di gestione valutato secondo le prescrizioni del Regolamento Tecnico RT-05

Settore/i EA di attività: 28,34

Data d'inizio del presente ciclo di certificazione:27 aprile 2018

Soggetto al continuo e soddisfacente mantenimento del sistema di gestione questo certificato è valido fino al: 27 aprile 2021 **Gopia**

Data della certificazione originale: 28 ottobre 2014

Certificato N. IT260359

Rev. N. 1 del: 27 aprile 2018



Indirizzo dell'organismo di certificazione: Bureau Veritas Italia SpA Viale Monza, 347 - 20126 Milano, Italia

La presente certificazione si intende riferita agli aspetti gestionali dell'impresa nel suo complesso ed è utilizzabile ai fini della qualificazione delle imprese di costruzione ai sensi dell'articolo 84 Del D. Lgs. 50/2016 e s.m.i. e Linee Guida Anac applicabili. La validità del presente certificato è consultabile sul sito http://www.bureauveritas.it/certificate

Per informazioni puntuali e aggiornate circa eventuali variazioni intervenute nello stato della certificazione di cui al presente certificato, si prega contattare l'indirizzo e-mail registro.certificati@it.bureauveritas





INDICE

INDICE	3
PREMESSA	4
PROVE DI CARICO STATICO	5
1. INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE	6
1.1. INDAGINI MAGNETOMETRICHE	6
1.2. SAGGI STRUTTURALI SU ELEMENTI IN C.A.	7
1.3. DETERMINAZIONE DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE	7
1.6. INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE	8
2. RAPPORTO DI PROVA – INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE	9
2.1 PROVE DI CARICO	10
2.2 INDAGINI MAGNETOMETRICHE	38
2.3 SAGGI	111
2.4 PROVE DI CARBONATAZIONE	136
2.5 INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE	143
ALLEGATO A. METODOLOGIA DELLE INDAGINI SPERIMENTALI	I
A.1. PROVE DI CARICO	II
A.2. INDAGINI MAGNETOMETRICHE	III
A.3. PROVE DI CARBONATAZIONE	V
A.4. ATTREZZATURE UTILIZZATE	VI



PREMESSA

La EXPERIMENTATIONS S.r.l. è stata incaricata dell'esecuzione di indagini sperimentali su materiali e strutture presso l'edificio sede del "CENTRO SOCIALE" situato in Via di Vittorio allo Sperone a Palermo (PA).

Le indagini effettuate, si articolano come indicato nelle tabelle seguenti:

TIPOLOGIA INDAGINE	NUMEROSITÀ
Prove di carico su solai	3
Indagini magnetometriche	541 (barre)
Saggi strutturali su:	
Pilastri	10
Solai	6
Travi	6
Prelievi di carote in calcestruzzo per esecuzione di prove di Laboratorio *	9
Misura della profondità di carbonatazione	9
Prelievi di barre di armatura per esecuzione di prove di Laboratorio *	6
Indagini video endoscopiche su:	
Fondazioni	10
Solai	3

Tali indagini, effettuate per conto del COMUNE DI PALERMO – Via Ausonia, 69 – Palermo, sono state eseguite nel periodo che va dal giorno 18 Febbraio 2020 al giorno 21 Febbraio 2020 dai seguenti Tecnici:

Geom. Giorgio Falleri	Responsabile e Sperimentatore prove esterne
Sig. Fabio Bellavita	Assistente

Alla presenza di:

Dott. Ing. Marisa Bellomo	Direttore dei Lavori

^{*} Sono state prelevati N.9 campioni di calcestruzzo e N.6 campioni di barre di armatura per l'esecuzione di prove di Laboratorio. I risultati delle prove sono riportate nei seguenti certificati non allegati alla presente relazione:

- CERTIFICATO C1489388BE01 del 13/03/2020
- CERTIFICATO C1489389BE02 del 13/03/2020
- CERTIFICATO C1489390CA01 del 13/03/2020



PROVE DI CARICO STATICO

È stata eseguita n. 1 prova di carico statico come riportato nella tabella seguente:

PROVA N.	DATA ESECUZIONE	ELEMENTO IN PROVA	PIANO	LUCE	MODALITÀ DI CARICO
1	18/02/2020	Solaio	Copertura	$L = 5,00 \ m$	Tiro
2	18/02/2020	Solaio	Copertura	$L = 6,00 \ m$	Tiro
3	19/02/2020	Solaio	Copertura	$L = 4,20 \ m$	Tiro

Le prove di carico sono state eseguite applicando un carico concentrato disposto nella sezione di mezzeria, tale da indurre in tale sezione le stesse sollecitazioni flessionali del carico uniformemente distribuito.

Il carico di prova è stato applicato mediante n.2 martinetti comandati da un'apposita centralina oleodinamica mentre il suo valore è stato rilevato tramite il posizionamento di una cella di carico all'estremità dello stesso martinetto.

Si è proceduto all'esecuzione di vari cicli di carico e successivo scarico. Ogni ciclo è stato effettuato aumentando gradualmente il carico mentre il tempo di permanenza è stato quello necessario alla stabilizzazione degli spostamenti.

Gli spostamenti dell'elemento strutturale oggetto di prova sono stati rilevati tramite la disposizione, in opportune sezioni, di trasduttori elettronici montati su aste telescopiche.



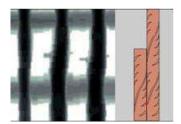
1. INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE

1.1. INDAGINI MAGNETOMETRICHE

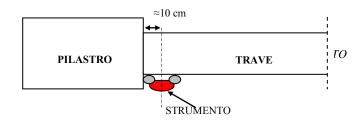
Tali indagini vengono eseguite sull'elemento strutturale indagato mediante scanner ad alta risoluzione per evidenziare la disposizione delle barre di armatura. La necessità di eseguire tale fase operativa è anche legata all'esigenza di evitare l'intercettamento delle barre durante l'esecuzione delle battute sclerometriche, delle letture ultrasoniche e durante l'operazione di carotaggio. Lo scanner utilizzato genera un campo magnetico tra i poli della sonda e quantifica, tramite lo strumento di misura, l'interferenza tra la sonda e un corpo magnetico (barra di armatura). In alcuni casi quando le barre di armatura sono particolarmente ravvicinate, diventa difficoltosa la loro corretta ubicazione. Lo scanner può essere utilizzato in due modalità:

- la modalità quickscan consente solo il rilievo della disposizione delle barre di armatura;
- la modalità *imagescan* consente oltre al rilievo anche l'acquisizione di immagini che, elaborate tramite apposito software, permettono di effettuare, in alcuni casi, la stima del diametro delle barre di armature.

Le barre di armatura che si trovano al di sotto dell'armatura superiore, non sempre posso essere localizzati; ugualmente accade per barre sovrapposte (vedi pagina seguente).



N.B. Data la configurazione dello scanner in casi particolari, come quello riportato nello schema sottostante, lo strumento non può rilevare l'eventuale presenza di armature nei primi 10 cm.







1.2. SAGGI STRUTTURALI SU ELEMENTI IN C.A.

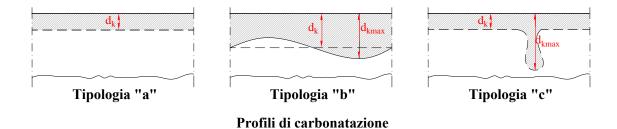
Sono stati eseguiti saggi strutturali su elementi in c.a. (pilastri, travi, nodi trave/pilastro e solai) e su profilati in acciaio, attraverso la rimozione tramite scalpellatura dell'eventuale intonaco e del copriferro, al fine di misurare i diametri delle barre di armatura presenti negli elementi indagati.

1.3. DETERMINAZIONE DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Tali indagini vengono eseguite in situ sulle carote in calcestruzzo dopo la loro estrazione. La superficie laterale della carota viene liberata dalle polveri e spruzzata con una soluzione di fenolftaleina all'1% di alcol etilico. La fenolftaleina vira al rosso al contatto con materiale il cui pH è maggiore di circa 9,2 e rimane incolore per valori di pH minori.

La profondità di carbonatazione, indicata con d_K, è riportata nel Rapporto di prova come segue:

- solamente il valore d_K se il fronte di carbonatazione corre parallelamente alla faccia di entrata (uscita) della carota in maniera continua e regolare Tipologia 'a' (Vedi figura);
- il valore d_K e d_{Kmax} se il fronte di carbonatazione appare variabile tra profondità differenti Tipologia 'b' (Vedi figura);
- il valore d_K e d_{Kmax} (picco) se il fronte di carbonatazione corre parallelamente alla faccia di entrata (uscita) della carota, salvo zone carbonatate localmente più in profondità- Tipologia 'c' (Vedi figura).





1.6. INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE

Tali indagini sono state eseguite al fine di individuare principalmente tipologie e stratigrafie interne negli elementi indagati.

Le videoendoscopie sono state condotte in fori di piccolo diametro al fine di limitarne al minimo l'invasività.

L'apparecchiatura utilizzata per l'esecuzione delle indagini videoendoscopiche, è costituita da un endoscopio snodabile, di lunghezza massima 3,5 m che consente di illuminare ed ispezionare zone altrimenti non visibili, come l'interno delle strutture murarie.

La luce generata da una sorgente viene portata alla zona da ispezionare tramite un fascio di fibre ottiche, mentre un altro fascio di fibre ottiche provvede a far tornare l'immagine all'oculare.

Per ogni indagine sono state memorizzate alcune immagini fotografiche all'interno del foro.

Nel "Rapporto di prova – Indagini sperimentali su materiali e strutture" vengono riportate le elaborazioni delle prove eseguite e la documentazione fotografica.

In "Allegato A – COPIE CERTIFICATI – vengono riportati le copie dei certificati relative alle prove di laboratorio eseguite sui prelievi di calcestruzzo e di armatura.

In "Allegato B — Metodologia delle indagini sperimentali" vengono riportate le metodologie delle indagini eseguite.



2. RAPPORTO DI PROVA – INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE



2.1 PROVE DI CARICO



PROVA DI CARICO STATICO N.1 SOLAIO – PIANO COPERTURA

Caratteristiche di progetto:

- Luce = L = 5,00 m
- Carico di progetto distribuito = 350 daN/m²

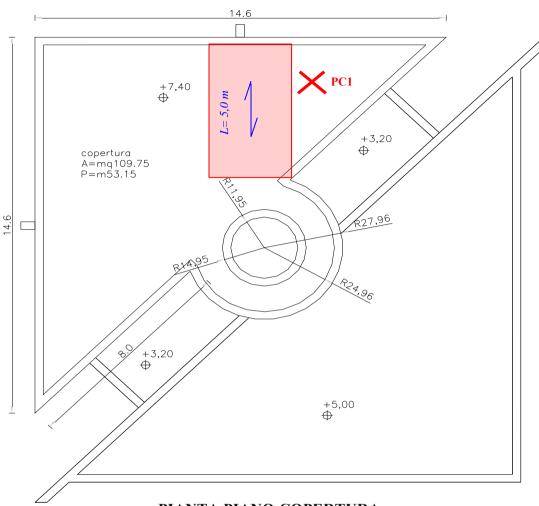
Caratteristiche di prova:

Un carico F disposto nella sezione di mezzeria

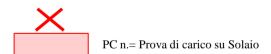
- Coefficiente di collaborazione laterale C1 = 4.08
- Coefficiente di grado di vincolo = C2 = 0.50
- Carico F da applicare nella sezione di mezzeria = 3570 daN (corrispondente a 350 daN/m²)
- Carico F massimo applicato nella sezione di mezzeria = 3600 daN (corrispondente a 353 daN/m²)



DISLOCAZIONE IN PIANTA DEL SOLAIO SOTTOPOSTO A PROVA



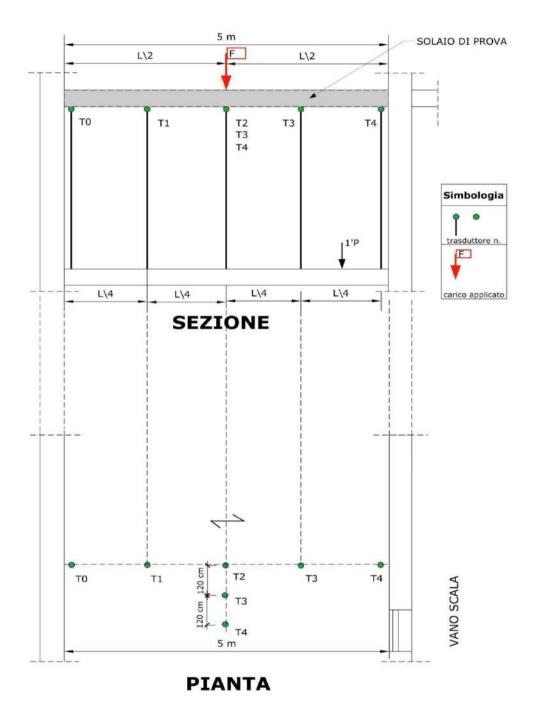






SCHEMI GRAFICI DI RIFERIMENTO

POSIZIONE DEI TRASDUTTORI PER IL RILIEVO DEGLI SPOSTAMENTI E DEI PUNTI DI APPLICAZIONE DEI CARICHI





VALUTAZIONE DEI COEFFICIENTI C1, C2 E DEL CARICO DA APPLICARE

VALUTAZIONE DEL COEFFICIENTE C1 = COLLABORAZIONE LATERALE
CICLO DI RIFERIMENTO: N. 2
ABBASSAMENTI:

Trasduttore di mezzeria: Trasd. T2 = 0.1

Primo trasduttore in collaborazione: Trasd. T3 = 0.00

Trasduttore di mezzeria: Trasd. T2 = 0,1 [mm]

Primo trasduttore in collaborazione: Trasd. T3 = 0,09 [mm]

Secondo trasduttore in collaborazione: Trasd. T4 = 0,04 [mm]

Interasse trasduttori: 1,20 [m]

 $C1 = \frac{[\text{Trasd. T2} + 2 \text{ x (Trasd.T5} + \text{Trasd. T6})] \text{ x interasse}}{\text{Trasd. T2}} = \frac{C1}{4,08}$ [m]

VALUTAZIONE DEL COEFFICIENTE C2 = GRADO DI VINCOLO DEPURATO DALL'ABBASSAMENTO MEDIO DEGLI APPOGGI CICLO DI RIFERIMENTO: N. 4

Trasduttore 1° appoggio: Trasd. T0 =0,06 [mm] Trasduttore 2° appoggio: Trasd. **T4'** = 0,03 [mm] Trasduttore di mezzeria: Trasd. T2 =0,37 [mm] Trasduttore ad L/4: Trasd. T1 =0,36 [mm] Trasduttore ad L/4: Trasd. **T3'** = 0.19 [mm]

Abbassamento media appoggi = Ma

$$Ma = \frac{Trasd. \ T0 + Trasd. \ T4}{2} \quad ; \quad R1 = \frac{Trasd. \ T1 - Ma}{Trasd. \ T2 - Ma} \quad ; \quad R2 = \frac{Trasd. \ T3 - Ma}{Trasd. \ T2 - Ma} \quad ; \quad RM = \frac{R1 + R2}{2} = \frac{R1 + R2}{R1 + R2} = \frac{R1 + R2}{R$$

$$Ma = 0.04$$
 [mm] $R1 = 0.97$ $R2 = 0.45$ $RM = 0.71$

Per RM = 0.71 segue C2= 0.50



VALUTAZIONE DEL CARICO DA APPLICARE

Il valore del carico F da applicare in corripondenza della sezione di mezzeria si ricava dalla seguente relazione:

$$F = Q \times L \times C1 \times C2$$

Luce



 $\mathbf{Q} = \mathbf{350} \quad [\mathrm{daN/m}^2]$

 $\mathbf{F} = \mathbf{3570} \quad [daN]$



TABELLA DEI CARICHI APPLICATI

Il solaio è stato sottoposto in totale a n. 4 cicli di carico e scarico come specificato nella tabella sottostante:

CICLO N.	Carico F massimo applicato nella sezione di mezzeria crescente fino a (e ritorno a zero)
	[daN]
1	1500
2	1500
3	3600
	3600
4	Di tale ciclo viene riportata in dettaglio la tabella "carichi-spostamenti"

TABELLA RIASSUNTIVA CARATTERISTICHE DI PROVA

Ciclo n.	Carico distribuito	Carico verticale F da applicare nella sezione di mezzeria	Carico verticale F massimo applicato nella sezione di mezzeria	Carico distribuito corrispondente
	[daN/m²]	[daN]	[daN]	[daN/m²]
4	350	3570	3600	353

È stato applicato un carico concentrato in corrispondenza della sezione di mezzeria equivalente ad un carico distribuito di $353~\text{daN/m}^2$.

TRASDUTTORI UTILIZZATI

Il rilievo degli spostamenti è stato eseguito mediante n. 5 trasduttori le cui posizioni sono riportate nelle tabelle sottostanti:

dal 1° al 2° ciclo di carico

TRASDUTTORE	CODICE	POSIZIONE		
T0	PE F736	Appoggio - lato esterno		
T1	PE F735	L/4 - lato esterno		
T2	PE F734	Mezzeria		
T3	PE F114	a 1,20 m in collaborazione laterale		
T4	PE F733	a 2,40 m in collaborazione laterale		

dal 3° al 4° ciclo di carico

TRASDUTTORE	CODICE	POSIZIONE		
T0	PE F736	appoggio - lato esterno		
T1	PE F735	L/4 - lato esterno		
T2	PE F734	Mezzeria		
T3'	PE F114	L\4 - lato vano scale		
T4'	PE F733	appoggio - lato vano scale		



TABELLE CARICHI-SPOSTAMENTI - CICLO N. 4

VALORI DEI CARICHI APPLICATI E RILIEVO DEGLI SPOSTAMENTI MEDIANTE TRASDUTTORI ELETTRONICI

CARICHI		SPOSTAMENTI					
Carico F applicato nella	Carico	Trasd. T0	Trasd. T1	Trasd. T2	Trasd. T3'	Trasd. T4'	
sezione di mezzeria	distribuito corrispondente	Appoggio lato esterno	L/4 lato esterno	Mezzeria	L/4 lato vano scale	Appoggio lato vano scale	
[daN]	[daN/m²]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	
0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
1000	98	0,00	0,08	0,09	0,04	0,00	
2000	196	0,04	0,19	0,19	0,09	0,01	
3000	294	0,04	0,28	0,30	0,14	0,02	
3600	353	0,06	0,36	0,38	0,19	0,03	
2000	196	0,04	0,27	0,26	0,11	0,25	
1000	98	0,03	0,18	0,16	0,09	0,02	
0	0	0,00	0,02	0,02	0,02	0,00	



DIAGRAMMA TEMPO-CARICO - CICLO N. 4

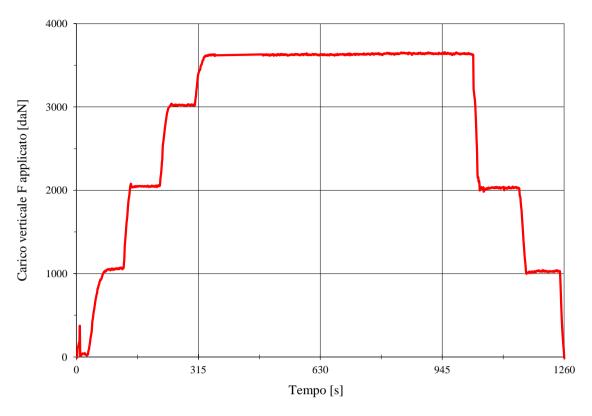


DIAGRAMMA TEMPO-SPOSTAMENTI - CICLO N. 4

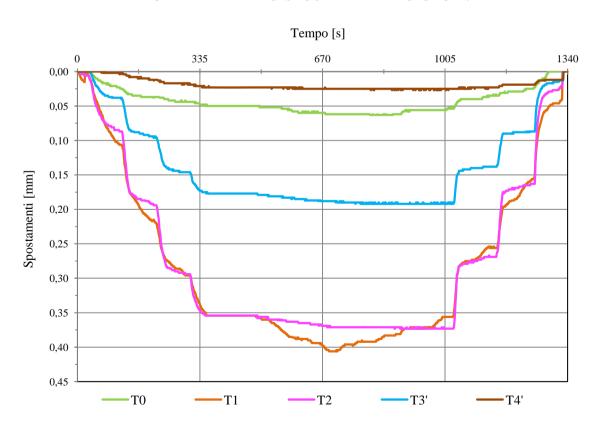




DIAGRAMMA DI ISTERESI - CICLO DI CARICO N. 4 - TRASDUTTORE T2

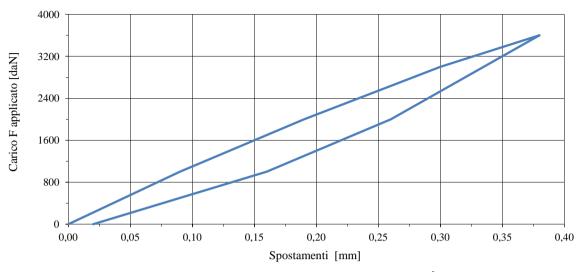


TABELLA CARICHI - FUORI LINEARITÀ

Carico F applicato in mezzeria [daN]	1000	2000	3000	3600
Carico distribuito corrispondente [daN/m²]	98	196	294	353
Abbassamenti T2 [mm]	0,09	0,19	0,30	0,38
Fuori linearità	0,0	5,3	10,0	14,7

PARAMETRI CARATTERISTICI

	Valori	**Valori	Unità di
	sperimentali	di riferimento	misura
LUCE:	5,00		m
CARICO DISTRIBUITO MASSIMO APPLICATO:	353		daN/m^2
COEFFICIENTE DI COLLABORAZIONE LATERALE C1:	4,08		m
AREA DI CARICO:	734		daN∙mm
AREA DI SCARICO:	556		daN∙mm
AREA DI ISTERESI:	178		daN∙mm
AREA DI ISTERESI / AREA DI CARICO:	24,3	≤ 25	%
FUORI LINEARITÀ MEDIA AL CARICO:	10,0		%
FUORI LINEARITÀ MASSIMA AL CARICO:	14,7	≤ 25	%
PERMANENZA (RESIDUO / FRECCIA MASSIMA):	5,3	≤ 10	%
*RIPETIBILITÀ:	105,6	≥ 95	%

^{*} La ripetibilità è stata calcolata tra i cicli n. 3 e n. 4 confrontando gli spostamenti al valore di carico F applicato nella sezione ad L/2 pari a 3600 daN ciascuna.



^{**} I valori di riferimento sono riferibili a solai in laterocemento e travi in c.a. e comunque non rappresentano un limite invalicabile, in quanto la loro determinazione non è matematica, bensì statistica. Infatti tali limiti sono emersi dall'esame di centinaia di prove di verifica effettuate su elementi strutturali omologhi.

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA



Martinetto oleodinamico utilizzato per l'applicazione del carico.



Trasduttori per il rilievo degli abbassamenti montati su aste



PROVA DI CARICO STATICO N.2 SOLAIO – PIANO COPERTURA

Caratteristiche di progetto:

- Luce = L = 6,00 m
- Carico di progetto distribuito = 350 daN/m²

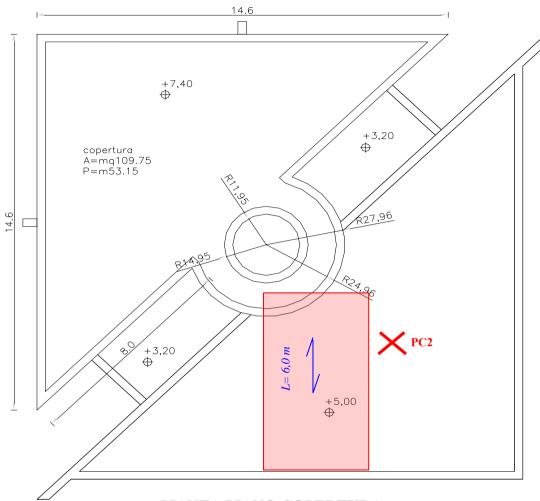
Caratteristiche di prova:

Un carico F disposto nella sezione di mezzeria

- Coefficiente di collaborazione laterale C1 = 3.48
- Coefficiente di grado di vincolo = C2 = 0.40
- Carico F da applicare nella sezione di mezzeria = 2923 daN (corrispondente a 350 daN/m²)
- Carico F massimo applicato nella sezione di mezzeria = 3600 daN (corrispondente a 431 daN/m²)



DISLOCAZIONE IN PIANTA DEL SOLAIO SOTTOPOSTO A PROVA



PIANTA PIANO COPERTURA

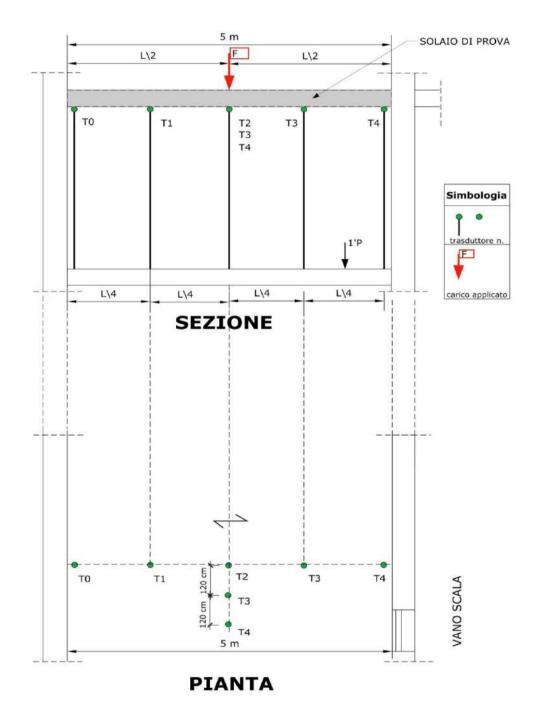


PC n.= Prova di carico su Solaio



SCHEMI GRAFICI DI RIFERIMENTO

POSIZIONE DEI TRASDUTTORI PER IL RILIEVO DEGLI SPOSTAMENTI E DEI PUNTI DI APPLICAZIONE DEI CARICHI





VALUTAZIONE DEI COEFFICIENTI C1, C2 E DEL CARICO DA APPLICARE

VALUTAZIONE DEL COEFFICIENTE C1 = COLLABORAZIONE LATERALE
CICLO DI RIFERIMENTO: N. 2
ABBASSAMENTI:

Trasduttore di mezzeria: Trasd. T2 = 0,102
Primo trasduttore in collaborazione: Trasd. T3 = 0.09

Trasduttore di mezzeria: Trasd.
$$T2 = 0,102$$
 [mm]

Primo trasduttore in collaborazione: Trasd. $T3 = 0,09$ [mm]

Secondo trasduttore in collaborazione: Trasd. $T4 = 0,01$ [mm]

Interasse trasduttori: 1,20 [m]

$$C1 = \frac{[\text{Trasd. T2} + 2 \text{ x (Trasd.T5} + \text{Trasd. T6})] \text{ x interasse}}{\text{Trasd. T2}} = \frac{C1}{3,48}$$
[m]

VALUTAZIONE DEL COEFFICIENTE C2 = GRADO DI VINCOLO DEPURATO DALL'ABBASSAMENTO MEDIO DEGLI APPOGGI CICLO DI RIFERIMENTO: N. 4

Trasduttore 1° appoggio:	Trasd. T0 =	0,01	[mm]
Trasduttore 2° appoggio:	Trasd. T4' =	0,01	[mm]
Trasduttore di mezzeria:	Trasd. T2 =	0,29	[mm]
Trasduttore ad L/4:	Trasd. $T1 =$	0,17	[mm]
Trasduttore ad L/4:	Trasd. T3' =	0,11	[mm]

Abbassamento media appoggi = Ma

Ma =

0,01 [mm]

$$Ma = \frac{Trasd. \ \textbf{T0} + \textbf{Trasd.} \ \textbf{T4}}{2} \quad ; \quad R1 = \frac{Trasd. \ \textbf{T1} - Ma}{Trasd. \ \textbf{T2} - Ma} \quad ; \quad R2 = \frac{Trasd. \ \textbf{T3} - Ma}{Trasd. \ \textbf{T2} - Ma} \quad ; \quad RM = \frac{R1 + R2}{2} = \frac{R1 + R2}{R1 + R2} = \frac{R1 + R2}{R1$$

R2 = 0.36

Per RM =
$$0.47$$
 segue C2= 0.33

	RM	C2
INCASTRO PERFETTO	0,50	0,33
	0,61	0,40
	0,65	0,44
	0,67	0,48
SEMPLICE APPOGGIO	0,69	0,50

R1 = 0.57



RM = 0.47

VALUTAZIONE DEL CARICO DA APPLICARE

Il valore del carico F da applicare in corripondenza della sezione di mezzeria si ricava dalla seguente relazione:

$$F = Q \times L \times C1 \times C2$$

Luce



$$\mathbf{Q} = \mathbf{350} \quad [\mathrm{daN/m}^2]$$





TABELLA DEI CARICHI APPLICATI

Il solaio è stato sottoposto in totale a n. 4 cicli di carico e scarico come specificato nella tabella sottostante:

CICLO N.	Carico F massimo applicato nella sezione di mezzeria crescente fino a (e ritorno a zero)
	[daN]
1	2000
2	2000
3	3600
	3600
4	Di tale ciclo viene riportata in dettaglio la tabella "carichi-spostamenti"

TABELLA RIASSUNTIVA CARATTERISTICHE DI PROVA

Ciclo n.	Carico distribuito	Carico verticale F da applicare nella sezione di mezzeria	Carico verticale F massimo applicato nella sezione di mezzeria	Carico distribuito corrispondente
	[daN/m²]	[daN]	[daN]	[daN/m²]
4	350	2923	3600	431

È stato applicato un carico concentrato in corrispondenza della sezione di mezzeria equivalente ad un carico distribuito di $431~\text{daN/m}^2$.

TRASDUTTORI UTILIZZATI

Il rilievo degli spostamenti è stato eseguito mediante n. 5 trasduttori le cui posizioni sono riportate nelle tabelle sottostanti:

dal 1° al 2° ciclo di carico

TRASDUTTORE	CODICE	POSIZIONE	
T0	PE F736	Appoggio - lato esterno	
T1	PE F735	L/4 - lato esterno	
T2	PE F734	Mezzeria	
T3	PE F114	a 1,20 m in collaborazione laterale	
T4	PE F733	a 2,40 m in collaborazione laterale	

dal 3° al 4° ciclo di carico

TRASDUTTORE	CODICE	POSIZIONE
T0	PE F736	appoggio - lato esterno
T1	PE F735	L/4 - lato esterno
T2	PE F734	Mezzeria
T3'	PE F114	L\4 - lato interno
T4'	PE F733	appoggio - lato interno



TABELLE CARICHI-SPOSTAMENTI - CICLO N. 4

VALORI DEI CARICHI APPLICATI E RILIEVO DEGLI SPOSTAMENTI MEDIANTE TRASDUTTORI ELETTRONICI

CAI	RICHI		SPOSTAMENTI					
Carico F applicato nella	Carico distribuito	Trasd. T0	Trasd. T1	Trasd. T2	Trasd. T3'	Trasd. T4'		
sezione di mezzeria	corrispondente	Appoggio lato esterno	L/4 lato esterno	Mezzeria	L/4 lato interno	Appoggio lato interno		
[daN]	[daN/m ²]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]		
0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		
1000	119	0,00	0,03	0,07	0,00	0,00		
2000	238	0,07	0,07	0,14	0,03	0,00		
3600	429	0,01	0,17	0,29	0,11	0,01		
2000	238	0,01	0,12	0,20	0,10	0,01		
1000	119	0,01	0,07	0,11	0,06	0,01		
0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		



DIAGRAMMA TEMPO-CARICO - CICLO N. 4

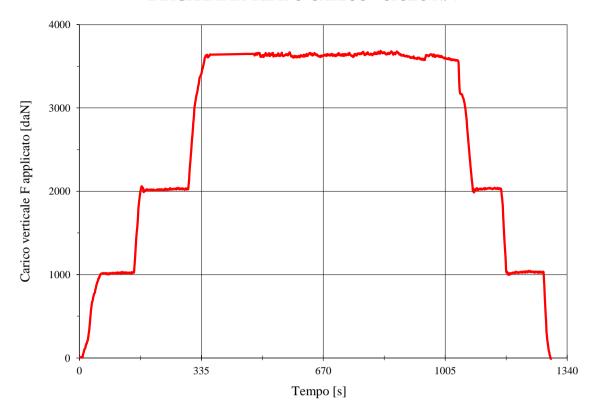


DIAGRAMMA TEMPO-SPOSTAMENTI - CICLO N. 4

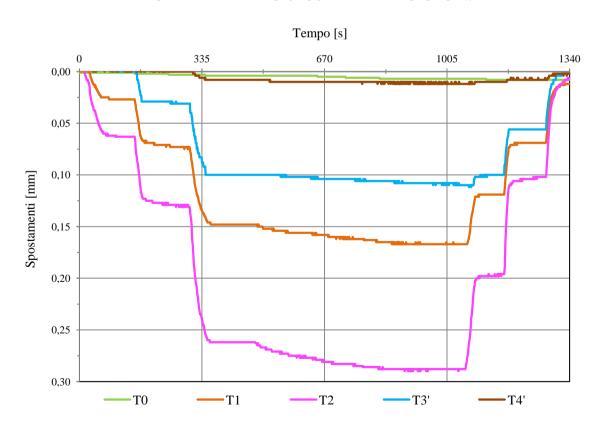




DIAGRAMMA DI ISTERESI - CICLO DI CARICO N. 4 - TRASDUTTORE T2

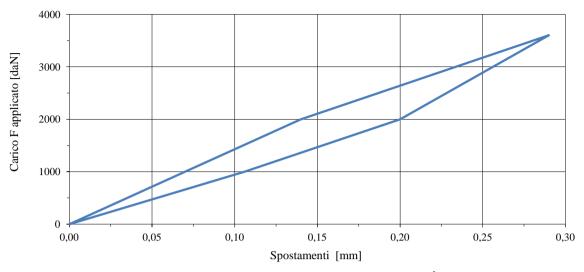


TABELLA CARICHI - FUORI LINEARITÀ

Carico F applicato in mezzeria [daN]	1000	2000	3600
Carico distribuito corrispondente [daN/m²]	119	238	429
Abbassamenti T2 [mm]	0,07	0,14	0,29
Fuori linearità	0,0	0,0	13,0

PARAMETRI CARATTERISTICI

	Valori	**Valori	Unità di
	sperimentali	di riferimento	misura
LUCE:	6,00		m
CARICO DISTRIBUITO MASSIMO APPLICATO:	429		daN/m^2
COEFFICIENTE DI COLLABORAZIONE LATERALE C1:	3,48		m
AREA DI CARICO:	560		daN∙mm
AREA DI SCARICO:	446		daN∙mm
AREA DI ISTERESI:	114		daN∙mm
AREA DI ISTERESI / AREA DI CARICO:	20,4	≤ 25	%
FUORI LINEARITÀ MEDIA AL CARICO:	6,5		%
FUORI LINEARITÀ MASSIMA AL CARICO:	13,0	≤ 25	%
PERMANENZA (RESIDUO / FRECCIA MASSIMA):	0,0	≤ 10	%
*RIPETIBILITÀ:	96,6	≥ 95	%

^{*} La ripetibilità è stata calcolata tra i cicli n. 3 e n. 4 confrontando gli spostamenti al valore di carico F applicato nella sezione ad L/2 pari a 3600 daN ciascuna.



^{**} I valori di riferimento sono riferibili a solai in laterocemento e travi in c.a. e comunque non rappresentano un limite invalicabile, in quanto la loro determinazione non è matematica, bensì statistica. Infatti tali limiti sono emersi dall'esame di centinaia di prove di verifica effettuate su elementi strutturali omologhi.

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA



Martinetto oleodinamico utilizzato per l'applicazione del carico.



Trasduttori per il rilievo degli abbassamenti montati su aste



PROVA DI CARICO STATICO N.3 SOLAIO – PIANO PRIMO

Caratteristiche di progetto:

- Luce = L = 4.20 m
- Carico di progetto distribuito = 350 daN/m²

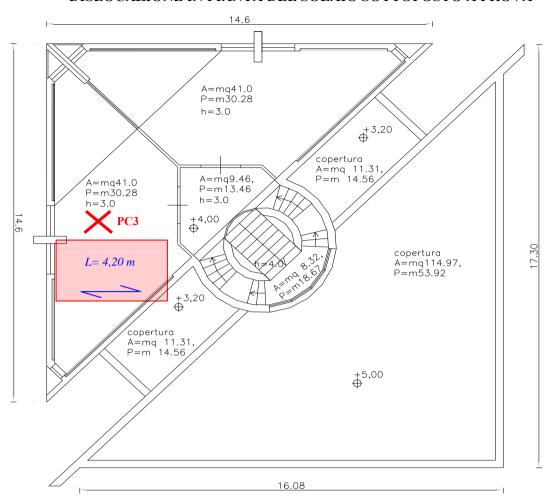
Caratteristiche di prova:

Un carico F disposto nella sezione di mezzeria

- Coefficiente di collaborazione laterale C1 = 2.50
- Coefficiente di grado di vincolo = C2 = 0,44
- Carico F da applicare nella sezione di mezzeria = 1617 daN (corrispondente a 350 daN/m²)
- Carico F massimo applicato nella sezione di mezzeria = 1500 daN (corrispondente a 325 daN/m²)



DISLOCAZIONE IN PIANTA DEL SOLAIO SOTTOPOSTO A PROVA



PIANTA PIANO PRIMO

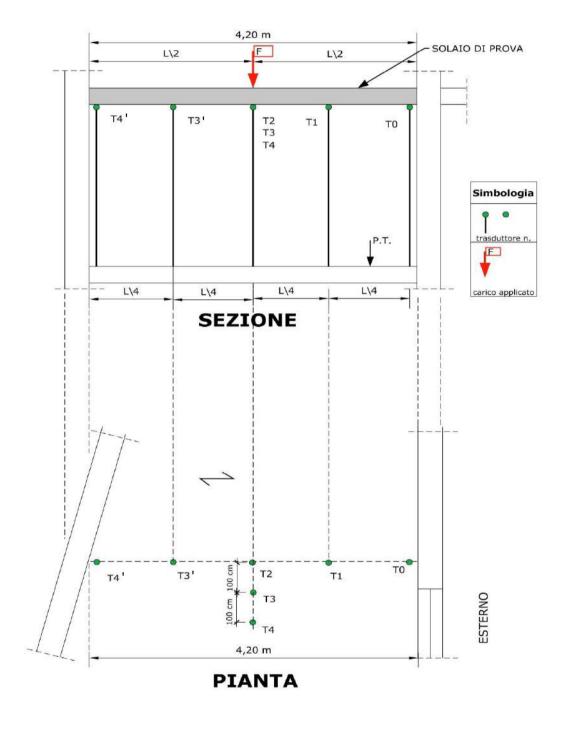


PC n.= Prova di carico su Solaio



SCHEMI GRAFICI DI RIFERIMENTO

POSIZIONE DEI TRASDUTTORI PER IL RILIEVO DEGLI SPOSTAMENTI E DEI PUNTI DI APPLICAZIONE DEI CARICHI





VALUTAZIONE DEI COEFFICIENTI C1, C2 E DEL CARICO DA APPLICARE

VALUTAZIONE DEL COEFFICIENTE C1 = COLLABORAZIONE LATERALE CICLO DI RIFERIMENTO: N. 2
ABBASSAMENTI:

Trasduttore di mezzeria: Trasd. T2 = 0,181

Trasduttore di mezzeria:
$$Trasd. T2 = 0,181$$
 [mm]

Primo trasduttore in collaborazione: $Trasd. T3 = 0,12$ [mm]

Secondo trasduttore in collaborazione: $Trasd. T4 = 0,02$ [mm]

Interasse trasduttori: $1,00$ [m]

$$C1 = \frac{[\text{Trasd. T2} + 2 \text{ x (Trasd.T5} + \text{Trasd. T6})] \text{ x interasse}}{\text{Trasd. T2}} = \frac{C1}{2,50}$$
[m]

VALUTAZIONE DEL COEFFICIENTE C2 = GRADO DI VINCOLO DEPURATO DALL'ABBASSAMENTO MEDIO DEGLI APPOGGI CICLO DI RIFERIMENTO: N. 3

Ì	T 1 10	Т 1 ТО	0.00	F1
	Trasduttore 1° appoggio:	Trasd. $T0 =$	0,09	[mm]
	Trasduttore 2° appoggio:	Trasd. T4' =	0,00	[mm]
	Trasduttore di mezzeria:	Trasd. T2 =	0,29	[mm]
	Trasduttore ad L/4:	Trasd. $T1 =$	0,23	[mm]
	Trasduttore ad L/4:	Trasd. T3' =	0,15	[mm]

Abbassamento media appoggi = Ma

$$Ma = \frac{Trasd. \ \textbf{T0} + \textbf{Trasd.} \ \textbf{T4}}{2} \quad ; \quad R1 = \frac{Trasd. \ \textbf{T1} - Ma}{Trasd. \ \textbf{T2} - Ma} \quad ; \quad R2 = \frac{Trasd. \ \textbf{T3} - Ma}{Trasd. \ \textbf{T2} - Ma} \quad ; \quad RM = \frac{R1 + R2}{2} = \frac{R1 + R2}{R1 + R2} = \frac{R1 + R2}{R1$$

$$Ma = 0.05$$
 [mm] $R1 = 0.72$ $R2 = 0.43$ $Per RM = 0.58$ $segue C2 = 0.37$

INCASTRO PERFETTO	RM	C2
	0,50	0,33
	0,61	0,40
	0,65	0,44
	0,67	0,48
SEMPLICE APPOGGIO	0.69	0.50



RM = 0.58

VALUTAZIONE DEL CARICO DA APPLICARE

Il valore del carico F da applicare in corripondenza della sezione di mezzeria si ricava dalla seguente relazione:

$$F = Q \times L \times C1 \times C2$$

Luce



$$\mathbf{Q} = \mathbf{350} \quad [\mathrm{daN/m}^2]$$

F = 1617

[daN]



TABELLA DEI CARICHI APPLICATI

Il solaio è stato sottoposto in totale a n. 4 cicli di carico e scarico come specificato nella tabella sottostante:

CICLO N.	Carico F massimo applicato nella sezione di mezzeria crescente fino a (e ritorno a zero)			
	[daN]			
1	1000			
2	1000			
3	1500			
	1500			
4	Di tale ciclo viene riportata in dettaglio la tabella "carichi-spostamenti"			

TABELLA RIASSUNTIVA CARATTERISTICHE DI PROVA

Ciclo n.	Carico distribuito	Carico verticale F da applicare nella sezione di mezzeria	Carico verticale F massimo applicato nella sezione di mezzeria	Carico distribuito corrispondente
	$[daN/m^2]$	[daN]	[daN]	[daN/m²]
4	350	1617	1500	325

È stato applicato un carico concentrato in corrispondenza della sezione di mezzeria equivalente ad un carico distribuito di $325~\text{daN/m}^2$.

TRASDUTTORI UTILIZZATI

Il rilievo degli spostamenti è stato eseguito mediante n. 5 trasduttori le cui posizioni sono riportate nelle tabelle sottostanti:

dal 1° al 2° ciclo di carico

TRASDUTTORE	CODICE	POSIZIONE		
Т0	PE F736	Appoggio - lato esterno		
T1	PE F735	L/4 - lato esterno		
T2	PE F734	Mezzeria		
T3	PE F114	a 1,0 m in collaborazione laterale		
T4	PE F733	a 2,0 m in collaborazione laterale		

dal 3° al 4° ciclo di carico

TRASDUTTORE	CODICE	POSIZIONE		
T0	PE F736	appoggio - lato esterno		
T1	PE F735	L/4 - lato esterno		
T2	PE F734	Mezzeria		
T3'	PE F114	L\4 - lato interno		
T4'	PE F733	appoggio - lato interno		



TABELLE CARICHI-SPOSTAMENTI - CICLO N. 4

VALORI DEI CARICHI APPLICATI E RILIEVO DEGLI SPOSTAMENTI MEDIANTE TRASDUTTORI ELETTRONICI

CARICHI		SPOSTAMENTI				
Carico F applicato nella	Carico	Trasd. T0	Trasd. T1	Trasd. T2	Trasd. T3'	Trasd. T4'
sezione di mezzeria	distribuito corrispondente	Appoggio lato esterno	L/4 lato esterno	Mezzeria	L/4 lato interno	Appoggio lato interno
[daN]	[daN/m²]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]
0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
500	144	0,03	0,07	0,10	0,05	0,00
1000	289	0,05	0,14	0,19	0,09	0,00
1500	433	0,08	0,22	0,29	0,15	0,00
1000	289	0,07	0,18	0,25	0,13	0,00
500	144	0,05	0,11	0,15	0,07	0,00
0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00



PROVA DI CARICO STATICO N.3

DIAGRAMMA TEMPO-CARICO - CICLO N. 4

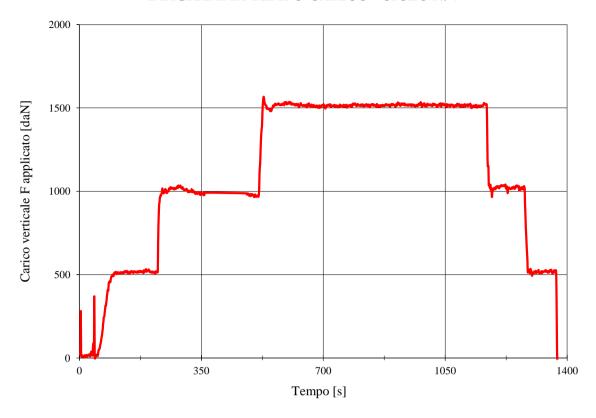
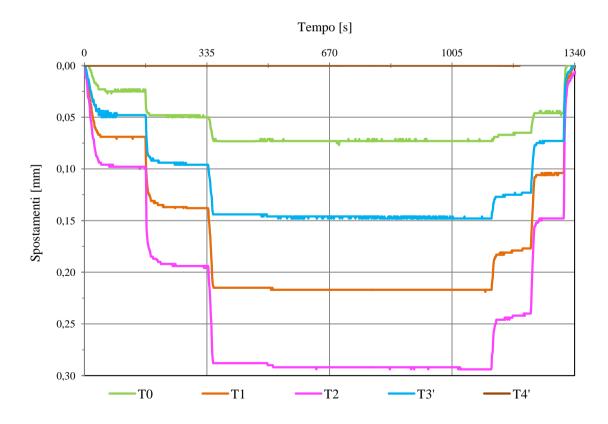


DIAGRAMMA TEMPO-SPOSTAMENTI - CICLO N. 4





PROVA DI CARICO STATICO N.3

DIAGRAMMA DI ISTERESI - CICLO DI CARICO N. 4 - TRASDUTTORE T2

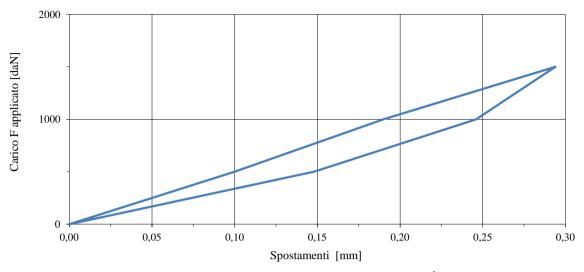


TABELLA CARICHI - FUORI LINEARITÀ

Carico F applicato in mezzeria [daN]	500	1000	1500
Carico distribuito corrispondente [daN/m²]	144	289	433
Abbassamenti T2 [mm]	0,10	0,19	0,29
Fuori linearità	0,0	5,6	2,2

PARAMETRI CARATTERISTICI

	Valori	**Valori	Unità di
	sperimentali	di riferimento	misura
LUCE:	4,20		m
CARICO DISTRIBUITO MASSIMO APPLICATO:	433		daN/m^2
COEFFICIENTE DI COLLABORAZIONE LATERALE C1:	2,50		m
AREA DI CARICO:	223		daN∙mm
AREA DI SCARICO:	171		daN∙mm
AREA DI ISTERESI:	52		daN∙mm
AREA DI ISTERESI / AREA DI CARICO:	23,4	≤ 25	%
FUORI LINEARITÀ MEDIA AL CARICO:	3,9		%
FUORI LINEARITÀ MASSIMA AL CARICO:	5,6	≤ 25	%
PERMANENZA (RESIDUO / FRECCIA MASSIMA):	0,0	≤ 10	%
*RIPETIBILITÀ:	96,9	≥ 95	%

^{*} La ripetibilità è stata calcolata tra i cicli n. 3 e n. 4 confrontando gli spostamenti al valore di carico F applicato nella sezione ad L/2 pari a 3600 daN ciascuna.



^{**} I valori di riferimento sono riferibili a solai in laterocemento e travi in c.a. e comunque non rappresentano un limite invalicabile, in quanto la loro determinazione non è matematica, bensì statistica. Infatti tali limiti sono emersi dall'esame di centinaia di prove di verifica effettuate su elementi strutturali omologhi.

PROVA DI CARICO STATICO N.3

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA



Martinetto oleodinamico utilizzato per l'applicazione del carico.



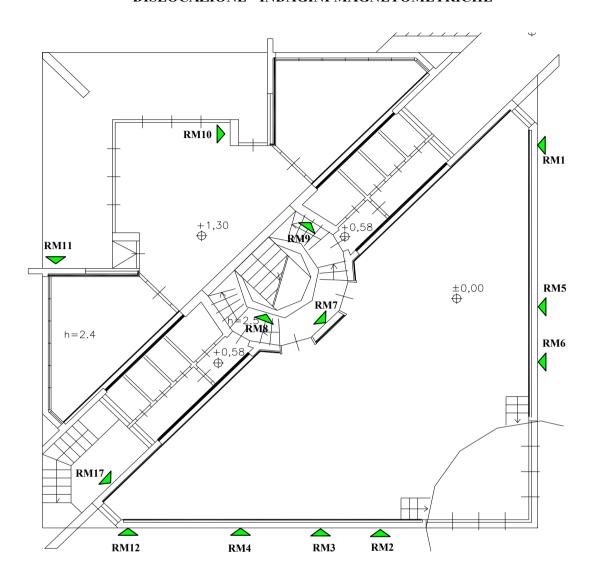
Trasduttori per il rilievo degli abbassamenti montati su aste



2.2 INDAGINI MAGNETOMETRICHE



DISLOCAZIONE - INDAGINI MAGNETOMETRICHE



PIANTA - PIANO TERRA





INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM1 A

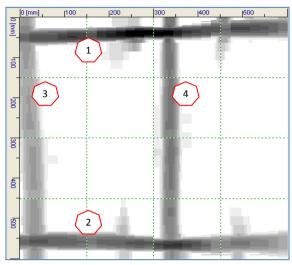
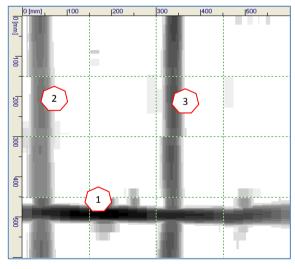


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	50-55	15-20
2	Orizzontale	10-12	50-55	15-20
3	Verticale	8-10	30-35	25-30
4	Verticale	8-10	30-35	25-30

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM1 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	-	20-25
2	Verticale	8-10	30-35	25-30
3	Verticale	8-10	30-35	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM2 A

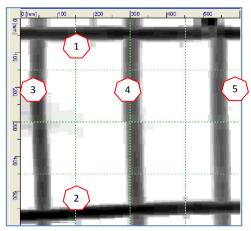


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	45-50	15-20
2	Orizzontale	8-10	45-50	15-20
3	Verticale	10-12	20-25	25-30
4	Verticale	10-12	20-25	25-30
5	Verticale	10-12	20-25	25-31

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM2 B

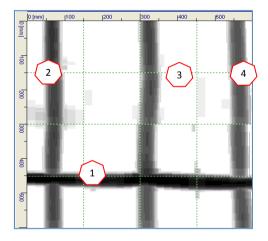


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	=	15-20
2	Verticale	10-12	20-25	25-30
3	Verticale	10-12	20-25	25-30
4	Verticale	10-12	20-25	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM3 A

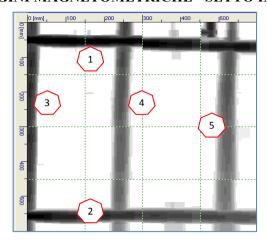


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	45-50	10-15
2	Orizzontale	10-12	45-50	10-15
3	Verticale	8-10	25-30	20-25
4	Verticale	8-10	25-30	20-25
5	Verticale	8-10	25-30	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM3 B

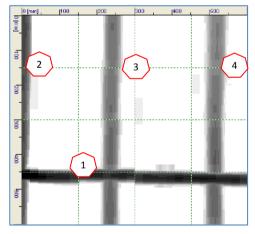


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	=	10-15
2	Verticale	8-10	25-30	20-25
3	Verticale	8-10	25-30	20-25
4	Verticale	8-10	25-30	20-25



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM4 A

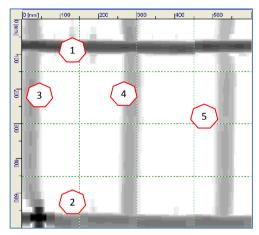


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	50-55	10-15
2	Orizzontale	10-12	50-55	10-15
3	Verticale	8-10	25-30	30-35
4	Verticale	8-10	25-30	30-35
5	Verticale	8-10	25-30	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM4 B

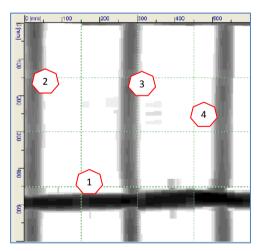


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	=	20-25
2	Verticale	8-10	25-30	30-35
3	Verticale	8-10	25-30	30-35
4	Verticale	8-10	25-30	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM5 A

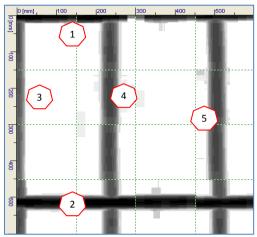
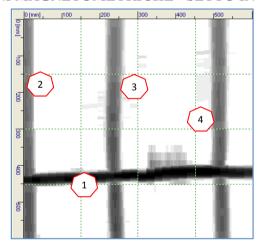


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	50-55	15-20
2	Orizzontale	8-10	50-55	15-20
3	Verticale	8-10	25-30	20-25
4	Verticale	8-10	25-30	20-25
5	Verticale	8-10	25-30	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM5 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	=	5-10
2	Verticale	8-10	20-25	20-25
3	Verticale	8-10	20-25	20-25
4	Verticale	8-10	20-25	20-25



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM6 A

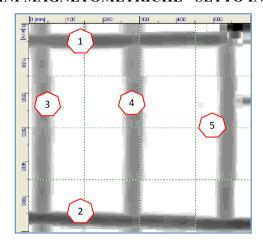


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	50-55	20-25
2	Orizzontale	8-10	50-55	20-25
3	Verticale	8-10	20-25	35-40
4	Verticale	8-10	20-25	35-40
5	Verticale	8-10	20-25	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM6 B

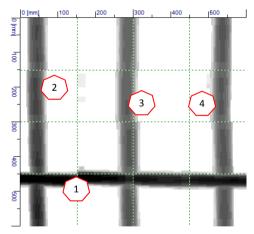


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	-	15-20
2	Verticale	8-10	25-30	25-30
3	Verticale	8-10	25-30	25-30
4	Verticale	8-10	25-30	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM7 A

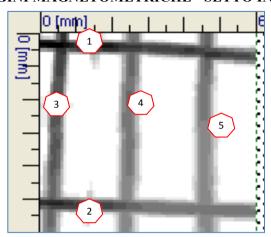


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	45-50	20-25
2	Orizzontale	8-10	45-50	20-25
3	Verticale	8-10	15-20	30-35
4	Verticale	8-10	15-20	30-35
5	Verticale	8-10	15-20	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM8 A

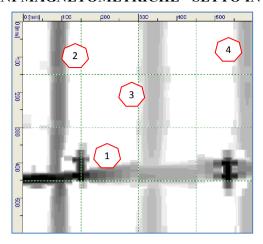


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	18-20	45	35-40
2	Verticale	8-10	25	50-55
3	Verticale	8-10	25	50-55
4	Verticale	8-10	25	50-55

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM8 B

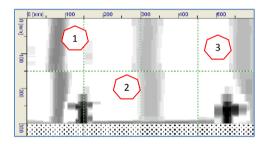


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	8-10	25	45-50
2	Verticale	8-10	25	45-50
3	Verticale	8-10	25	45-50



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM9 A

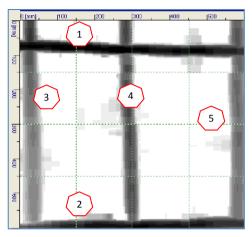
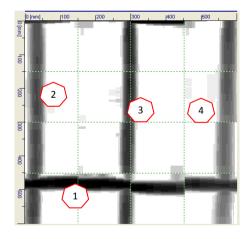


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	50-55	10-15
2	Orizzontale	10-12	50-55	10-15
3	Verticale	8-10	25-30	15-20
4	Verticale	8-10	25-30	15-20
5	Verticale	8-10	25-30	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM9 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	-	15-20
2	Verticale	8-10	25-30	20-25
3	Verticale	8-10	25-30	20-25
4	Verticale	8-10	25-30	20-25



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM10 A

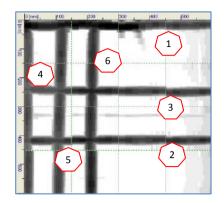


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
2	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
3	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
4	Verticale	18-20	8-10	15-20
5	Verticale	18-20	8-10	15-20
6	Verticale	18-20	8-10	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM10 B

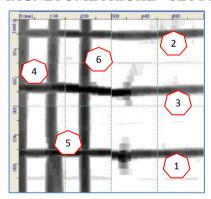


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
2	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
3	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
4	Verticale	18-20	8-10	15-20
5	Verticale	18-20	8-10	15-20
6	Verticale	18-20	8-10	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM11 A



IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	20-25	10-15
2	Orizzontale	6-8	20-25	10-15
3	Orizzontale	6-8	20-25	10-15

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM11 B

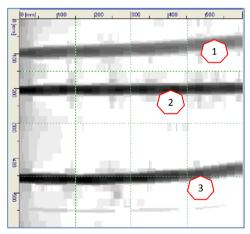


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	15-20	10-15
2	Orizzontale	6-8	20-25	10-15
3	Orizzontale	6-8	20-25	10-15



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 A

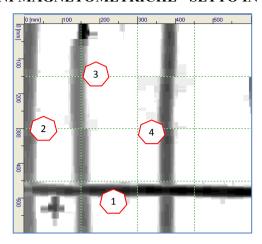
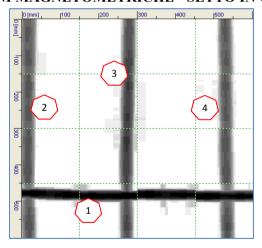


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	-	10-15
2	Verticale	8-10	15-20	15-20
3	Verticale	8-10	15-20	15-20
4	Verticale	8-10	15-20	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	=	5-10
2	Verticale	8-10	25-30	10-15
3	Verticale	8-10	25-30	10-15
4	Verticale	8-10	25-30	10-15



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 C

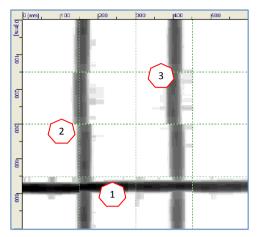


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	-	10-15
2	Verticale	8-10	25	15-20
3	Verticale	8-10	25	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 D

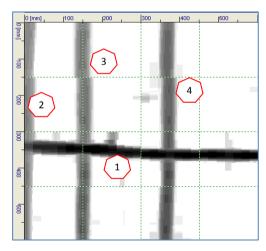


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	=	5-10
2	Verticale	8-10	15-20	15-20
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 E

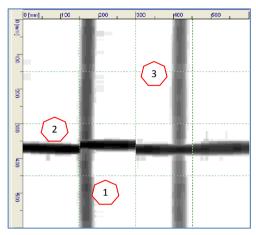


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	=	5-10
2	Verticale	8-10	15-20	15-20
3	Verticale	8-10	15-20	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 F

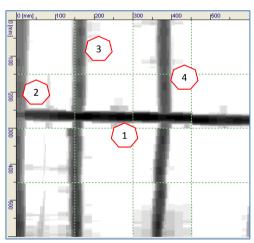


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	=	10-15
2	Verticale	8-10	10-15	15-20
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 G

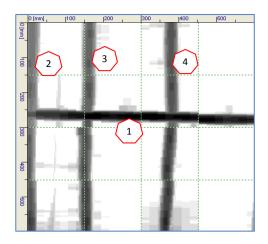
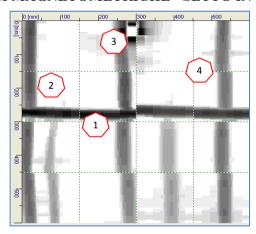


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	-	5-10
2	Verticale	8-10	15-20	10-15
3	Verticale	8-10	15-20	10-15
4	Verticale	8-11	15-20	10-15

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 H



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	-	5-10
2	Verticale	8-10	25-30	15-20
3	Verticale	8-10	25-30	15-20
4	Verticale	8-10	25-30	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 I

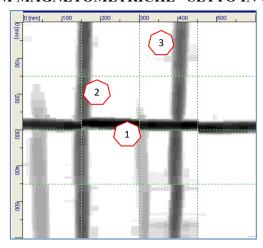
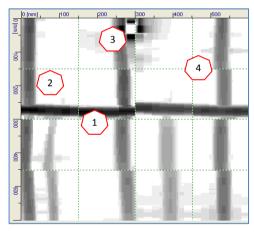


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	=	5-10
2	Verticale	10-12	25-30	15-20
3	Verticale	10-12	25-30	15-20

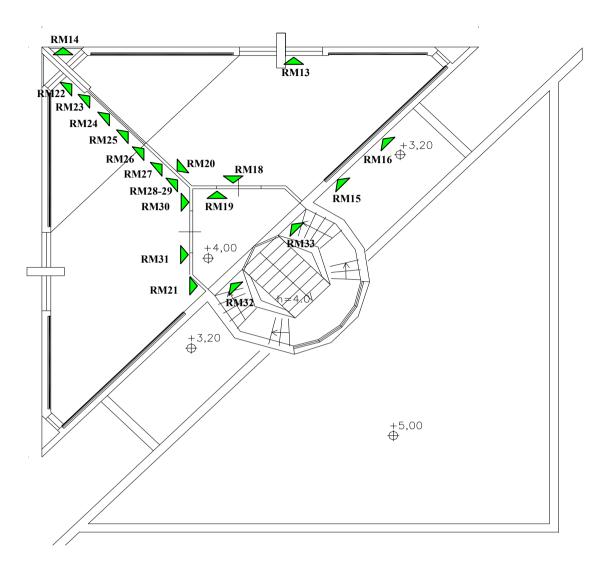
INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM12 H



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	-	5-10
2	Verticale	8-10	25-30	15-20
3	Verticale	8-10	25-30	15-20
4	Verticale	8-10	25-30	15-20



DISLOCAZIONE - INDAGINI MAGNETOMETRICHE



PIANTA - PIANO PRIMO





INDAGINI MAGNETOMETRICHE - PILASTRO IN C.A. - RM13 A

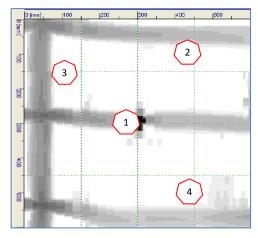


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	25-30	25-30
2	Orizzontale	10-12	25-30	25-30
3	Orizzontale	10-12	25-30	25-30
4	Verticale	26-28	-	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - PILASTRO IN C.A. - RM13 B

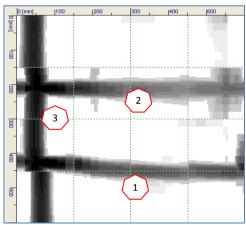


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	20-25	25-30
2	Orizzontale	10-12	20-25	25-30
4	Verticale	28-30	-	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - PILASTRO IN C.A. - RM13 C

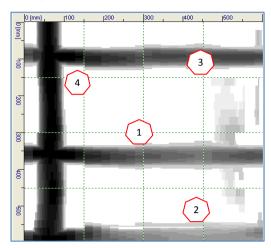


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	20-25	25-30
2	Orizzontale	10-12	20-25	25-30
3	Orizzontale	10-12	20-25	25-30
4	Verticale	28-30	-	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - PILASTRO IN C.A. - RM14 A

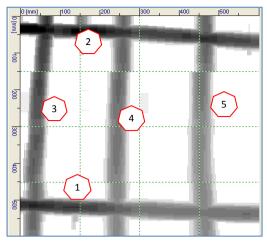


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	45-50	15-20
2	Orizzontale	8-10	45-50	15-20
3	Verticale	8-10	15-20	30-35
4	Verticale	8-10	15-20	30-35
5	Verticale	8-10	15-20	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - PILASTRO IN C.A. - RM14 B

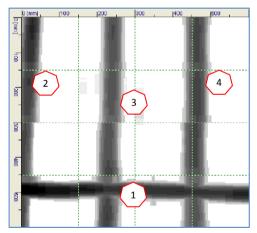


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	45-50	30-35
2	Verticale	8-10	15-20	35-40
3	Verticale	8-10	15-20	35-40
4	Verticale	8-10	15-20	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. -RM15A

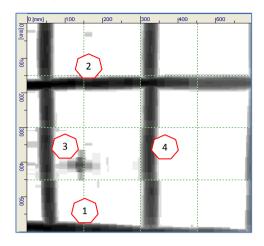
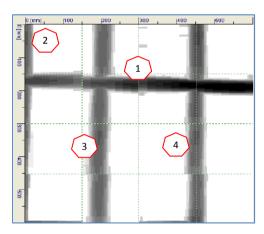


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	15-20
2	Orizzontale	6-8	35-40	15-20
3	Verticale	8-10	20-25	20-25
4	Verticale	8-10	2025	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	20-25
2	Verticale	8-10	20-25	25-30
3	Verticale	8-10	20-25	25-30
4	Verticale	8-10	20-25	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 C

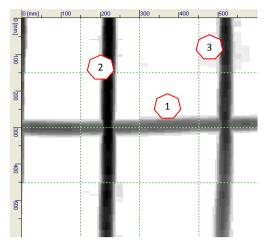


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	15-20
2	Verticale	10-12	35-40	20-25
3	Verticale	10-12	25-30	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 D

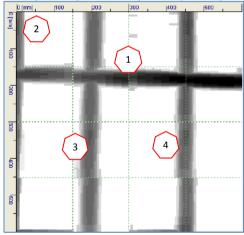


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	20-25
2	Verticale	8-10	20-25	25-30
3	Verticale	8-10	20-25	25-30
4	Verticale	8-10	20-25	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 E

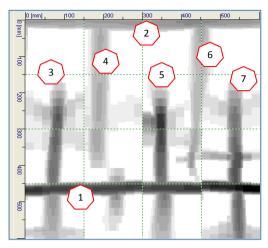


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	40-45	10-15
2	Orizzontale	10-12	40-45	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	20-25
4	Verticale	8-10	20-25	20-25
5	Verticale	8-10	20-25	20-25
6	Verticale	8-10	20-25	20-25
7	Verticale	8-10	20-25	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 F

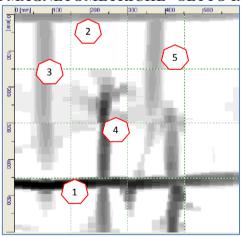


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	40-45	15-20
2	Orizzontale	8-10	40-45	15-20
3	Verticale	10-12	25-30	25-30
4	Verticale	10-12	25-30	25-30
5	Verticale	10-12	25-30	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 G

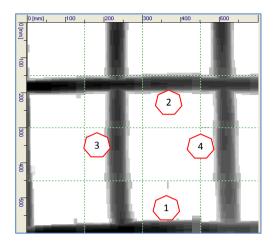


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	25-30
2	Orizzontale	6-8	40-45	25-30
3	Verticale	8-10	20-25	30-35
4	Verticale	8-10	20-25	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 H

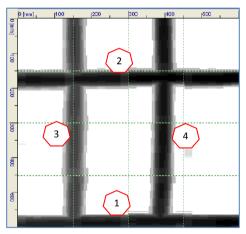


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	30-35
2	Orizzontale	6-8	40-45	30-35
3	Verticale	8-10	20-25	35-40
4	Verticale	8-10	20-25	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 I

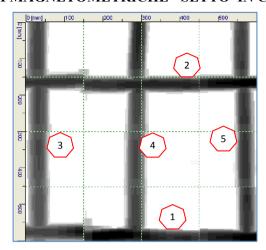


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	20-25
2	Orizzontale	6-8	40-45	20-25
3	Verticale	8-10	25-30	25-30
4	Verticale	8-10	25-30	25-30
5	Verticale	8-10	25-30	25-30

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 L

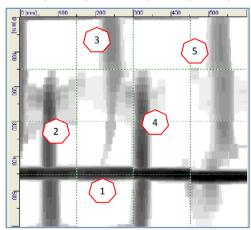


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	15-20
2	Orizzontale	6-8	40-45	15-20
3	Verticale	8-10	20-25	25-30
4	Verticale	8-10	20-25	25-30
5	Verticale	8-10	20-25	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 M

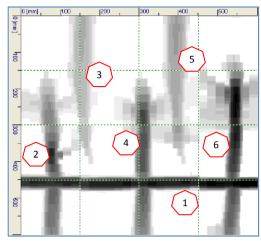


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
2	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	25-30
4	Verticale	8-10	20-25	25-30
5	Verticale	8-10	20-25	25-30
6	Verticale	8-10	20-25	25-30

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 N

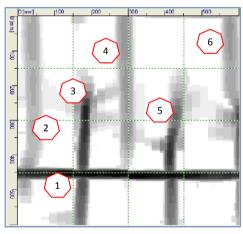


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
2	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20
5	Verticale	8-10	20-25	15-20
6	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 O

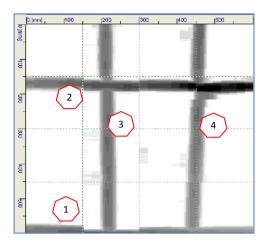
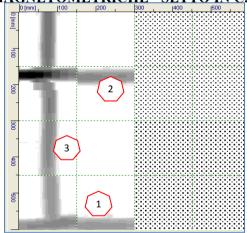


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
2	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 P



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
2	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 Q

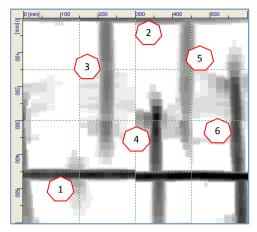


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
2	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	20-25
4	Verticale	8-10	20-25	20-25
5	Verticale	8-10	20-25	20-25
6	Verticale	8-10	20-25	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM15 R

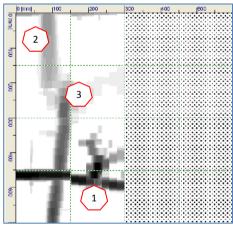


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	10-15
2	Verticale	8-10	20-25	15-20
3	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 A

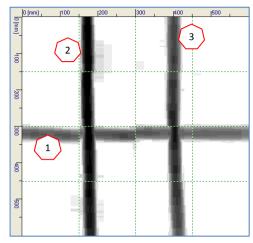


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	15-20
2	Verticale	8-10	20-25	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	10-15

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 B

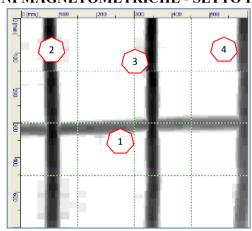


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	15-20
2	Verticale	12-14	20-25	10-15
3	Verticale	12-14	20-25	10-15
4	Verticale	12-14	20-25	10-15



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 C

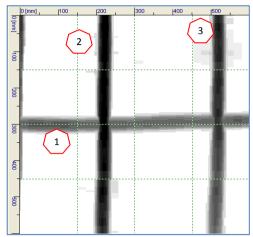


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	20-25
2	Verticale	10-12	25-30	15-20
3	Verticale	10-12	25-30	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 D

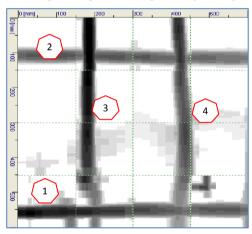


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	20-25
2	Orizzontale	6-8	40-45	20-25
3	Verticale	8-10	20-25	10-15
4	Verticale	8-10	20-25	10-15



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 E

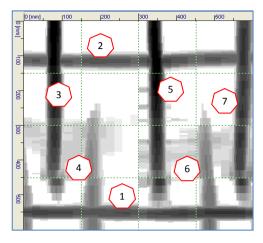
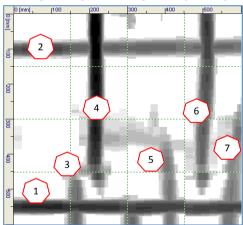


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	25-30
2	Orizzontale	6-8	40-45	25-30
3	Verticale	10-12	20-25	20-25
4	Verticale	10-12	20-25	20-25
5	Verticale	10-12	20-25	20-25
6	Verticale	10-12	20-25	20-25
7	Verticale	10-12	20-25	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 F



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	25-30
2	Orizzontale	6-8	40-45	25-30
3	Verticale	10-12	20-25	20-25
4	Verticale	10-12	20-25	20-25
5	Verticale	10-12	20-25	20-25
6	Verticale	10-12	20-25	20-25
7	Verticale	10-12	20-25	20-25



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 G

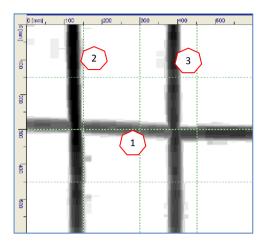


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	20-25
2	Verticale	10-12	20-25	15-20
3	Verticale	10-12	20-25	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 H

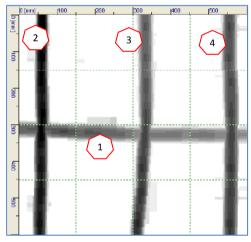


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	20-25
2	Verticale	8-10	25-30	10-15
3	Verticale	8-10	25-30	10-15
4	Verticale	8-10	25-30	10-15



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 I

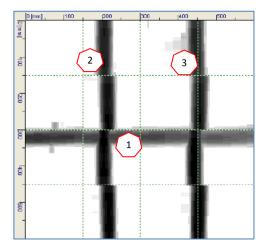


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	35-40	25-30
2	Verticale	8-10	20-25	20-25
3	Verticale	8-10	20-25	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 L

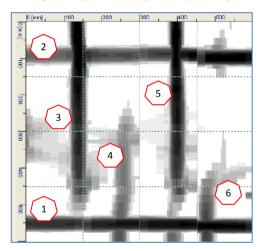


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	40-45	10-15
2	Orizzontale	8-10	40-45	10-15
3	Verticale	10-12	20-25	15-20
4	Verticale	10-12	20-25	15-20
5	Verticale	10-12	20-25	15-20
6	Verticale	10-12	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 M

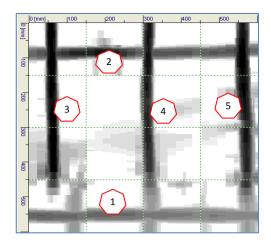


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	15-20
2	Orizzontale	6-8	40-45	15-20
3	Verticale	8-10	20-25	10-15
4	Verticale	8-10	20-25	10-15
5	Verticale	8-10	20-25	10-15

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 N

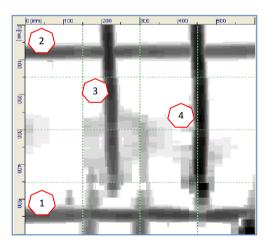


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	40-45	20-25
2	Orizzontale	6-8	40-45	20-25
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 O

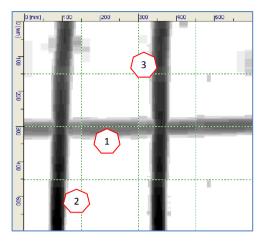


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	30-35	30-35
3	Verticale	8-10	20-25	25-30
4	Verticale	8-10	20-25	25-30

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 P

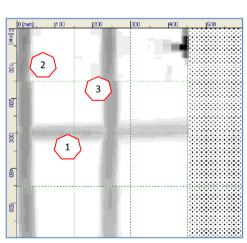


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	30-35	35-40
2	Verticale	8-10	25-30	25-30
3	Verticale	8-10	25-30	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 Q

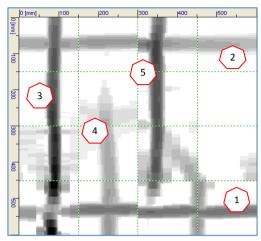


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	45-50	20-25
2	Orizzontale	6-8	45-50	20-25
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20
5	Verticale	8-10	20-25	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM16 R

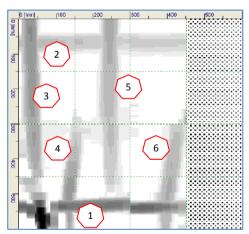


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	45-50	40-45
2	Orizzontale	6-8	45-50	40-45
3	Verticale	8-10	20-25	35-40
4	Verticale	8-11	20-25	35-40
5	Verticale	8-10	20-25	35-40
6	Verticale	8-10	20-25	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 A

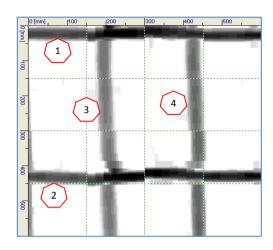
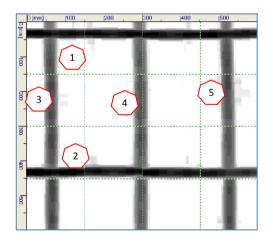


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	40	5-10
2	Orizzontale	8-10	40	5-10
3	Verticale	8-10	25	15-20
4	Verticale	8-10	25	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM25 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	40	5-10
2	Orizzontale	8-10	40	5-10
3	Verticale	8-10	20-25	15-20
4	Verticale	8-10	20-25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 C

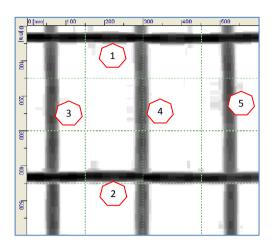
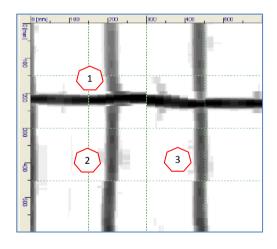


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	40	15-20
2	Orizzontale	10-12	40	15-20
3	Verticale	10-12	20-25	20-25
4	Verticale	10-12	20-25	20-25
5	Verticale	10-12	20-25	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 D



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	35	5-10
2	Verticale	8-10	20-25	10-15
3	Verticale	8-10	20-25	10-15



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM25 E

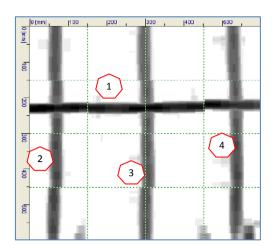
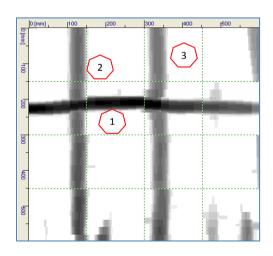


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	35	5-10
2	Verticale	10-12	20-25	10-15
3	Verticale	10-12	20-25	10-15
4	Verticale	10-12	20-25	10-15

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM25 F



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	35	10-15
2	Verticale	10-12	20	20-25
3	Verticale	10-12	20	20-25



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 G

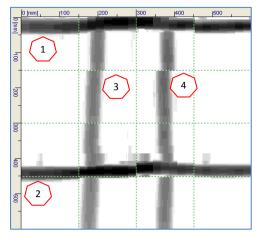


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	40	10-15
2	Orizzontale	8-10	40	10-15
3	Verticale	8-10	15	20-25
4	Verticale	8-10	15	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 H

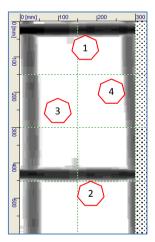


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	40	10-15
2	Orizzontale	8-10	40	10-15
3	Verticale	6-8	25	15-20
4	Verticale	6-8	25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 I

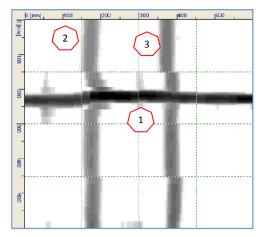
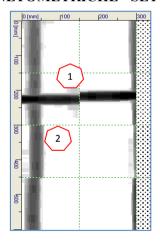


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	35	5-10
2	Verticale	10-12	20	20-25
3	Verticale	10-12	20	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM17 L



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	35	10-15
2	Verticale	10-12	25	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM18 A

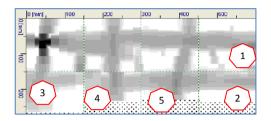
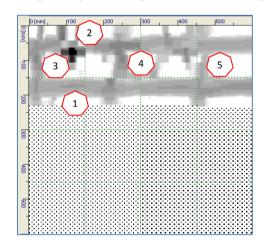


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	15-20	10	40-45
2	Orizzontale	15-20	10	40-45
3	Verticale	6-8	15	30-35
4	Verticale	6-8	15	30-35
5	Verticale	6-8	15	30-35

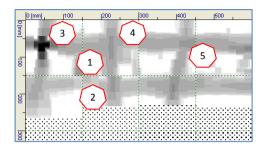
INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM18 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	15-20	10	35-40
2	Orizzontale	15-20	10	35-40
3	Verticale	6-8	15	35-40
4	Verticale	6-8	15	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM18 C



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	15-20	10	35-40
2	Orizzontale	15-20	10	35-40
3	Verticale	6-8	15	40
4	Verticale	6-8	15	40
5	Verticale	6-8	15	40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM19 A

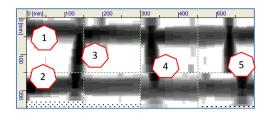
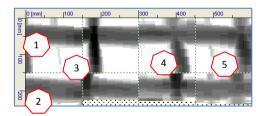


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	26-28	15	25-30
2	Orizzontale	26-28	15	25-30
3	Verticale	6-8	15	15-20
4	Verticale	6-8	15	15-20
5	Verticale	6-8	15	15-20

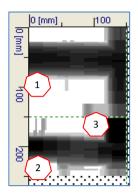
INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM19 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	26-28	15	30-35
2	Orizzontale	26-28	15	30-35
3	Verticale	6-8	15	15-20
4	Verticale	6-8	15	15-20



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM19 C



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	26-28	15	30-35
2	Orizzontale	26-28	15	30-35
3	Verticale	6-8	15	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 A

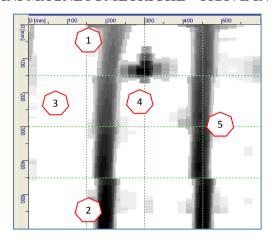
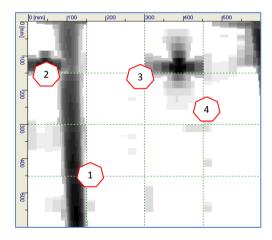


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	=	=	-
2	Verticale	10-12	25	35-40
3	Verticale	10-12	25	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	8-12	45	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 C

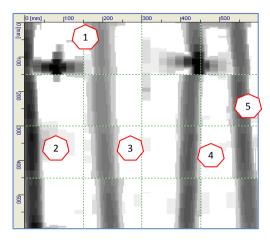


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	6-8	15-25	40-45
3	Verticale	6-8	15-25	40-45
4	Verticale	6-8	15-25	40-45
5	Verticale	6-8	15-25	40-45

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 D

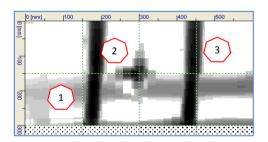


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	=	50-55
2	Verticale	8-10	25	20-25
3	Verticale	8-10	25	20-25



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 E

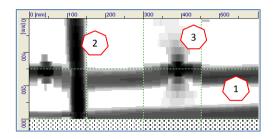
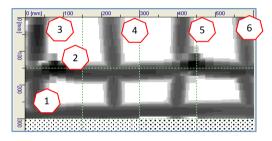


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	10	40-45
2	Verticale	8-10	25	20-25
3	Verticale	8-10	25	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 F



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	10	35-40
2	Orizzontale	6-8	10	35-40
3	Verticale	6-8	10-15	35-40
4	Verticale	6-8	10-15	35-40
5	Verticale	6-8	10-15	35-40
6	Verticale	6-8	10-15	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 G

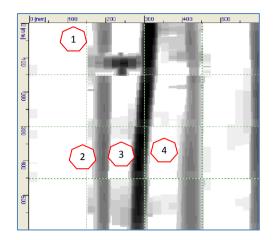
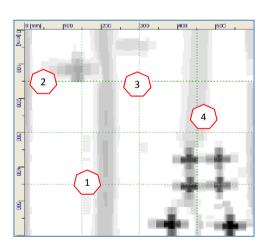


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	6-8	10-15	20-25
3	Verticale	6-8	10-15	20-25
4	Verticale	6-8	10-15	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 H



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	=	-
2	Verticale	6-8	25	40-45



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 I

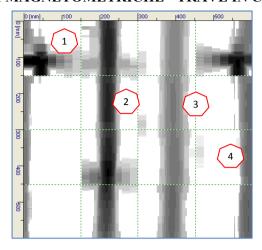


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	6-8	15-20	35-40
3	Verticale	6-8	15-20	35-40
4	Verticale	6-8	15-20	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 L

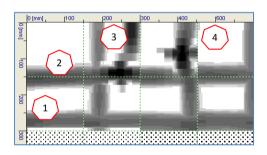


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	10	50-55
2	Orizzontale	10-12	10	50-55
3	Verticale	6-8	20	35-40
4	Verticale	6-8	20	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 M

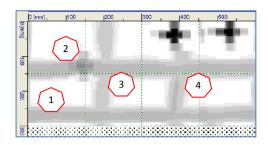


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	10	45-50
2	Orizzontale	10-12	10	45-50
3	Verticale	6-8	15	40-45
4	Verticale	6-8	15	40-45

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM20 N

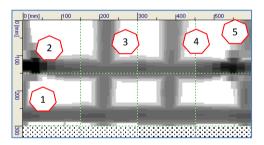


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	10	45-50
2	Orizzontale	10-12	10	45-50
3	Verticale	6-8	15-20	40-45
4	Verticale	6-8	15-20	40-45
5	Verticale	6-8	15-20	40-45



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 A

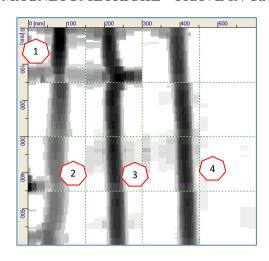
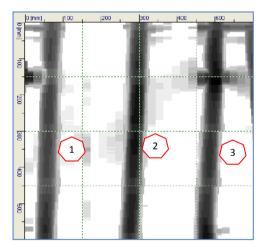


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	6-8	10-15	25-30
3	Verticale	6-8	10-15	25-30
4	Verticale	6-8	10-15	25-30

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	15-20	35-40
2	Verticale	6-8	15-20	35-40
3	Verticale	6-8	15-20	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 C

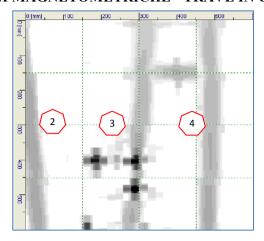
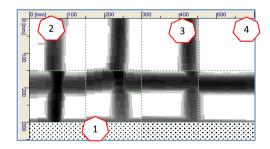


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	20-25	35-40
2	Verticale	6-8	20-25	35-40
3	Verticale	6-8	20-25	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 D



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	24-26	-	35-40
2	Verticale	6-8	15-20	25-30
3	Verticale	6-8	15-20	25-30
4	Verticale	6-8	15-20	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 E

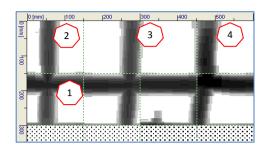
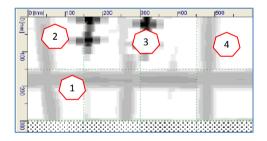


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	24-26	-	30-35
2	Verticale	6-8	20-25	30-35
3	Verticale	6-8	20-25	30-35
4	Verticale	6-8	20-25	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 F



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	24-26	10	30-35
2	Verticale	6-8	20-25	35-40
3	Verticale	6-8	20-25	35-40
4	Verticale	6-8	20-25	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 G

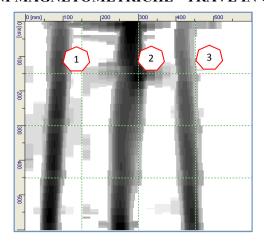
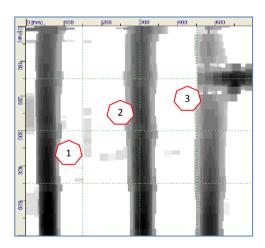


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	10-15	35-40
2	Verticale	6-8	10-15	35-40
3	Verticale	6-8	10-15	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 H



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	15-20	
2	Verticale	6-8	15-20	
3	Verticale	6-8	15-20	



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 I

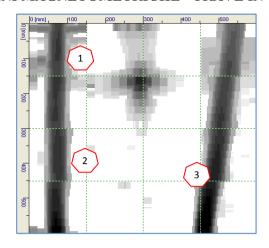
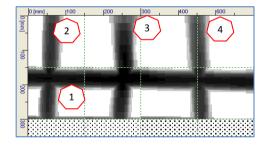


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	=	-	-
2	Verticale	6-8	35	40-45
3	Verticale	6-8	35	40-45

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 L



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	24-26	10	35-40
2	Verticale	6-8	20	30-35
3	Verticale	6-8	20	30-35
4	Verticale	6-8	20	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 M

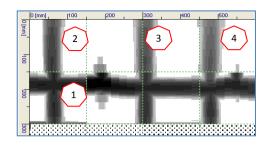
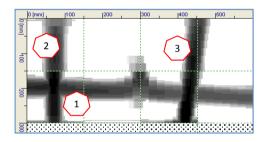


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	24-26	10	35-40
2	Verticale	6-8	10-15	30-35
3	Verticale	6-8	10-15	30-35
4	Verticale	6-8	10-15	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 N



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	24-26	10	40-45
2	Verticale	6-8	35	35-40
3	Verticale	6-8	35	35-40



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 O

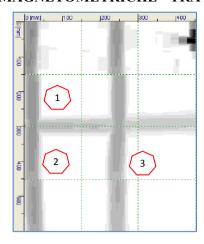
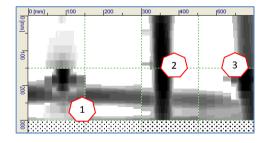


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	10-12	20	20-25
3	Verticale	10-12	20	20-25

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - TRAVE IN C.A. - RM21 P



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	-	25-30
2	Verticale	10-12	20	30-35
3	Verticale	10-12	20	30-35
4	Verticale	10-12	20	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM22 A

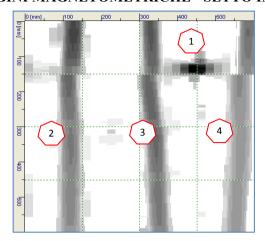
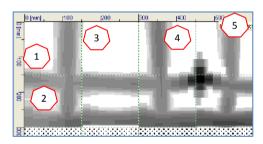


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	=	-
2	Verticale	6-8	20-25	35-40
3	Verticale	6-8	20-25	35-40
4	Verticale	6-8	20-25	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM22 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	8-10	10	50-55
2	Orizzontale	8-10	10	50-55
3	Verticale	6-8	15-20	40-45
4	Verticale	6-8	15-20	40-45
5	Verticale	6-8	15-20	40-45



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM23 A

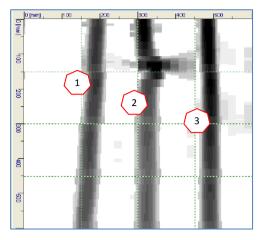
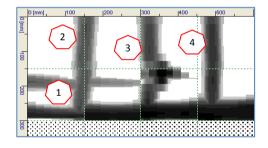


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	15-20	30-35
2	Verticale	6-8	15-20	30-35
3	Verticale	6-8	15-20	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM23 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	18-20	-	35-40
2	Verticale	6-8	15-20	30-35
3	Verticale	6-8	15-20	30-35
4	Verticale	6-8	15-20	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM24 A

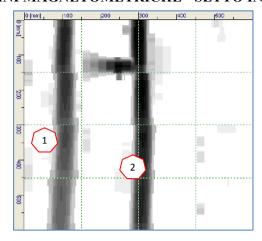
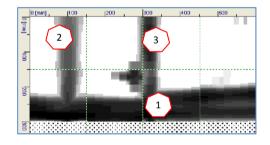


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	20	30-35
2	Verticale	6-8	20	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM24 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	36	-	40-45
2	Verticale	6-8	20	30-35
3	Verticale	6-8	20	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM25 A

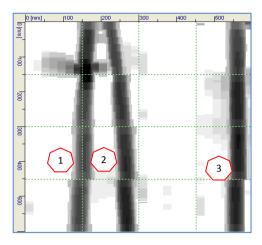
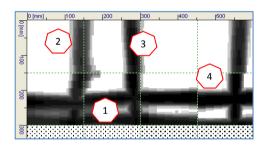


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	25-30	30-35
2	Verticale	6-8	25-30	30-35
3	Verticale	6-8	25-30	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM25 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	10-12	10	25-30
2	Verticale	6-8	15-25	30-35
3	Verticale	6-8	15-25	30-35
4	Verticale	6-8	15-25	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM26 A

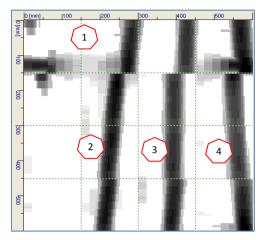
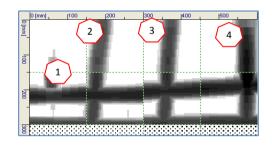


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	=	=
3	Verticale	6-8	15	30-35
4	Verticale	6-8	15	30-35
5	Verticale	6-8	15	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM26 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	25-30	10	30-35
2	Verticale	6-8	20	25-30
3	Verticale	6-8	20	25-30
4	Verticale	6-8	20	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM27 A

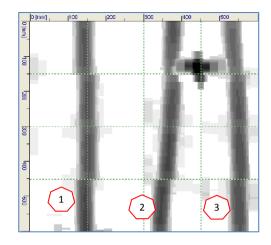
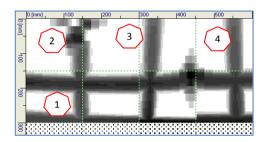


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	15-20	30-35
2	Verticale	6-8	15-20	30-35
3	Verticale	6-8	15-20	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM27 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	20-25	10	32
2	Verticale	6-8	15-20	25-35
3	Verticale	6-8	15-20	25-30
4	Verticale	6-8	15-20	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM28 A

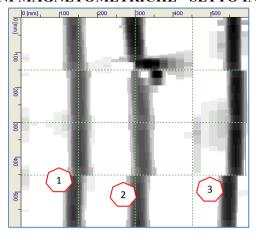
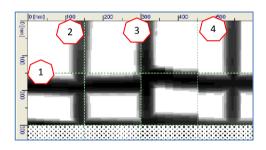


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	6-8	15-20	30-35
2	Verticale	6-8	15-20	30-35
3	Verticale	6-8	15-20	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM28 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	28-30	10	30-35
2	Verticale	6-8	15-20	25-30
3	Verticale	6-8	15-20	25-30
4	Verticale	6-8	15-20	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM29 A

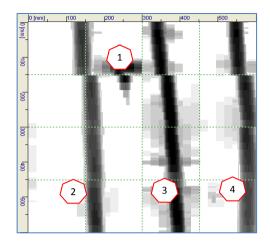
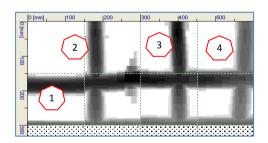


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	-	-	-
2	Verticale	6-8	20	15-20
3	Verticale	6-8	20	15-20
4	Verticale	6-8	20	15-20

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM29 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	20-25	10	30-35
2	Verticale	6-8	15-20	25-30
3	Verticale	6-8	15-20	25-30
4	Verticale	6-8	15-20	25-30



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM30 A

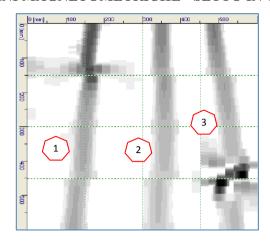
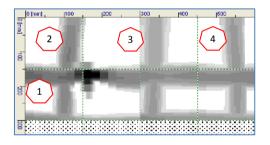


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	8-10	15-20	35-40
2	Verticale	8-10	15-20	35-40
3	Verticale	8-10	15-20	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM30 B



Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	20-22	10	45-50
2	Verticale	6-8	15-20	40-45
3	Verticale	6-8	15-20	40-45
4	Verticale	6-8	15-20	40-45



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM31 A

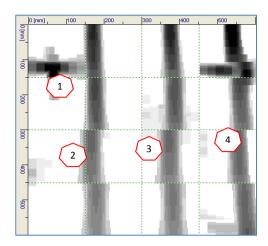


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	=	=	=
2	Verticale	6-8	20-25	35-40
3	Verticale	6-8	20-25	35-40
4	Verticale	6-8	20-25	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM31 B

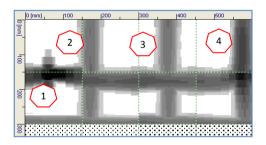


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	28-30	10	45-50
2	Verticale	6-8	20	40-45
3	Verticale	6-8	20	40-45
4	Verticale	6-8	20	40-45



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM32 A

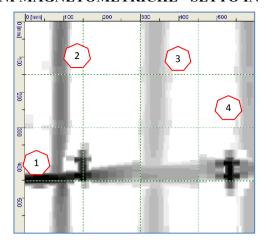


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	18-20	45	35-40
2	Verticale	8-10	25	50-55
3	Verticale	8-10	25	50-55
4	Verticale	8-10	25	50-55

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM32 B

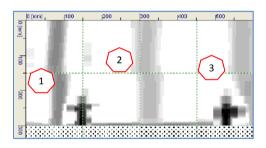


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	8-10	25	45-50
2	Verticale	8-10	25	45-50
3	Verticale	8-10	25	45-50



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM33 A

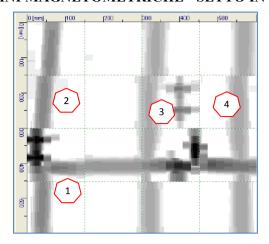


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	45	25-30
2	Verticale	8-10	25	30-35
3	Verticale	8-10	25	30-35
4	Verticale	8-10	25	30-35

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM33 B

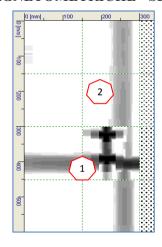


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	45	25-30
2	Verticale	8-10	25	30-35



INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM33 C

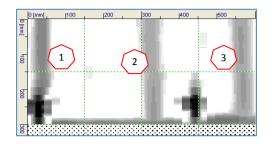


IMMAGINE SCANNER

Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Verticale	8-10	25-30	35-40
2	Verticale	8-10	25-30	35-40
3	Verticale	8-10	25-30	35-40

INDAGINI MAGNETOMETRICHE - SETTO IN C.A. - RM33 D

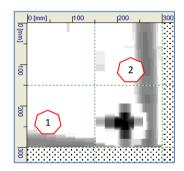


IMMAGINE SCANNER

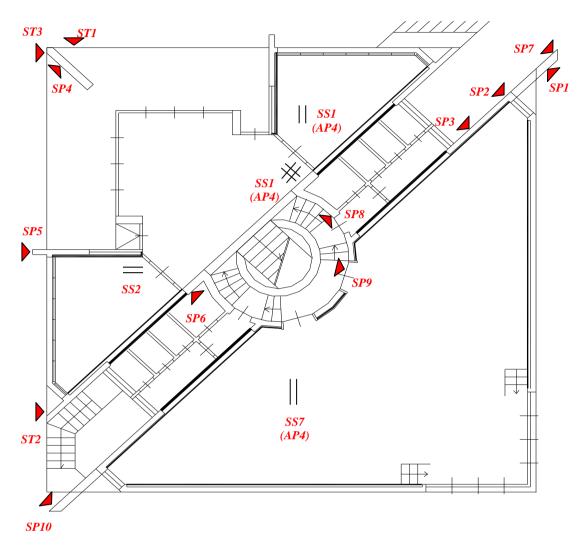
Barra n°	Direzione	Stima diametro [mm]	Passo [cm]	Copriferro [mm]
1	Orizzontale	6-8	45	25-30
2	Verticale	8-10	25	25-30



2.3 SAGGI



DISLOCAZIONE - SAGGI STRUTTURALI

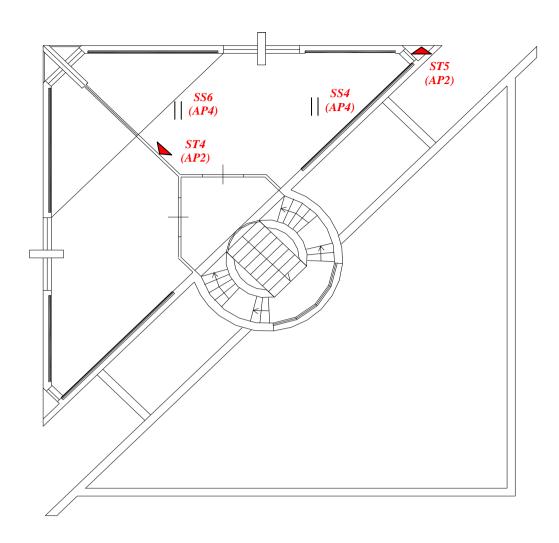


PIANTA - PIANO TERRA





DISLOCAZIONE - SAGGI STRUTTURALI

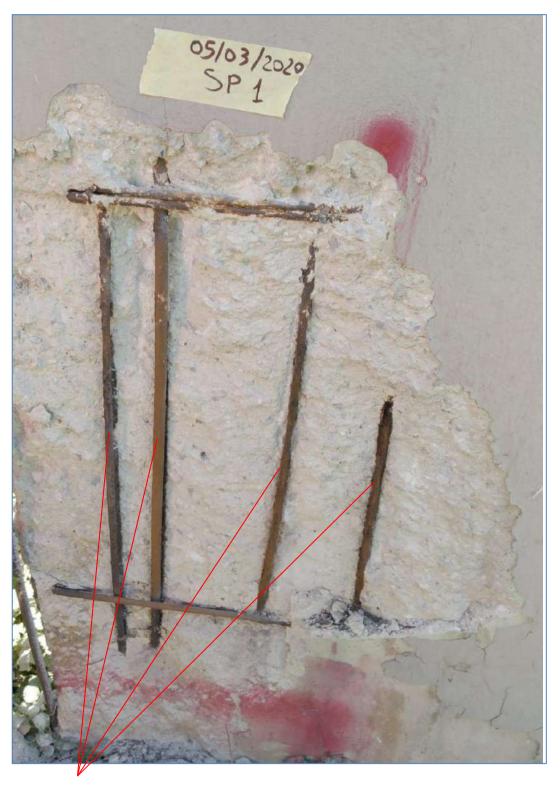


PIANTA - PIANO PRIMO

SIMBOLOGIA
SP n = Saggio per il rilievo diretto delle armature su pilastri/setti
ST n = Saggio per il rilievo diretto delle armature su travi
SS n = Saggio per il rilievo diretto delle armature su solai



SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -SP1



4 Φ12 mm lisci



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. - SP2



Ф8 mm lisci



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. - SP3



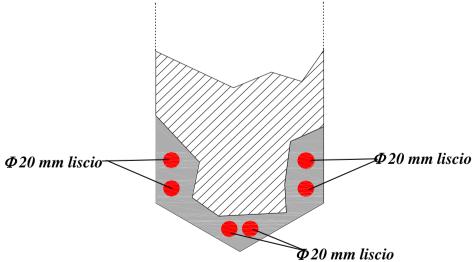


Ф8 mm lisci



SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -SP4





Schema grafico - Pianta



SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -SP5



Schema grafico - Pianta



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. - SP6





INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. - SP7



Ф8 mm lisci



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. - SP8







INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -SP9

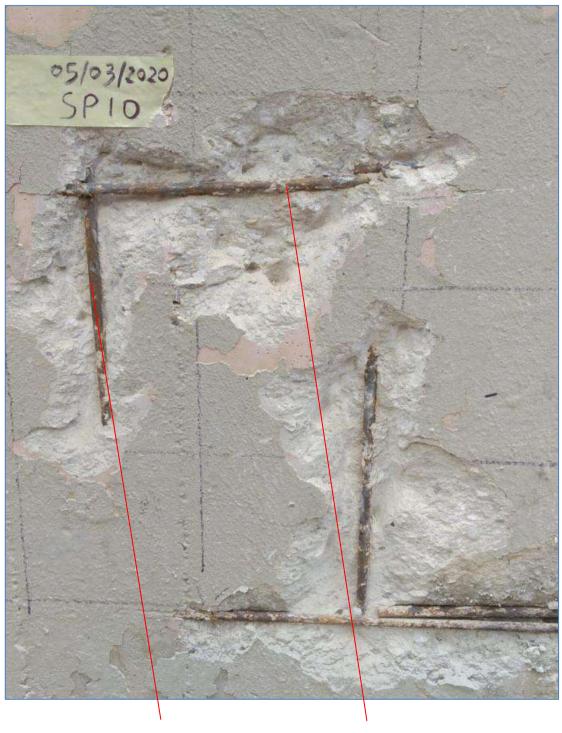


4 Φ8 mm lisci

4 Φ10 mm lisci



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -SP10





Ф10 mm lisci



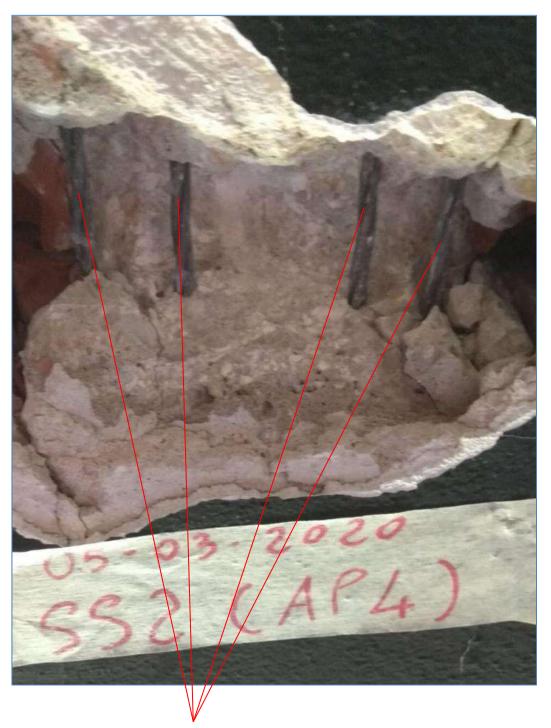
INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SOLAIO IN C.A. -SS1



N. 4 Trefoli a 2 fili Singolo filo = Φ 2 mm



SAGGI STRUTTURALI - SOLAIO IN C.A. -SS2



N. 4 Trefoli a 2 fili Singolo filo = Φ 2 mm



SAGGI STRUTTURALI - SOLAIO IN C.A. -SS3



Ф18 mm lisci



SAGGI STRUTTURALI - SOLAIO IN C.A. -SS4



N. 4 Trefoli a 2 fili Singolo filo = Φ 2 mm



SAGGI STRUTTURALI - SOLAIO IN C.A. -SS5



N. 4 Trefoli a 2 fili Singolo filo = Φ 2 mm



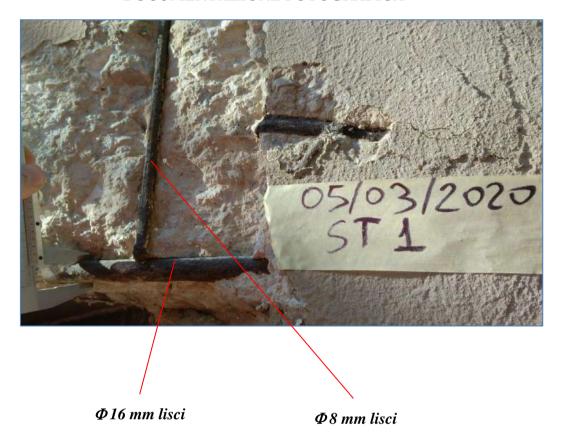
SAGGI STRUTTURALI - SOLAIO IN C.A. -SS6



N. 4 Trefoli a 2 fili Singolo filo = Φ 2 mm

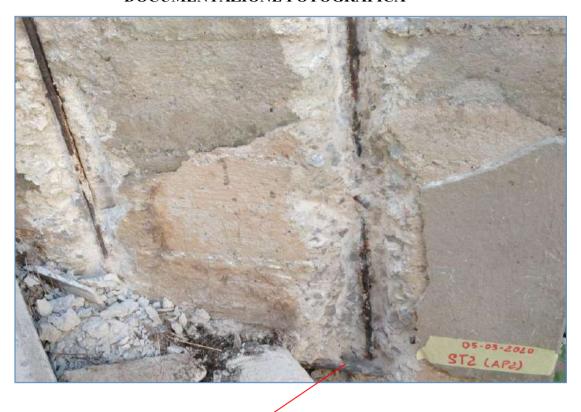


INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. - ST1





SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -SP2



Φ28 mm lisci



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - TRAVE IN C.A. -ST3



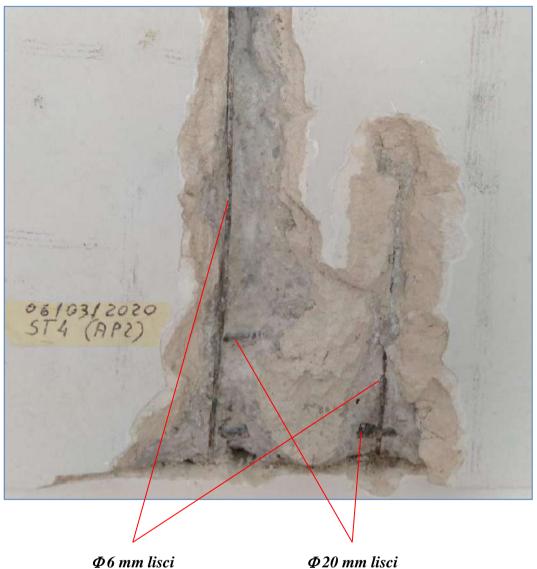


Ф16 mm lisci

Ф8 mm lisci



INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -ST4



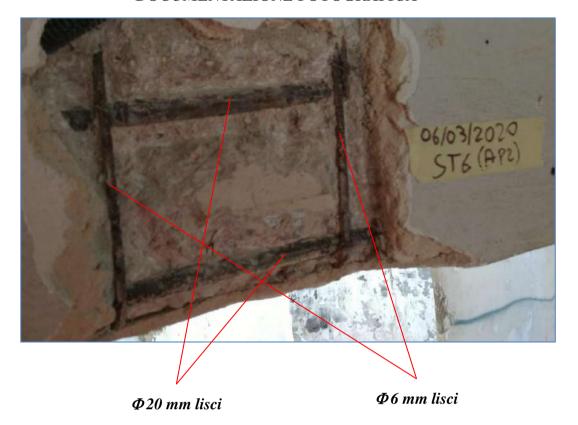


INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -ST5





INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE SAGGI STRUTTURALI - SETTO IN C.A. -ST6

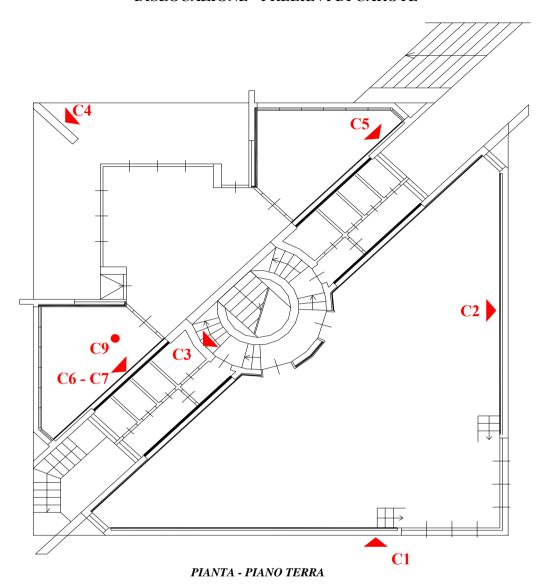




2.4 PROVE DI CARBONATAZIONE



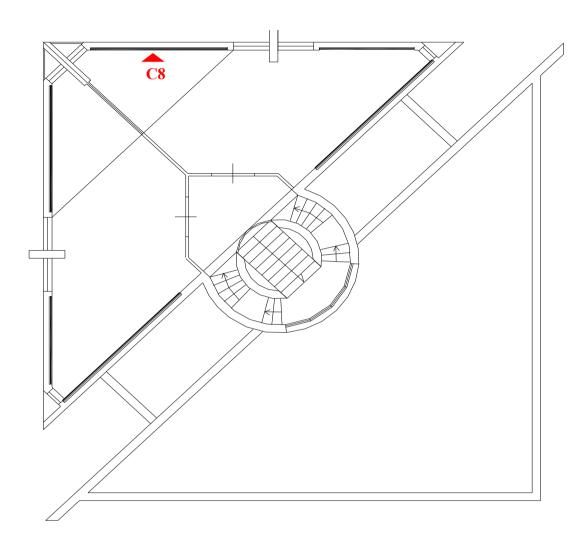
DISLOCAZIONE - PRELIEVI DI CAROTE







DISLOCAZIONE - PRELIEVI CAROTE



PIANTA - PIANO PRIMO





INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE ${\bf C1-SETTO~QUOTA~0,00~m}$

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -				
C1		Estremo di	rno	$d_K =$	46	mm
C1		entrata	Esterno	d _{Kmax} =	46	mm
C1		Estremo di entrata	Interno	$d_K =$	45	mm
			Inte	d _{Kmax} =	45	mm

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA





C2 - SETTO QUOTA 0,00 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -				•
C2		Estremo di	rno	$d_K =$	63	mm
C2		entrata	Esterno	$d_{Kmax} =$	63	mm
C2		Estremo di entrata	Interno	$d_K =$	69	mm
C2			Inte	d _{Kmax} =	69	mm







INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE C3 - SETTO VANO SCALE QUOTA 0,00 +1,3

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -					
C3	and and the second	Estremo di	erno	$d_K =$	31	mm	
		entrata	Este	d _{Kmax} =	31	mm	

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA



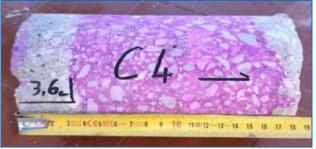


C4 - SETTO QUOTA +1,3 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -					
C4	and and Andreas	Estremo di	e :	$u_{K}=$	36	mm	
		entrata	Est	d _{Kmax} =	36	mm	







INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE C5 - SETTO QUOTA 0,00 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -				
C5		Estremo di	d _K =		52	mm
	Z	entrata	Esterno	d _{Kmax} =	52	mm
C5		Estremo di	Interno	$d_K =$	39	mm
		entrata	Inte	d _{Kmax} =	39	mm

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA





C5 - SETTO QUOTA 0,00 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -				
C6		Estremo di	$d_K =$	48	mm	
		entrata s	d _{Kmax} =	48	mm	







INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE C7 - SETTO QUOTA -1,00 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -				
C7		Estremo di entrata	Esterno	$d_K =$	48	mm
	7			d _{Kmax} =	48	mm
C7			$\frac{\mathrm{d_{K}}=}{\mathrm{d_{Kmax}}}$	$d_K =$	35	mm
		entrata	Inte	d _{Kmax} =	35	mm

DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA



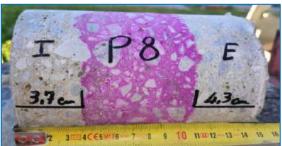


C8 - SETTO QUOTA + 4,0 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Allineamento del carotaggio: -				
C8		Estremo di entrata		$d_K =$	43	mm
			-	d _{Kmax} =	43	mm
C8		Estremo di	Estremo di entrata $-\frac{d_K =}{d_{Kmax}} =$	37	mm	
		entrata		d _{Kmax} =	37	mm







INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE C9 - PLATEA FONDAZIONE QUOTA -1,5 m

MISURA DELLA PROFONDITÀ DI CARBONATAZIONE

Contrassegno prelievo	Tipologia di carbonatazione: a	Alline	Allineamento del carotaggio: -						
CO	Walland & Walland	Estremo di		$d_K =$	0	mm			
C9		entrata	-	d _{Kmax} =	0	mm			







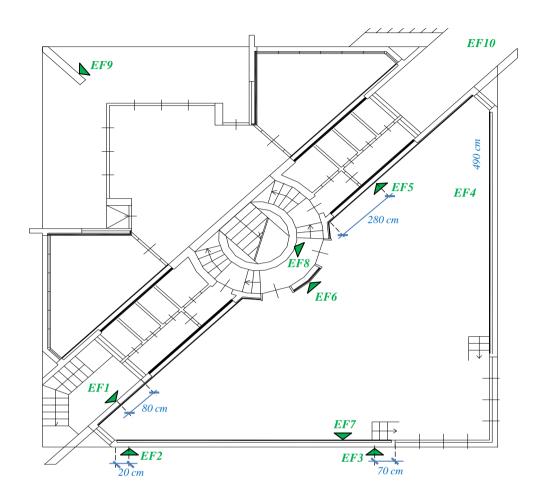
2.5 INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE

Dislocazione e Indagini su fondazioni pag.145 Dislocazioni e Indagini su solai





DISLOCAZIONE - INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE



PIANTA - PIANO TERRA

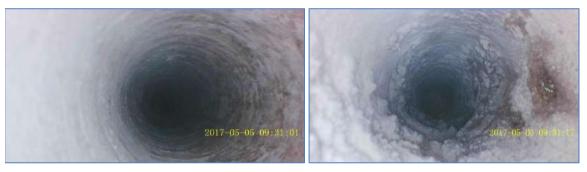




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF1

STRA	TIGRA	AFIA	DIREZIONE: VERTICALE				
ф [mm]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF1-A EF1-B		0,40	0,40	Calcestruzzo
20	1,00			1	0,50	0,10	Terreno

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI



EF1 - A EF1 - B

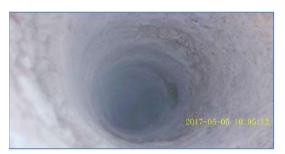




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF2

STRA	TIGR/	AFIA		DIREZIONE: VERTICALE				
ф [тт]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici		Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
				Π		0,08	0,08	Pavimentazione + Massetto
			EF2-A					Calcestruzzo*
				Ш				
			EF2-B	Ш		0,23	0,15	
20		******		Ш	1	0,30	0,07	Terreno
20	1,00				1			* L'allargamento della fondazione rispetto al muro perimetrale è pari a 40 cm (misura indagata con perfori)

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI





EF2 - A EF2 - B

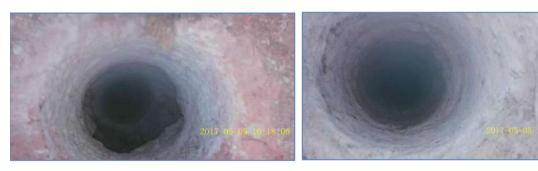




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF3

STRA	TIGR/	AFIA		DIREZIONE: VERTICALE				
ф [mm]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici		Cass.	Prof. [<i>m</i>]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF3-A	П		0,08	0,08	Pavimentazione + Massetto
			EF3-B			0,23	0,15	Calcestruzzo*
20				Ш	1	0,30	0,07	Terreno
20	1,00				1			* L'allargamento della fondazione rispetto al muro perimetrale è pari a 40 cm (misura indagata con perfori)

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI



EF3 - A EF3 - B





INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF4

STRA'	TIGR/	AFIA			DIREZIONE: VERTICALE			
ф [mm]	I metri I LITOLOGIA I I I Cass. I I						Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF4-A			0,30	0,30	Calcestruzzo*
20		*****	EF4-B		1	0,40	0,10	* Sono stati eseguiti perfori fino a
	1,00							150 cm di distanza dal muro perimetrale (lato interno) dove si riscontra la stessa stratigrafia. Esternamente non si rileva allargamento della fondazione.

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI



EF4 - A EF4 - B

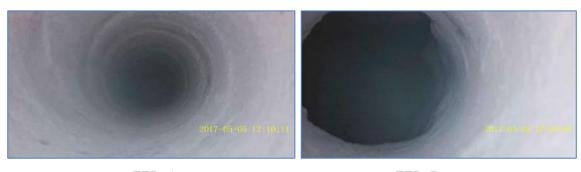




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF5

STRA	TIGR/	AFIA	DIREZIONE: VERTICALE				
ф [mm]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF5-A		0,30	0,30	Calcestruzzo*
20	Ī	******	EF5-B	1	0,40	0,10	Terreno
20	1,00			1			* Sono stati eseguiti perfori dove si riscontra la stessa stratigrafia (platea di fondazione).

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI



EF5 - A EF5 - B





INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF6

STRA	TIGR/	AFIA	DIREZIONE: VERTICALE				
ф [mm]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF4-A		0,30	0,30	Calcestruzzo*
20		******	EF4-B	1	0,40	0,10	Terreno * Sono stati eseguiti perfori fino a 160 cm di distanza dal muro dove si riscontra la stessa stratigrafia
	1,00						(platea di fondazione).

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI



EF6 - A EF6 - B





INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF7

<u>STRA</u>	TIGR.	AFIA	DIREZIONE: VERTICALE				
ф [тт]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF7-A		0,30	0,30	Calcestruzzo*
20			EF7-B	1	0,40	H 1	Terreno
	1,00						

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI





EF7 - A EF7 - B

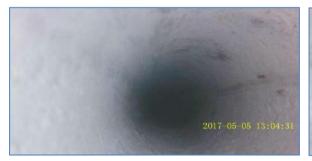




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF8

<u>STRA</u>	TIGR/	AFIA		<u>DIREZIONE: SUB-</u> <u>VERTICALE</u>			
ф [тт]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [<i>m</i>]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
20			EF8-A	1	0,60	0,60	Calcestruzzo
	1,00	******	EF8-B		0,70	0,10	Terreno

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI





EF8 - A EF8 - B





INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF9

STRA	TIGR/	AFIA			DIREZIONE: SUB- VERTICALE		
ф [mm]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
20	1,00		EF9-A EF9-B	1	1,50 1,60	1,50 0,10	Terreno

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI





EF9 - A EF9 - B



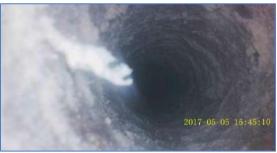


INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE IN FONDAZIONE - EF10

STRA	TIGR/	AFIA	DIREZIONE: SUB- VERTICALE				
ф [mm]	metri	LITOLOGIA	Scatti endoscopici	Cass.	Prof. [m]	Spess. [m]	DESCRIZIONE
			EF10-A		0,40	0,40	Calcestruzzo*
20		******	EF10-B	1	0,50	0,10	* Sono stati eseguiti perfori i quali no hanno evidenziato allargamento della fondazione

SCATTI VIDEOENDOSCOPICI



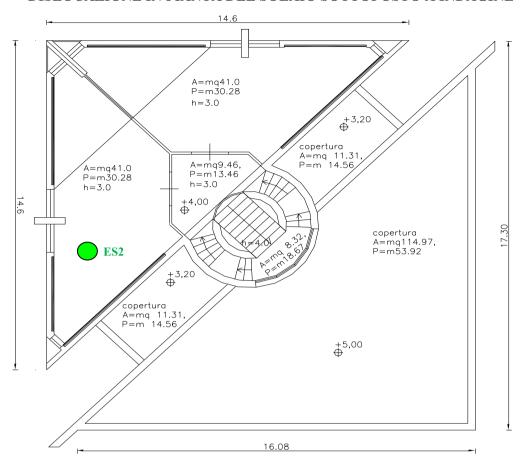


EF10 - A EF10 - B

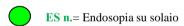




DISLOCAZIONE IN PIANTA DEL SOLAIO SOTTOPOSTO A INDAGINE

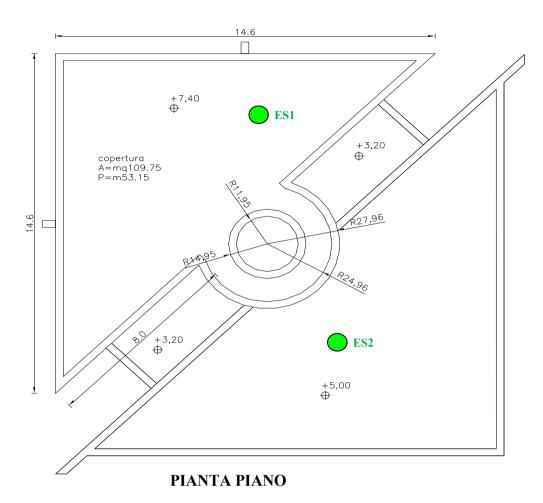


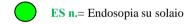
PIANTA PIANO PRIMO





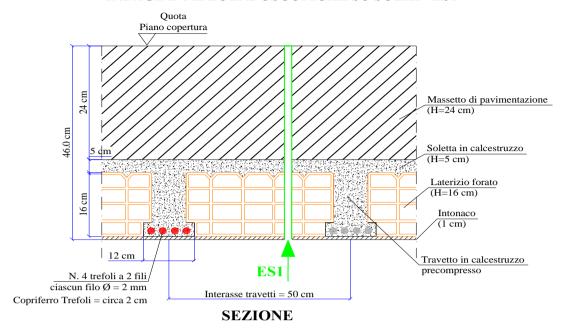
DISLOCAZIONE IN PIANTA DEL SOLAIO SOTTOPOSTO A INDAGINE



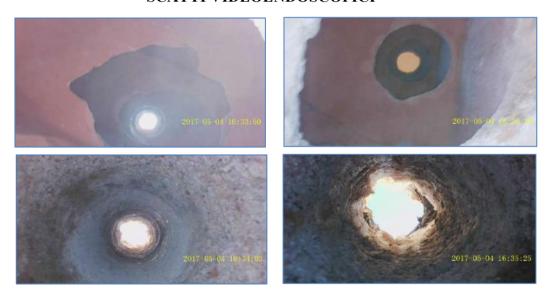




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE SU SOLAI - ES1

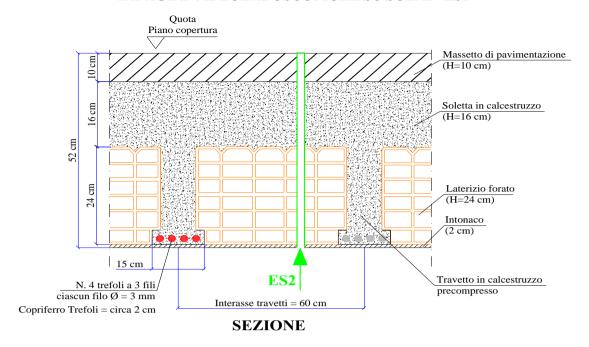


SCATTI VIDEOENDOSCOPICI

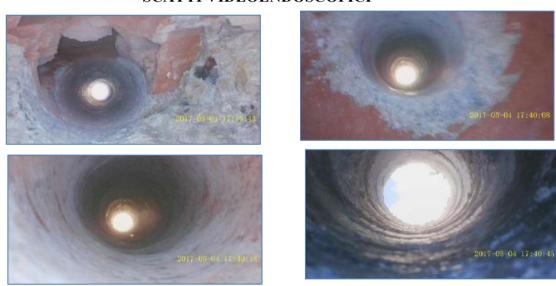




INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE SU SOLAI - ES2

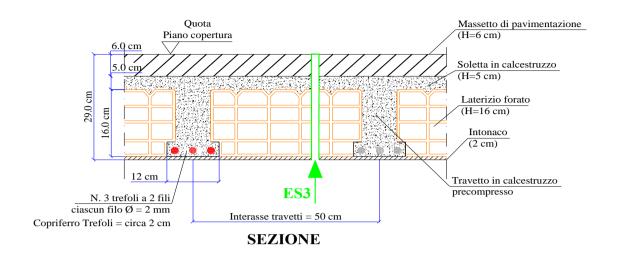


SCATTI VIDEOENDOSCOPICI

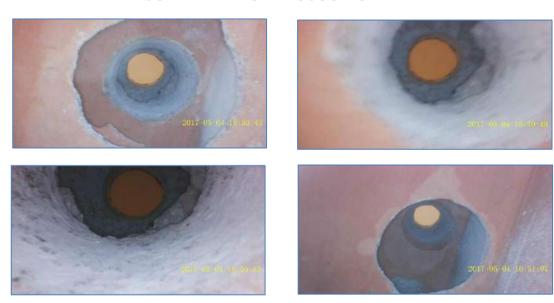




INDAGINI SPERIMENTALI SU MATERIALI E STRUTTURE INDAGINI VIDEOENDOSCOPICHE SU SOLAI - ES3



SCATTI VIDEOENDOSCOPICI





ALLEGATO A. METODOLOGIA DELLE INDAGINI SPERIMENTALI



A.1. PROVE DI CARICO

A.1.1. Generalità

Le prove di carico rientrano nel novero di quelle ideate per strutture di cui per vari motivi si vogliono conoscere le effettive caratteristiche di resistenza. La metodologia che descriveremo nel seguito sfrutta le nuove possibilità di applicazione delle sollecitazioni e della misura di parametri identificativi. Essa si basa in parte su semplici elaborazioni della teoria di supporto alle prove di carico, per poi ampliarsi sfruttando la teoria dell'elasticità.

Nella esecuzione delle prove di carico su solai, travi e scale il carico di prova deve essere equivalente al carico distribuito prefissato per la struttura in prova. Comunque si esegua la prova di carico, in generale non è necessario pensare di applicare una stesa di carichi distribuita su tutto l'elemento in oggetto, per cui occorre correlare il sistema di carichi di prova al carico distribuito originario. In particolare occorre tenere conto di due aspetti fondamentali:

- a) grado di vincolo dell'elemento strutturale in prova;
- b) collaborazione laterale della parte di struttura non direttamente caricata.

Noti i parametri significativi relativi ai suddetti aspetti, è possibile calcolare il carico equivalente di prova, cioè il carico che induce le stesse sollecitazioni flettenti massime del carico uniformemente distribuito di progetto (oppure, se necessario, il carico concentrato che induce le stesse sollecitazioni taglianti massime). Le considerazioni di dettaglio che seguono, fanno riferimento ad un carico di prova costituito da n.1 forza concentrata applicata in mezzeria dell'elemento in prova per una striscia di 1 mt.

A.1.2. Modalità di carico

A.1.2.1. Tiro-spinta

La modalità di carico denominata "a tiro-spinta" viene realizzata mediante uno o più martinetti oleodinamici posti a contrasto con le strutture verticali adiacenti alla struttura in prova mediante un sistema costituito da catene, puntoni e piastre metalliche. Solitamente le piastre vengono vincolate attraverso dei tasselli di ancoraggio a pilastri o murature in grado di fornire una resistenza a taglio superiore alla componente del carico applicato.

A.1.2.2. Spinta

La modalità di carico denominata "*a spinta*" viene realizzata mediante uno o più martinetti oleodinamici posti a contrasto con la struttura superiore a quella in prova mediante delle travi di ripartizione del carico. La struttura superiore è verificata per ottenere un contrasto attraverso il suo peso proprio che nell'eventualità non sia sufficiente verrà aumentato disponendo in maniera opportuna degli ulteriori contrasti (zavorre e/o puntellamento).

A.1.2.3. Tiro

La modalità di carico denominata "a tiro" viene realizzata mediante uno o più martinetti oleodinamici posti a contrasto con la struttura inferiore (pilastri, setti, solette armate) a quella in prova mediante delle catene e piastre di metalliche. Solitamente le piastre vengono vincolate attraverso dei tasselli di ancoraggio alla struttura inferiore che viene verificata per ottenere un contrasto attraverso il suo peso proprio e le sue caratteristiche meccaniche.

A.1.2.4. Zavorre

La modalità di carico realizzata tramite "zavorre" viene eseguita disponendo all'intradosso della struttura in prova una serie di elementi che forniscono il carico attraverso il loro peso proprio (automezzi, sacchi di cemento, bancali, recipienti pieni di acqua, ecc.).

A.1.3. Collaborazione laterale

Se si misura, oltre alla freccia massima in mezzeria, anche l'abbassamento in direzione trasversale del solaio, sempre in mezzeria, ponendo dei sensori a distanze costanti (ad esempio a passo 100 cm.), si può valutare l'effettiva collaborazione laterale dell'elemento in prova.

Utilizzando, per applicare il carico, un martinetto oleodinamico collegato ad una cella di carico e ad un registratore digitale, è possibile effettuare la prova in più cicli, per cui si può valutare, ad uno dei primi cicli, il valore degli abbassamenti suddetti. Dal rapporto tra la sommatoria degli abbassamenti trasversali rispetto a quello massimo in mezzeria si ottiene il valore della collaborazione laterale C1, cioè quella larghezza di elemento in prova che effettivamente reagisce al carico imposto su una striscia unitaria.



A.1.4. Analisi dei risultati di prova

Nota la forza equivalente di prova (ovvero il sistema di forze necessario per l'uguaglianza delle sollecitazioni flettenti di progetto con quelle di prova) si procede applicando una serie di cicli di carico a gradini: un primo ciclo consiste nel sollecitare la struttura con una frazione della forza equivalente Feq, fermarsi per il tempo necessario alla stabilizzazione della freccia e tornare quindi a struttura scarica (ciclo di primo assestamento). Una volta azzerati gli strumenti, si può passare al secondo ciclo di carico ed ai successivi, fino al raggiungimento dell'intero valore della Feq prefissata. Dal secondo ciclo in poi si possono effettuare sui dati rilevati, oltre che confronti tra i dati sperimentali e modellazioni teoriche, una serie di determinazioni dei cosiddetti "fattori caratteristici" della struttura in prova, che sono:

- PERMANENZA: definita come il rapporto percentuale tra il residuo e la sua freccia massima;
- LINEARITÀ: definita come il rapporto percentuale tra le tangenti alla curva di isteresi passante per i punti individuati dall'ultimo e dal primo carico;
- FUORI LINEARITÀ: definita come il complementare della linearità;
- RIPETIBILITÀ: definita come il rapporto percentuale, a parità di carico, tra i valori delle frecce (dedotti del residuo) di
 due cicli consecutivi.

L'esperienza insegna che esistono dei valori limite dei fattori caratteristici, al disopra dei quali avviene una brusca accelerazione dei fattori stessi, per cui non si ritiene l'elemento strutturale più in condizioni di sicurezza:

PERMANENZA < 10% $FUORI\ LINEARITÀ < 25\%$ RIPETIBILITÀ > 95%

Nota: (c) coverage = copriferro (s) spacing = spazio tra le barre surface = superficie

In realtà questi valori non rappresentano un limite invalicabile, in quanto la loro determinazione non è matematica, bensì statistica. Infatti tali limiti sono emersi dall'esame di centinaia di prove di verifica effettuate su elementi strutturali, dove il carico applicato corrisponde a quello di esercizio.

A.2. INDAGINI MAGNETOMETRICHE

A.2.1. Capacità di misurazione del sistema e condizioni

È necessario che siano soddisfatte le seguenti condizioni per ottenere valori di lettura affidabili:

superficie del calcestruzzo liscia e piatta

ferri d'armatura non corrosi

armatura parallela alla superficie

il calcestruzzo non deve contenere alcun tipo di materiale inerte o componenti con caratteristiche magnetiche

i ferri d'armatura sono disposti verticalmente, con una precisione del $\pm\,5^\circ$, rispetto al senso di scansione

i ferri d'armatura non sono saldati

i ferri contigui hanno un diametro simile

i ferri contigui si trovano alla stessa profondità

nessun effetto di disturbo proveniente da campi magnetici esterni o da oggetti,

presenti nelle immediate vicinanze, dotati di proprietà magnetiche

i ferri d'armatura hanno una permeabilità magnetica relativa di 85-105

le ruote dello scanner sono pulite e non presentano tracce di sabbia o altro sporco simile

tutte e 4 le ruote dello scanner scorrono sull'oggetto da misurare

Se una o più di queste condizioni non vengono soddisfatte, la precisione del rilevamento può risultarne compromessa. Il rapporto distanza ferri/copriferro (s/c) rappresenta spesso un limite nella individuazione dei ferri singoli.



Distanza minima barre 36 mm per l'individuazione di barre d'armatura singole, oppure distanza ferri/copriferro (s/c) 1,5 / 1, in base al valore superiore. Per una misurazione della profondità è necessaria una profondità minima di 10 mm. Le barre di armatura che si trovano al di sotto dell'armatura superiore, non sempre posso essere localizzati; ugualmente accade per barre sovrapposte (vedi schema PAGINA SEGUENTE).



PERUGIA

A.2.2. Precisione nella stima del copriferro (profondità)

La precisione nella stima del copri ferro in funzione del diametro rilevato, è riporta nella tabella sottostante

				Misur	a rilevata del Copi	riferro (profondità)									
Diametro rilevato		[mm]													
	20	40	60	80	100	120	140	160	180						
6	±3	±3	±4	±6	±8	0	X	X	X						
8	±3	±3	±4	±6	±8	0	0	X	X						
10	±3	±3	±4	±6	±8	0	0	X	X						
12	±3	±3	±4	±6	±8	±12	0	X	X						
14	±3	±3	±4	±6	±8	±12	±14	X	X						
16	±3	±3	±4	±6	±8	±12	±14	X	X						
20	±3	±3	±4	±6	±8	±12	±14	X	X						
25	±3	±3	±4	±6	±8	±12	±14	X	X						
28	±3	±3	±4	±6	±8	±12	±14	X	X						
30	±3	±3	±4	±6	±8	±12	±14	X	X						

Il valore indica la precisione tipica della misurazione di profondità (scostamento dal valore effettivo) in mm.

A.2.3. Precisione nella stima del diametro delle barre di armatura

Diametro standard ± 1 mm, dove il rapporto distanza ferri/copriferro è $\geq 1,5/1$.

A.2.4. Precisione nella localizzazione delle barre di armatura

Misurazione relativa del centro della barra (tutte le modalità operative): standard \pm 3 mm, dove il rapporto distanza ferri/copriferro è \geq 1,5 / 1.

A.2.5. Modalità di utilizzo dello strumento

Il pachometro può essere utilizzato in due modalità: la modalità quickscan e la modalità imagescan.

La modalità Quickscan può essere utilizzata per determinare velocemente la posizione dei ferri d'armatura, che verranno quindi segnati sulla superficie analizzata. Questo procedimento viene definito Rilevamento Quickscan (a scansione rapida). Lo scanner rileva solo le barre d'armatura che sono verticali rispetto al senso della scansione. Le barre che sono parallele rispetto al senso della scansione non vengono invece rilevate. Per questo motivo ci si deve accertare che la scansione dell'oggetto avvenga sia in senso orizzontale, sia verticale. Per barre d'armatura che si trovino in posizione obliqua rispetto al senso della scansione, potrebbe eventualmente essere calcolata una profondità errata.

La modalità Imagescan viene utilizzata per creare un'immagine della disposizione dei ferri d'armatura. La profondità ed il diametro dei ferri d'armatura possono essere determinati in un punto qualsiasi. Per ogni punto identificato sull'immagine scanner, si riporta:

il numero di riferimento del punto identificativo,

la stima del copriferro e del diametro della barra di armatura in quel punto,

l'orientamento della barra di armatura.



O: a questa profondità è possibile individuare la barra di armatura, tuttavia non può essere stimata la profondità.

X: a questa profondità non è possibile individuare la barra di armatura.

A.3. PROVE DI CARBONATAZIONE

A.3.1. Generalità

Per effettuare una valutazione sufficientemente attendibile dei risultati delle indagini condotte sul calcestruzzo (siano esse di tipo meccanico che di tipo chimico) è necessario premettere alcune considerazioni generali sui meccanismi di degrado del materiale in ambienti atmosferici ordinari, escludendo pertanto fenomeni di dilavamento o di aggressione da acque solfatiche o altri agenti chimici.

Una pasta di cemento Portland (come in genere è quelle utilizzata nelle nostre zone) deriva dalla polvere di cemento omonima impastata con un certo quantitativo di acqua, ed ha come prodotto finale una serie di silicati idrati (molto stabili) e circa il 25% di idrossido di calcio o calce spenta Ca(OH)2. Il calcestruzzo, come è noto, a sua volta è costituito dalla pasta di cemento unita a inerti di varia granulometria (a partire dalle sabbie fino alle ghiaie più grossolane). Se l'impasto è ben proporzionato, e se gli inerti sono stati scelti con accuratezza sia in qualità che in distribuzione granulometrica, il calcestruzzo non dovrebbe avere problemi di natura originaria, risultando pertanto un composto di inerti, silicati idrati e calce spenta. L'ambiente interno del composto è inoltre con acidità prossima a pH 13 (cioè fortemente alcalino); tale ambiente è molto importante, poiché è dimostrato che in ambiente così alcalini non si può sviluppare alcuna reazione di ossidazione ed idratazione del ferro, quindi le barre di acciaio inserite nel composto in opera non arrugginiscono.

Nell'atmosfera, tuttavia, è presente dell'anidride carbonica (CO₂), generata semplicemente dal processo di respirazione degli organismi viventi e dall'inversione della fotosintesi clorofilliana, che, essendo un gas, ha la capacità di diffondersi nei mezzi permeabili o porosi. Il calcestruzzo è permeabile, avendo una sua percentuale di vuoti all'interno (percentuale tanto maggiore quanto meno accurata è stata la scelta del fuso granulometrico degli inerti), per cui la CO₂ vi si diffonde all'interno reagendo con le sostanze chimiche che incontra, dando luogo al fenomeno di carbonatazione.

Infatti l'anidride carbonica reagisce con la calce spenta (presente al 25% nella pasta di cemento) per fornire carbonato di calcio o calcite (marmo):

$$CO_2 + Ca(OH)_2 \longrightarrow CaCO_3$$

La molecola della calcite ha dimensioni sensibilmente differenti rispetto a quelle della calce spenta, per cui la carbonatazione può dare luogo a variazioni dimensionali della struttura in c.a. anche superiori a quelle dovute al ben noto fenomeno di ritiro, fino a 800 micron/metro. E' ovvio che se tali variazioni dimensionali sono in qualche modo ostacolate, come di regola, esse determinano uno stato di fessurazione nel calcestruzzo. Tale stato fessurativo favorisce la penetrazione di CO2, per cui la reazione di carbonatazione subisce una accelerazione progressiva.

Inoltre l'ambiente interno del calcestruzzo carbonatato è modificato, con una acidità prossima a pH 9 (in alcuni casi anche inferiore). In tale stato più acido, la reazione di ossidazione ed idratazione del ferro non è più ostacolata (anzi se il pH scende ulteriormente, viene accelerata), per cui, se le fessure arrivano a contatto con il ferro di armatura, il vapore acqueo e l'ossigeno presente nell'atmosfera innescano il processo di ossidazione delle barre di acciaio.

Gli ossidi idrati di ferro (la comune ruggine) hanno volume specifici anche 6,5 volte maggiori del ferro originario.

Un simile aumento di volume non può essere contrastato efficacemente dalla resistenza a trazione del calcestruzzo, per cui si determina un aumento dello stato fessurativo e, per ossidazioni incipienti, lo "spalling", cioè l'espulsione di pozioni di calcestruzzo di copriferro. La fessurazione e lo spalling rendono praticamente esposta l'armatura all'atmosfera, e la velocità di ossidazione sale da 10 a 100 volte.

La ruggine formatasi intorno ai ferri di armatura, inoltre, costituisce una camicia di materiale avente scarsissime possibilità di trasmissione di sforzi tangenziali, quindi si perde l'aderenza tra barre e calcestruzzo (ipotesi di base per il funzionamento del cemento armato) e le strutture inflesse subiscono un mutamento del loro comportamento statico, passando da quello di trave a quello di arco molto ribassato e con catena male ancorata. La forma cristallografica della ruggine, inoltre rende assai facile portando a zero la resistenza alla penetrazione dei gas e dei liquidi) il propagarsi del fenomeno lungo l'armatura anche in zone ove il copriferro è ancora integro, aprendo la strada all'innesco del fenomeno della carbonatazione in forma accelerata.

Dopo che la carbonatazione ha completato il suo effetto, cioè dopo che le reazioni chimiche sulla calce spenta sono esaurite, può verificarsi in nuovo ulteriore fenomeno. Se nell'ambiente esterno è presente, magari per effetto di inquinamento da traffico automobilistico, dell'anidride solforica SO2 essa reagisce con il carbonato di calcio per rendere una serie di solfati (gessi), con caratteristiche di elevata solubilità all'acqua:

$$SO_2 + CaCO_3 \longrightarrow solfati$$

Questo è il fenomeno della solfanatazione, già noto per l'effetto devastante sui monumenti in pietre naturali dure o marmi. Nel caso del calcestruzzo, esso tende a sfarinare o sciogliersi in presenza di acqua.

A.3.2. Esecuzione delle prove di carbonatazione

La prova di carbonatazione ha lo scopo di determinare le caratteristiche in sede di indagine sullo stato di conservazione delle armature mediante il prelievo e l'analisi di campioni di calcestruzzo.

In particolare, la prova si può definire un test colorimetrico che utilizza una soluzione di fenolftaleina all'1% di alcool etilico, la quale cambia colore passando da incolore a rosso quando il pH supera 9.2.

Le determinazioni possono essere eseguite sia per indagare sulle cause di un fenomeno di corrosione già avvenuto sia per ricavare elementi di giudizio sul comportamento nel tempo dell'armatura.



Per forti spessori di carbonatazione, oltre ad esistere una situazione di rischio per le sottostanti armature nei riguardi della corrosione, c'è una modifica della durezza superficiale del cls, per cui ad esempio i valori dell'indice sclerometrico possono aumentare.

A.3.2.1 Prelievo di campioni

La determinazione della profondità di carbonatazione viene effettuata su carote in calcestruzzo prelevate in sito.

A.3.2.2. Procedimento

La carota viene tagliata a secco secondo piani normali alla superficie esposta all'aria. Viene liberata da polveri e spruzzata mediante nebulizzatore con la soluzione di fenolifialeina.

A.3.2.3. Esito della prova

La fenolftaleina vira al rosso al contatto con materiale il cui pH sia maggiore di circa 9,2 e rimane incolore per valori di pH minori. Se appare solo una debole colorazione viene ripetuto il trattamento con la soluzione di fenolftaleina.

La profondità di carbonatazione d_k viene specificata con precisione di 1 mm.

Se il fronte di carbonatazione non corre parallelamente alla superficie (Figura 1a), la profondità di carbonatazione viene determinata nel modo seguente:

- se il fronte di carbonatazione ha l'aspetto della Figura 1b, vengono registrate la media grafica e il massimo;
- se il fronte di carbonatazione corre parallelo alla superficie salvo zone carbonatate più in profondità come nella Figura 1c, la profondità massima di carbonatazione viene riportata insieme alla profondità normale. In tal caso non deve essere calcolato il valore medio.

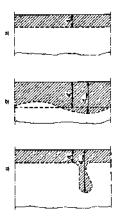


Figura 1

A.4. ATTREZZATURE UTILIZZATE

A.4.1. Generalità

La Società *EXPERIMENTATIONS S.r.l.*, operante secondo il Sistema Qualità UNI EN ISO 9001, certificato Bureau Veritas. n.IT260359, ha adottato una serie di procedure operative per la taratura delle sue apparecchiature.

A.4.2. Attrezzatura per rilievi

Le misure sono state rilevate in sito e in laboratorio, tramite un metro codice interno LAB A87 e un calibro di alta precisione codice interno LAB A47, le cui tarature sono documentate dalle rispettive verifiche di taratura *EXPERIMENTATIONS*.

A.4.3. Attrezzature per prove di carico statico

L'istruzione operativa formalizzata interna IOP 01 definisce la procedura per la **taratura dei blocchetti pian paralleli** in acciaio aventi codice interno **LAB A89**, conservati in apposita custodia e protetti con uno strato di grasso di vaselina, utilizzati dalla *EXPERIMENTATIONS* come riferimenti primario nella erogazione dei propri servizi ai Clienti. Tali blocchetti sono tarati dalla Società LTF Sud S.p.A., come documentato dal Rapporto di Taratura MTA CT2347 del 30/03/10.

Mediante calibro a corsoio, è stata eseguita la verifica del diametro dei martinetti oleodinamici, codice interno **PE F15**, seguendo l'apposita procedura formalizzata interna denominata IOP 32. Si è proceduto al rilievo del diametro della piastra di spinta e degli eventuali steli presenti in almeno 3 posizioni prelevando le misure in posizioni equidistanti. Il valore medio rilevato (sia per la piastra di spinta che per gli eventuali steli presenti) viene utilizzato per il calcolo della superficie di spinta del martinetto.

La **cella di carico**, codice interno **PE F657**, applicata all'estremità del martinetto, è stata tarata come documentato dal verbale di taratura *EXPERIMENTATIONS*.



I trasduttori di spostamento, come gli altri strumenti di misura, seguono l'apposita procedura formalizzata interna denominata IOP 03. La taratura dei trasduttori, codice interno PE F114, PE F733 PE F734 PE F735 PE F736, documentata mediante i verbali di taratura SGM. I sensori sono collegati, tramite appositi cavi schermati, ad una unità elettronica di acquisizione codice interno PE F679, tale unità è provvista di n. 8 punti di acquisizione e registrazione in digitale degli andamenti delle frecce. La precisione complessiva del sistema di rilevazione costituito da sensori, cavi e strumenti è dell'ordine dell'1% delle letture effettuate.

La sonda di temperatura utilizzata, codice interno PE F619.

A.4.4. Attrezzatura per indagini magnetometriche

Per l'esecuzione di tali indagini è stata utilizzata l'apparecchiatura portatile della Hilti denominata "Ferroscan", codice interno PE F196.

A.4.5. Attrezzatura per indagini videoendoscopiche

Per l'esecuzione di tali indagini è stata utilizzata l'apparecchiatura IPLEX-FX - OLYMPUS, codice interno PE F643.





Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio

Laboratorio Autorizzato dal Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione – Settore A - (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi

- Terre e Rocce - Settori A e B - Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi

Organismo di Ispezione, Certificazione e Prova settore:

- Prodotti da costruzione ai sensi del Regolamento (UE) n. 305/2011 - Notifica n. 1676







LABORATORIO MATERIALI - Settore in concessione Legge 1086/71 PROVE SU CALCESTRUZZO

CERTIFICATO C149388BE01 del 13/03/2020

- Pagina 1 di 1 -

RIF. V.A. Nº C/46974 del 28/02/2020

DATI DICHIARATI

Intestatario:

COMUNE DI PALERMO

Indirizzo:

Via Ausonia, 69 - Palermo

Cantiere:

ACCORDO QUADRO PON METRO 2014-2020 CITTA' DI PALERMO - ASSE 4: Infrastrutture per l'Inclusione Sociale per la realizzazione di edilizia sociale - PA4.2.1.a - Recupero di immonili

da adibire a servizi di valenza sociale - Rifunzionalizzazione del centro sociale

Località:

Via Di Vittorio allo Sperone - Palermo

Proprietà:

COMUNE DI PALERMO

EDILIZIA PUBBLICA ENTRATA PROT. 702099 DEL 08/07/2020

Sottoscrizione del

Direttore dei Lavori:

Natura dei campioni:

Richiesta sottoscritta dal Dott. Ing. Marisa Bellomo

Carote di calcestruzzo prelevate da uno Sperimentatore del Laboratorio con Verbale di Cantiere

CFW 1/10

RISULTATI DELLE PROVE

D.M. 17/01/2018 - UNI EN 12390-3; UNI EN 12390-7; UNI EN 12504-4

Macchina di prova:

Pressa Controls LAB A 131 - Matricola 08010589

	Dati di	chiarati all'accet	tazione		MAS	SSA VOLU	MICA	Resistenza alla compressione				
N.	Contrassegno	Data prelievo	Provenienza	Data prova	D kg/m³	ф mm	h mm	F kN	fc N/mm²	R	Р	
1	C1	18/02/2020	SETTO QUOTA 0,00	04/03/2020	2248	104,0	104,1	171,1	20,1	S	TR	
2	C2	18/02/2020	SETTO QUOTA 0,00	04/03/2020	2220	104,0	104,9	161,6	19,0	S	TR	
3	С3	18/02/2020	SETTO VANO SCALE QUOTA 0,00 a +1,3	04/03/2020	2293	104,0	105,0	222,3	26,2	S	TR	
4	C4	18/02/2020	SETTO QUOTA + 1,3	04/03/2020	2367	104,0	104,5	286,6	33,7	s	TR	
5	C5	18/02/2020	SETTO QUOTA 0,00	04/03/2020	2291	104,0	105,4	265,0	31,2	S	TR	
6	C6	18/02/2020	SETTO QUOTA 0,00	04/03/2020	2349	104,0	104,3	239,4	28,2	S	TR	

P = Preparazione del provino: NN=Non necessaria, ER=Eseguita rettifica CC=Eseguita cappatura, TC=Eseguito taglio e cappatura, TR= Eseguito taglio e rettifica

R= Tipo di rottura del provino: S= Soddisfacente; A, B, C, D, E, F, G, H, I, J, K= Non soddisfacente N.D. = Non Dichiarato

ANNOTAZIONI: -

Lo Sperimentatore Geom. Marco Marconi II Direttore Dott. Ing. Roberto Calzoni



Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio

Laboratorio Autorizzato dal Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione - Settore A - (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi

- Terre e Rocce – Settori A e B - Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi

Organismo di Ispezione, Certificazione e Prova settore:

- Prodotti da costruzione ai sensi del Regolamento (UE) n. 305/2011 - Notifica n. 1676





SISTEMA DI GESTIONE CERTIFICATO

LABORATORIO MATERIALI - Settore in concessione Legge 1086/71 PROVE SU CALCESTRUZZO

CERTIFICATO C149389BE02 del 13/03/2020

- Pagina 1 di 1 -

RIF. V.A. N° C/46974 del 28/02/2020

DATI DICHIARATI

Intestatario:

COMUNE DI PALERMO

Indirizzo:

Via Ausonia, 69 - Palermo

Cantiere:

ACCORDO QUADRO PON METRO 2014-2020 CITTA' DI PALERMO - ASSE 4: Infrastrutture

per l'Inclusione Sociale per la realizzazione di edilizia sociale - PA4.2.1.a - Recupero di immonili

da adibire a servizi di valenza sociale - Rifunzionalizzazione del centro sociale

Località:

Via Di Vittorio allo Sperone - Palermo

Proprietà:

COMUNE DI PALERMO

Sottoscrizione del

Direttore dei Lavori:

Richiesta sottoscritta dal Dott. Ing. Marisa Bellomo

Natura dei campioni:

Carote di calcestruzzo prelevate da uno Sperimentatore del Laboratorio con Verbale di Cantiere

CFW 1/10

RISULTATI DELLE PROVE

D.M. 17/01/2018 -

UNI EN 12390-3; UNI EN 12390-7; UNI EN 12504-4

Macchina di prova:

Pressa Controls LAB A 131 - Matricola 08010589

	Dati dic	hiarati all'accetta	zione		MAS	SSA VOLUI	MICA	Resistenza alla compressione					
N.	Contrassegno	Data prelievo	Provenienza	Data prova	D kg/m³	φ mm	h mm	F kN	fc N/mm ²	R	Р		
7	C7	18/02/2020	SETTO QUOTA -1,00	04/03/2020	2261	104,0	105,0	265,3	31,2	S	TR		
8	C8	18/02/2020	SETTO QUOTA +4,0	04/03/2020	2333	104,0	104,7	269,2	31,7	S	TR		
9	С9	19/02/2020	PLATEA FOND. QUOTA -1,5	04/03/2020	2368	104,0	105,2	295,4	34,8	S	TR		

P = Preparazione del provino: NN=Non necessaria, ER=Eseguita rettifica CC=Eseguita cappatura, TC=Eseguito taglio e cappatura, TR= Eseguito taglio e rettifica

R= Tipo di rottura del provino: S= Soddisfacente; A, B, C, D, E, F, G, H, I, J, K= Non soddisfacente N.D. = Non Dichiarato

ANNOTAZIONI: -

Lo Sperimentatore Geom. Marco Marconi Dott. Ing. Roberto Calzoni

3.4



Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio

Laboratorio Autorizzato dal Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione – Settore A - (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi

- Terre e Rocce - Settori A e B - Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi

Organismo di Ispezione, Certificazione e Prova settore:

- Prodotti da costruzione ai sensi del Regolamento (UE) n. 305/2011 - Notifica n. 1676







LABORATORIO MATERIALI - Settore in concessione Legge 1086/71 PROVE SU BARRE

CERTIFICATO C149390CA01 del 13/03/2020

- Pag. 1 di 1 -

RIF. V.A. N° C/46974 del 28/02/2020

DATI DICHIARATI

Intestatario:

COMUNE DI PALERMO

Indirizzo:

Via Ausonia, 69 - Palermo

Cantiere:

ACCORDO QUADRO PON METRO 2014-2020 CITTA' DI PALERMO - ASSE 4: Infrastrutture per l'Inclusione Sociale per la realizzazione di edilizia sociale - PA4.2.1.a - Recupero di immonili

da adibire a servizi di valenza sociale - Rifunzionalizzazione del centro sociale

Località:

Via Di Vittorio allo Sperone - Palermo

Proprietà:

COMUNE DI PALERMO

Sottoscrizione del

Direttore dei Lavori:

Richiesta sottoscritta dal Dott. Ing. Marisa Bellomo

Natura dei campioni:

Barre di acciaio prelevate da uno Sperimentatore del Laboratorio con Verbale di Cantiere CFW 1/10

RISULTATI DELLE PROVE

Data prove:

04/03/2020

D.M. 17/01/2018 -

UNI EN ISO 15630-1

Macchine di prova:

LAB A 15 - LABA16

N ¹ 1 2 3 4 5	Diametro nominale	Contrassegno	Verbale di	Provenienza	Sezione	Allungamento	Tensione di snervamento f _v	Tensione di rottura f _t	Peso unitario	MARCHIO	Prova di Piegamento/ Raddrizzamento	
	mm	Contrastegno	prelievo	Troveinenzu	mm ²	percentuale	N/mm²	N/mm²	kg/m		Esito	Mandrino
1	6	A1	19/02/2020	SETTO 1° PIANO + 4,0	39,2	33,3	326,8	456,9	0,308	NON RILEVABILE - BARRA LISCIA	ASSENZA DI CRICCHE	12
2	20	A2	19/02/2020	SETTO PIANO RIALZATO + 1,30	316,0	24,5	397,4	576,8	2,481	NON RILEVABILE - BARRA LISCIA	ASSENZA DI CRICCHE	40
3	8	А3	19/02/2020	SETTO SCALA TRA +1,30 E 0,00	55,9	30,0	455,9	606,1	0,439	NON RILEVABILE - BARRA LISCIA	ASSENZA DI CRICCHE	16
4	8	A4	19/02/2020	SETTO QUOTA + 0,00	54,5	31,8	400,3	596,7	0,428	NON RILEVABILE - BARRA LISCIA	ASSENZA DI CRICCHE	16
5	8	A5	20/02/2020	SETTO QUOTA + 0,00	55,6	29,8	413,6	557,5	0,436	NON RILEVABILE - BARRA LISCIA	ASSENZA DI CRICCHE	16
6	8	A6	20/02/2020	FOND. QUOTA -1,5	56,0	26,5	410,5	608,6	0,440	NON RILEVABILE - BARRA LISCIA	ASSENZA DI CRICCHE	16

Annotazioni ===

Lo Sperimentatore Geom. Mardo Marconi Il Direttore
Dott Ing. Roberto Calzoni



Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio

Laboratorio Autorizzato dal Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione Settore A (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi
- Terre e Rocce Settori A e B Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi

Organismo di Ispezione, Certificazione e Prova settore:

- Prodotti da costruzione ai sensi del Regolamento (UE) n. 305/2011 - Notifica n. 1676







RELAZIONE 8894-ROPB/20 Rev.0 DEL 16/07/2020

(Rif. Commessa 8894-RO/20)

OGGETTO: INDAGINI GEOGNOSTICHE

EDIFICIO SEDE DEL "CENTRO SOCIALE"

PALERMO

EDILIZIA PUBBLICA ENTRATA PROT. 718287 DEL 17/07/2020



COMMITTENTE: COMUNE DI PALERMO

Via Ausonia, 69 - Palermo

Elaborazione dati

Dott. Geol. Filippo Di Pietra



EXPERIMENTATIONS SRL

Sede Legale:

Via Yuri Gagarin, 69 - Fraz. San Mariano - 06073 CORCIANO (PG)

Sede Operativa:

Via Yurj Gagarin, 69/71 - Fraz. San Mariano - 06073 CORCIANO (PG)

Bureau Veritas Italia spa certifica che il sistema di gestione dell'organizzazione sopra indicata è stato valutato e giudicato conforme ai requisiti della norma di sistema di gestione seguente Norma

ISO 9001:2015

Campo di applicazione

Rilievi, monitoraggi, ispezioni, elaborazione dati, certificazioni e prove sperimentali di prodotti da costruzione, strutture, terreni e materiali in sito ed in laboratorio.

Sistema di gestione valutato secondo le prescrizioni del Regolamento Tecnico RT-05

Settore/i EA di attività: 28,34

Data d'inizio del presente ciclo di certificazione: 27 aprile 2018

Soggetto al continuo e soddisfacente mantenimento del sistema di gestione questo certificato è valido fino al: 27 aprile 2021 copia

Data della certificazione originale: 28 ottobre 2014

Certificato N. IT260359

Rev. N. 1 del: 27 aprile 2018



Indirizzo dell'organismo di certificazione: Bureau Veritas Italia SpA Viale Monza, 347 - 20126 Milano, Italia

La presente certificazione si intende riferita agli aspetti gestionali dell'impresa nel suo complesso ed è utilizzabile ai fini della qualificazione delle imprese di costruzione ai sensi dell'articolo 84 Del D. Lgs. 50/2016 e.s.m.l. e Linee Guida Anac applicabili.
La validità del presente certificato è consultabile sul sito http://www.bureauveritas.it/certificate

Per informazioni puntuali e aggiornate circa eventuali variazioni intervenute nello stato della certificazione di cui al presente certificato, si prega contattare l'indirizzo e-mail registro.certificati@it.bureauveritas





Sommario

1. GENERALITÀ	4
1.1 Introduzione	4
1.2. Contenuti	
1.3. STRUMENTAZIONE UTILIZZATA	5
2. CAMPAGNA GEOGNOSTICA	5
3. STRATIGRAFIA DEI TERRENI	6
4. INDAGINI GEOFISICHE – MASW	13
4.1 PREMESSA	13
4.2 PROVA HVSR	
4.3 ACQUISIZIONE ED INTERPRETAZIONE DEI MICROTREMORI	14
4.4 PROVA MASW IN ONDE DI RAYLEIGH	
4.5 ANALISI CONGIUNTA HVSR/MASW	22
4.6 PARAMETRO VS EQUIVALENTE E CATEGORIA DI SOTTOSUOLO	25



1. Generalità

1.1 Introduzione

La presente relazione tecnica descrive le attività realizzate nell'ambito della campagna di indagini geognostiche eseguite a supporto del "PROGETTO DI RIFUNZIONALIZZAZIONE DEL CENTRO SOCIALE SITO A PALERMO IN VIA DI VITTORIO ALLO SPERONE" – CUP D73B12000360000 CIG ZE907CEDF6".

Le indagini, sono state eseguite allo scopo di caratterizzare dal punto di vista stratigrafico, sismico, idrogeologico e geotecnico i terreni in corrispondenza delle aree di interesse. A tal fine è stato nominato geologo di Cantiere il dott. Filippo Di Pietra iscritto all'Ordine Regionale dei Geologi di Sicilia al numero 3362 sez.A (P.Iva: 02711900817 C. Fiscale: DPTFPP78P07D423V).

Questo elaborato fornirà un quadro sintetico ma completo delle attrezzature utilizzate e delle modalità operative adottate per l'esecuzione delle indagini, nonché dei risultati prodotti dalle prove eseguite in sito; verrà quindi illustrata la successione stratigrafica sulle verticali d'indagine e fornita la parametrizzazione geotecnica dei terreni.

Per la caratterizzazione geologico-geotecnica e sismica sono state eseguite le indagini di seguito elencate:

- ➤ Sondaggi a carotaggio continuo (n. 2) fino a profondità di -15,00 m dal p.c. denominati S1 ed S2.
- ➤ Prelievo di n° 2 campioni indisturbati denominati S1C1 ed S2C1;
- ➤ Prelievo di n° 4 campioni rimaneggiati S1CR1, S1CR2, S2CR1 e S2CR2;
- ➤ n.1 sismica attiva masw per la determinazione della categoria di suolo;
- ➤ n. 1 basi di sismica passiva hvsr per la determinazione della frequenza fondamentale di risonanza di sito e per la determinazione della categoria di suolo.

1.2. Contenuti

Tutti i dati raccolti ed analizzati sono stati utilizzati per la stesura della presente relazione, corredata dai seguenti elaborati:

- > stratigrafie sondaggi;
- documentazione fotografica;
- categoria di suolo ai sensi delle Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni (NTC 2018).



1.3. Strumentazione utilizzata

- > 3D Seismic Datalogger.
- ➤ sistema elettronico di acquisizione dei dati è basato sul convertitore AD7124-8 di Analog Devices.
- \triangleright sismografo EX-12, costituito da un sistema di acquisizione dati a 12 canali e 24 bit reali, basato sul convertitore Sigma Delta ($\Sigma\Delta$) AD7124-8.
- ➤ Slitta multifunzione Falabella SF1750 (matricola 1802)
- > Trivella Turchi S300 (matricola 1317B08123)
- Autocarro Iveco

2. Campagna geognostica

Nell'ambito della campagna di indagini eseguita in data 09 luglio 2020 sono stati eseguiti due sondaggi a carotaggio continuo fino alla profondità di -15.00 metri dal piano di calpestio. L'area in esame è sita nel quartiere Sperone, a sud della città, nella II Circoscrizione; i sondaggi denominati S1 ed S2 sono stati ubicati rispettivamente all'entrata del cancello principale di viale Giuseppe Di Vittorio e nella parte posteriore dove sorge l'Anfiteatro.





Nella tabella che segue sono riepilogati i dati dei sondaggi geognostici e le prove realizzate.

Sigla sondaggio	Profondità sondaggio			ampioni sturbati	N° camp	ioni rimaneggiati		
			Sigla	Quota di prelievo	Sigla	Quota di prelievo		
S1	-15,00 metri p.c.		C1	1,80 - 2,20	CR1	3,00 - 3,20		
					CR2	5.40 - 5,60		
S2	-15,00 metri		-15,00 metri p.c.		CI		CR1	2,50 - 2,80
	1				CR2	5,00 - 5,20		

3. Stratigrafia dei terreni

In generale la sequenza litostratigrafica del sottosuolo viene così riassunta:

- ✓ 1° Orizzonte (da qualche decimetro fino a 1,00 m di profondità): terreno di riporto, di spessore variabile da qualche decimetro a 0,60 m (in corrispondenza di S2), costituito da ghiaia grossolana in matrice sabbiosa talora limosa.
- ✓ 2° Orizzonte (da circa -0,60 ÷ -1,00 m fino a circa 10,00 m di profondità): ghiaia polidimensionale in matrice sabbiosa e sabbioso limosa, con trovanti di natura calcarenitica di dimensioni superiori a 6 cm.
- ✓ 3° Orizzonte (da circa 10,00 ÷ -15,00) sabbia di colore giallastro a basso recupero.

Seguono le risultanze dei sondaggi eseguiti.



Colonna stratigrafica S1 e S2

		XPERIMENTATIONS S.r Sede Legale, Uffici e Labo Via Y. Gagarin, 69 - 06073 Tel. +39 075 5170556 - F.	ratori 3 San Maria				ations,it -	www.	experim	entatio		ouo.	COLON	NAS	TRATI	GRAFICA	
Co	multente mune al Palermo		Polondiá raggu 15.00 metri	nla			Quedo Ass. P	E.				Coldinato N	<u> </u>			Pagna	
	adaro ero Francesco - As	ero Rilippo	Indiagno Progetto di Rif	undonaliza	azione del Centro	Sodale	Natel									hus/fre facuum	
Pes Ge	pensable ologo Filippo Di Pi	etra	Sandagga S)				hpo Carolag Doppio car	ottere			-	go Sorda	i.			Cons denate X Y	
	Lilalaga	Description:	1	فاها	*Cantagen	S.F.F. (n*Colpi)	100			- Casti			Polda	-21	PE	uancha (P) a Independua (I)	
10					ало. 	(u_compa)	Padet Ict	Vare 10.1	5	Netado Política os	Needs Sabina	(Selection)	10000	Auc pose	Alue proce		
П	000000000	Bocco pretabbricato in cemento Terreno di riporto codittuto da ghiala		0.15	111111			6					ti.	0	20		
		politimensionale di natura calcarea in sabblicsa di colore brunastro	000000000														
ï	~ ~ ~ ~ ·	Sabbla limosa debolmente arqiilosa di grigilo marrone con presenza di sostar	l colore riza	1.00		e 13											
		organica . Umida e mediamente adden Sabbia debolmente ilmosa di colore ros	satstro						120								
2	a a a	con Indusi dementi litid pdiolmension, natura calcarentica. Umica e sciolta.	al of						2.20								
	222	200							Condensor V								
5	222								5.20 5.20								
			0	1.00													
4		qhiala policimensionale con sattila di c	980			2											
		belge.										Cass.	4")				
2			8						3.40	<u>-</u>		s.co	8				
		Alternanaza di sattile a basso recupero	****	\$.60		8			230								
80		liveli calcarentid centimetrid debolme cementati di colore crema.															
200																	
20																	
26																	
a]																	
្ន					111111												
81																	
	1		18	10.00								Cass.	4"2				
10	8 8 8	Sabbla di colcre glallastro a basso recu	pero.									20.00					
		Umida e sciolta															
"	888																
12																	
88	8 8 8				1 1 1 1 1 1												
13	3 3 3 3 5 5 5 5																
112																	
14	8 8 8																
	8 8 8			15.00		3			3	(CD)		Cass.	10				
										15.00		25.00	85				
Picus	metro: A.fA-fubo Api	 			do	b	do		/// .		_	4-					
Polic State Provi	ratione: CS-Carobine lusa sone: PM-Paresi : SP 1: PA-Punta Apo	Somphar, CD-Carolina Doppin, BOShoa Carolina mento Pesalkos, PS-Pangla Belombo la, POFunto Chasa	ua														
Can	Laggo : Doppe cardu						IL (≆a∞	3 0				LA	DIT	TA ES	COUTRICE	



EXPERIMENTATIONS S.r.I. MODULO COLONNA STRATIGRAFICA Sede Legale, Uffici e Laboratori Via Y. Gagarin, 69 - 06073 San Mariano di Corciano - (PG) - Italy Tel. +39 075 5170556 - Fax + 39 075 5178146 - info@experimentations.it - www.experimentations.it Profesiól i aggunta 15.00 metri Quala Ass. PC. Comune al Palermo Agero Francesco - Agero Rilippo Indiagno Progetto di Riffunzionalizzazione del Centro Sodale Sandagg o Cho dinate X Y Popensable Geologo Filippo Di Pietra hpo Carolagge Dopplo carollere Pauamatra (P) a Independua (I) SP.F. (n*Codpi) Pardiet I Ed. Najverse Muc parke Nuc profe Marie 10. Netado Sublinas. iE Blocco pretabiricato in demento (4 cm) seguito da terreno di riporto costituito da dhiala policimensionale di ratura calcarea in matrice sabbiosa di cidore brunastro Sabbia limosa debolmente arqillosa di colore marrone sciolta passante a liveli più addensati tra duota - 1.40 e -2.00 metri. 5 5 Satbia octioimente il moza oli colore rossastro con indusi dementi littid polioimensi challi oli natura calcarenitica . Umioa e solota . Trovante calcarentico 3.00 Alternanaza di sattile a basso recupero e liveti calcarentiti da quota -7.70 a -8.00 centimetridi gebolmete cementati di odore Cass. 4") 5.00 3.20 Cass 472 Sabbla di colore giallastro a basso recupero. Umba e sciolta (8) (8) 36 S S (CD) Cass. 15:00 15.00 15.00 Compan: S-Pacts Solid, O'O'Jobbog, PM-aco, R-Penantogado, R-Penantogado do SF (Persantos: Africhio Inpole, CSC-Coopando Perfosacione: Condicio Estrato, O'O'Districio Diagna, E'O'bea Ondrisua Solatus asine: RM-Pucchimoto Pictolio, PP-Printo Edunico Dince SF (FR-Partic Apole, PP-Purito Clessa Caralogio: Diagna contine 11 GEC1.0GO LADITTA ESECUTRICE



Report fotografico cassette catalogatrici e postazione sondaggi



S1 da 0,00 a -5,00 metri p.c.



S1 da -5,00 a -10,00 metri p.c.





S1 da -10,00 a -15,00 metri p.c.



S2 da 0,00 a -5,00 metri p.c.





S2 da -5,00 a -10,00 metri p.c.



S2 da -10,00 a -15,00 metri p.c.





Foto postazione sondaggio S1



Foto postazione sondaggio S2



4. INDAGINI GEOFISICHE - MASW

4.1 PREMESSA

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto è possibile valutare l'effetto della risposta sismica locale facendo riferimento ad un approccio semplificato, che si basa sulla classificazione del sottosuolo in funzione dei valori della velocità di propagazione delle onde di taglio Vs.

Per la ricostruzione del modello sismostratigrafico locale sono state eseguite ed elaborate congiuntamente:

- N° 3 prova sismica passiva 3D a stazione singola (HVSR) denominata HV1;
- N° 1 prova sismica attiva multicanale (MASW) denominata M1;
 L'ubicazione delle prove geofisiche, eseguite il 04/06/2020, è riportata in immagine seguente:



4.2 PROVA HVSR

La prova in questione è nota semplicemente con il nome H/V e fu sperimentata per la prima volta da Nogoshi e Igarashi nel 1970, ma è stata poi diffusa successivamente, nel 1989, da Nakamura. La tecnica del rapporto spettrale tra la componente orizzontale del moto H e quella verticale V o HVSR (*Horizzontal to Vertical Spectral Ratio*) consente di valutare la frequenza caratteristica di risonanza del sito, parametro fondamentale per il corretto dimensionamento/verifica degli edifici in termini di risposta sismica locale.



La prova consiste in una valutazione sperimentale del rapporto di ampiezza esistente tra la media delle componenti orizzontali e di quella verticale delle vibrazioni ambientali misurate in un determinato punto della superficie terrestre tramite un sismometro a tre componenti. Le vibrazioni che vengono misurate sono i cosiddetti *microtremori* e sono l'effetto di una molteplicità di sorgenti le quali sono attive per una molteplicità di frequenze, anche se quelle attinenti al campo ingegneristico strutturale sono generalmente quelle comprese nell'intervallo 0,5 – 20 Hz. Le principali sorgenti sono sia di origine antropica quali traffico veicolare, attività industriale, rumore urbano in genere, che naturale quali onde marine, perturbazioni atmosferiche, cicloni oceanici, tremori vulcanici. Si chiama anche microtremore perché riguarda oscillazioni molto piccole, molto più piccole di quelle indotte dai terremoti.

Nel tragitto dalla sorgente "s" al sito "x" le onde elastiche subiscono riflessioni, rifrazioni, intrappolamenti per fenomeni di guida d'onda, attenuazioni che dipendono dalla natura del suolo attraversato e dalla morfologia. Questo significa che se da un lato l'informazione relativa alla sorgente viene persa e non sono più applicabili le tecniche della sismica classica, è presente una parte debolmente correlata del segnale che può essere estratta e che contiene informazioni relative al percorso del segnale ed in particolare relative alla struttura locale vicina al sensore.

Dunque, anche il rumore sismico, che tradizionalmente costituisce la parte di segnale scartato dalla sismologia classica, contiene informazioni. Questa informazione è però "sepolta" all'interno del rumore casuale e può essere estratta attraverso tecniche opportune. Una di queste tecniche è la teoria dei rapporti spettrali o, semplicemente HSVR che è in grado di fornire stime affidabili delle frequenze dei sottosuoli, informazioni di notevole importanza nell'ingegneria sismica.

4.3 Acquisizione ed interpretazione dei microtremori

Il sismografo adoperato, 3D Seismic Datalogger, è costituito da un unico contenitore in alluminio pressofuso ad alta resistenza ed impermeabile (standard IP65), al cui interno è installata una terna di geofoni ed un potente sistema di acquisizione dati a 24 bit reali (ADConverter). Il sistema elettronico di acquisizione dei dati è basato sul convertitore AD7124-8 di Analog Devices, si tratta di un convertitore Sigma Delta ($\Sigma\Delta$) ad altissime prestazioni, progettato nel 2015, al culmine di decenni di esperienza di Analog Devices in questo campo.



La velocità di campionamento è selezionabile in un campo molto vasto (da 10 fino a 19200 campioni al secondo) e sono disponibili 8 livelli di filtraggio, per scegliere il migliore compromesso tra velocità di risposta e riduzione del rumore.

Di seguito vengono riportate le specifiche tecniche dei trasduttori:

Resonance frequency: 4.5 Hz +/-10%
Coil resistance: 375 ohm +/-7.5%
Open circuit damping: 0.6 +/-7.5%
Voltage sensitivity: 28.8 +/-7.5% (v/m/s)

Moving mass: 11 g

Operating temp.: -40°C +100°C
Height: 36 mm
Diameter: 25.4 mm
Weight: 86 g

L'installazione della strumentazione è avvenuta su di una pavimentazione rigida, allineando il nord strumentale con quello geografico e ponendo in bolla l'intero sistema di acquisizione. È stato quindi registrato il rumore sismico direttamente in sito, nelle sue tre componenti (X,Y e Z) alienando l'asse Y dello strumento con il Nord geografico, ottenendo un'acquisizione della durata pari a 25 minuti. Durante l'acquisizione dei dati sono state rispettate le metodologie e le accortezze necessarie al fine di ottenere un dato statisticamente corretto.

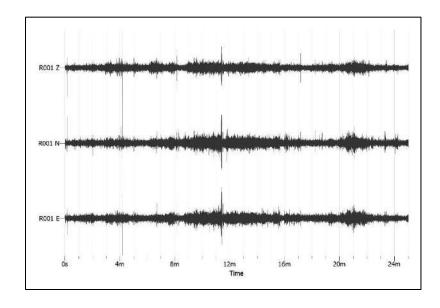
Dati riepilogativi:

Numero tracce: 3

Durata registrazione: 1500 s

Frequenza di campionamento: 500.00Hz

Numero campioni: 750000





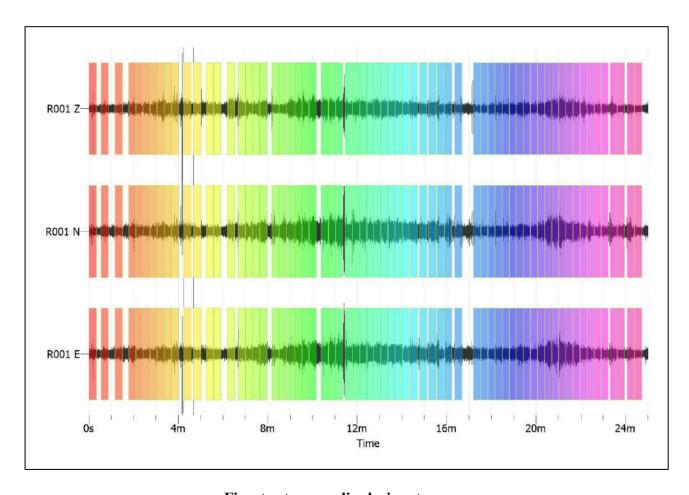
Tracce registrate nelle componenti Verticale, Nord ed Est.

Dalla interpretazione di questi dati sono state ottenute le curve HVSR e gli spettri medi delle tre componenti (NS, EW e verticale) relativi al punto di misura. Sono state osservate le raccomandazioni proposte dal S.E.S.AM.E. (*Site Effects assessment using Ambient Excitations*) sia sul metodo di acquisizione che sull'interpretazione delle misure H/V. Il segnale acquisito è stato suddiviso in finestre di 20 secondi, selezionando per l'elaborazione soltanto le quelle "pulite", ossia non affette da disturbi antropici rilevanti.

Finestre temporali

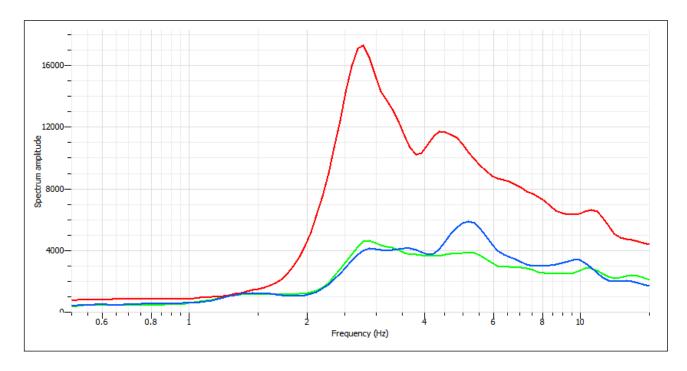
Numero totale finestre selezionate: 78 Numero finestre incluse nel calcolo: 66

Dimensione temporale finestre: 20.000 s

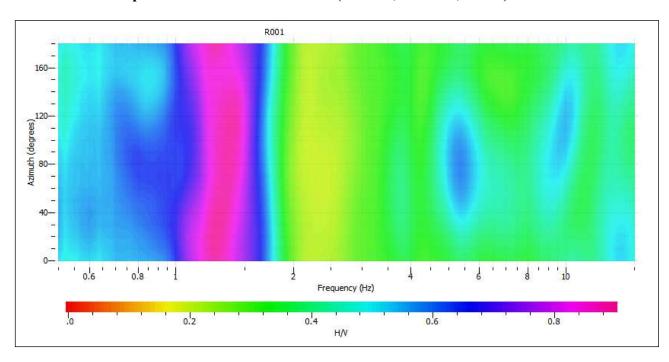


Finestre temporali selezionate





Spettri medi delle tre direzioni (rosso-Z, verde-X, blu-Y)



Mappa della direzionalità degli spettri

Rapporto spettrale H/V

Dati riepilogativi:

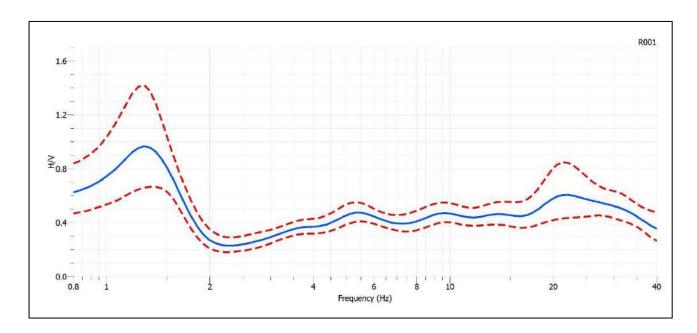
Frequenza massima: 40.00 Hz Frequenza minima: 0.80 Hz

Tipo lisciamento: Konno & Ohmachi

Percentuale di lisciamento: 20%

Tipo di somma direzionale: Media aritmetica





Curva del rapporto spettrale H/V

Il computo dei criteri SESAME (che definiscono la robustezza statistica della curva HVSR e degli eventuali picchi presenti), tenendo conto dei dati nell'intervallo di frequenza da 0,5-40,0 Hz, sono riportati nella tabella seguente:

Verifiche SESAME:

Verifica	Esito
$f_0 > 10/l_w$	Ok
$n_{c}(f_{0}) > 200$	Ok
$\sigma_A(f) < 2$ per $0.5 \cdot f_0 < f < 2 \cdot f_0$ se $f_0 > 0.5H$: $\sigma_A(f) < 3$ per $0.5 \cdot f_0 < f < 2 \cdot f_0$ se $f_0 < 0.5H$:	Ok
$\exists \ f^- \in \ [f_0/4, f_0] \ \ A_{H/V}(f^-) < A_0/2$	Ok
$\exists \ f^+ \in \ [f_0, 4 \cdot f_0] \ \ A_{H/V}(f^+) < A_0/2$	Ok
$A_0 > 2$	NO
$f_{picco}[A_{H/V}(f) \pm \sigma_A(f)] = f_0 \pm 5\%$	NO
$\sigma_f < arepsilon(f)$	NO
$\sigma_A(f_0) < \theta(f_0)$	Ok

La curva HV ottenuta risulta quindi attendibile, poiché risultano soddisfatti 3/3 criteri di affidabilità, mentre si esclude la presenza di un vero e proprio picco della curva, poiché

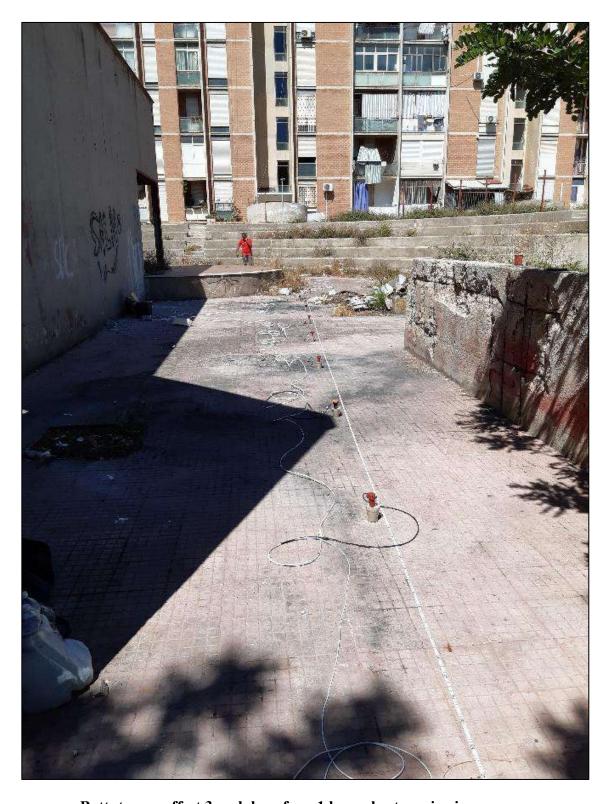


risultano soddisfatti solamente per 3/6 i relativi criteri. L'andamento generale della curva lascia comunque individuare un significativo innalzamento in corrispondenza delle frequenze pari a 1,20Hz e 23,00Hz.

4.4 PROVA MASW IN ONDE DI RAYLEIGH

Per l'esecuzione della prova MASW stato utilizzato il sismografo EX-12, costituito da un sistema di acquisizione dati a 12 canali e 24 bit reali, basato sul convertitore Sigma Delta (ΣΔ) AD7124-8. La prova sismica è stata eseguita mediante la realizzazione di una stesa sismica, con allineamento circa E-O, lungo il quale sono state disposte 12 postazioni geofoniche con interdistanza pari a 2 metri. Il punto di energizzazione, posto ad una distanza pari a 3 metri dal primo geofono, è rappresentato da una mazza dal peso di 10 kg lasciata cadere su una piastra (20cm*20cm). È stata così ottenuta una stesa sismica di lunghezza 25 metri, incluso il punto di energizzazione (shot). Per la registrazione del segnale sismico indotto dagli shots sono stati utilizzati geofoni Pasi con frequenza propria pari a 4,5Hz.

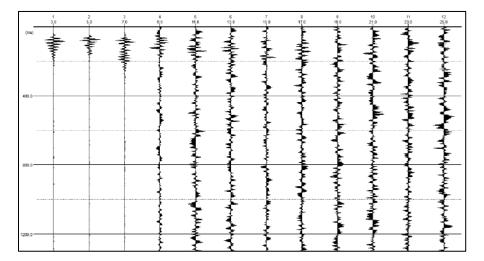




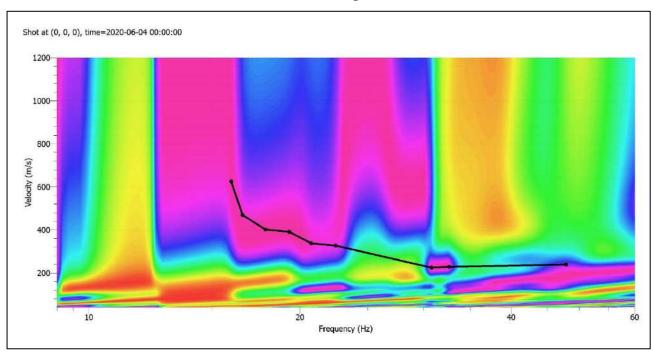
Battuta con offset 3 m dal geofono 1 lungo la stesa sismica

Sono così state ottenute le tracce sismiche, da cui è stato ricavato lo spettro di dispersione delle onde di superficie, utilizzato per l'interpretazione dei dati.





Tracce sismiche acquisite



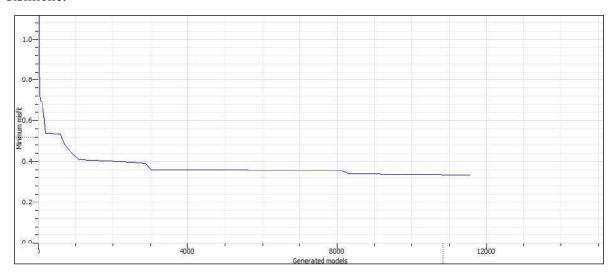
Spettro di dispersione delle onde di superficie



4.5 ANALISI CONGIUNTA HVSR/MASW

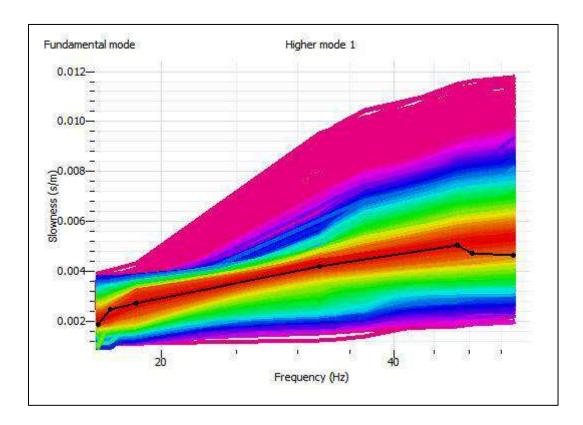
L'analisi congiunta HVSR/MASW consente di trovare un modello e dei criteri di modellazione più affidabili, rispetto all'applicazione di un solo dei due metodi. Con tale combinazione il modello del profilo verticale della Vs risulta vincolato in superficie dalla dispersione energetica delle onde superficiali, ottenuta mediante indagine MASW con onde di Rayleigh (alte frequenze) ed in profondità dal rapporto spettrale delle componenti orizzontali e verticali dei microtremori ottenuto mediante indagine HVSR (basse frequenze).

Tramite il software "*Dinver*" è stato possibile effettuare tale tipo di analisi, generando più di 11.000 modelli d'inversione matematici, che tenessero conto dei dati ricavati dalle due prove sismiche.

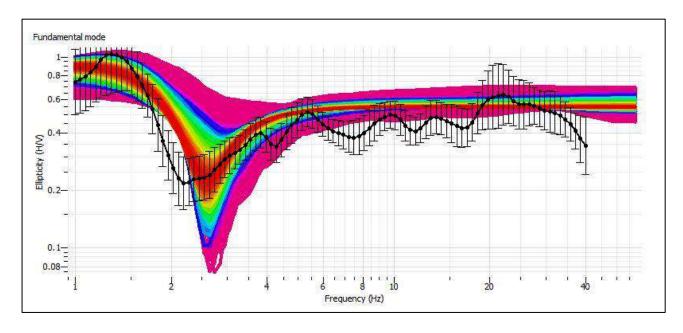


Modelli generati e relativo minimun misfit





Andamento dello spettro di dispersione in relazione al minimun misfit dei vari modelli genrati (in rosso i modelli con minore minimun misfit)

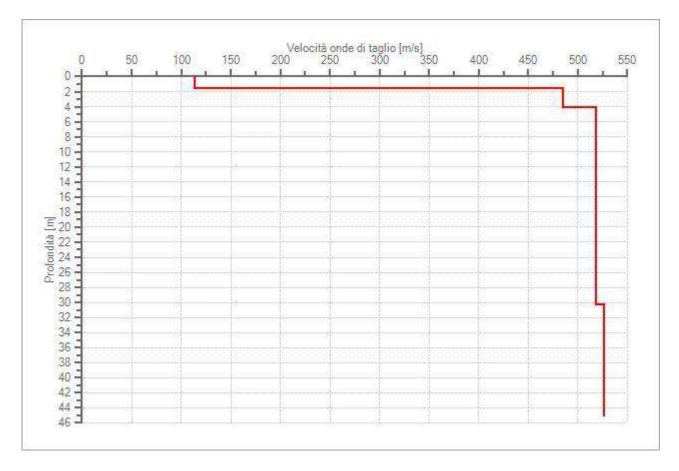


Andamento della curva H/V in relazione al minimun misfit dei vari modelli genarti (in rosso i modelli con minore minimun misfit)

La colonna sismo-stratigrafica ottenuta mediante inversione dei dati mostra la seguente suddivisione:



n.	Descrizione	Profondit à [m]	Spessor e [m]	Vs [m/sec]
1	Substrato pedogenetico	1,54	1,54	114,4
2	Alternanza di sabbie adensate e sciolte	4,14	2,6	485,2
3	Calcareniti della "Piana di Palermo"	30,34	26,2	518,2
4	Calcareniti della "Piana di Palermo"	45,19	14,85	526,6



Profilo di velocità onde S nel sottosuolo

- Il primo sismostrato dallo spessore limitato, mostra velocità di propagazione delle onde di taglio basse, pari a 114,4 m/s, trattasi di terreno vegetale o materiale di riporto sciolto.
- Nel secondo sismostrato, avente spessore calcolato di 2,6 metri, si registrano velocità delle onde di taglio pari a 485,2 m/s. Tali valori riconducono alla porzione sommitale delle calcareniti alterate, al punto tale da formare uno strato di sabbia mediamente addensata.
- Nel terzo e quarto sismostrato, si registrano valori di Vs crescenti, che variano da 518,2 526,6m/s. I sismostrati di questa porzione riconducono alla Calcarenite della Piana di



Palermo, i cui valori di Vs crescendo in profondità testimoniano un reciproco miglioramento delle proprietà geotecniche del materiale.

In generale si registra un aumento delle Vs con l'aumentare della profondità, tale aumento è da attribuire ad un proporzionale aumento, in termini numerici, delle caratteristiche fisico meccaniche del sottosuolo.

4.6 PARAMETRO VS EQUIVALENTE E CATEGORIA DI SOTTOSUOLO

Attraverso l'analisi ed elaborazione congiunta HVSR/MASW (illustrata in all. 2) è stato possibile determinare un modello sismostratigrafico a cui corrisponde un valore di Vs,eq pari a:

$Vs,eq \ge 436,1 \text{ m/s}$ in superficie

La relativa categoria di sottosuolo indicata in Tab.3.2.II delle "Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni" aggiornate con Decreto del 17 Gennaio 2018, è la **categoria B**: "Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di Vs, eq compresi tra 360÷800 m/s."

\

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
В	Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consi- stenti, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
С	Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consi- stenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento del- le proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consi- stenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento del- le proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
Е	Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le catego- rie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30 m.





LABORATORIO AUTORIZZATO DAL MINISTERO DELLE INFRASTRUTTURE E DEI TRASPORTI (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione - Settore A - (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi - Terre e Rocce - Settori A e B - Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi







INTESTATARIO: COMUNE DI PALERMO

RIFERIMENTO: Ind. prelim. per la redazione del prog. di rifunz. del centro sociale in via G. Di Vittorio allo Sperone

SONDAGGIO: S1 CAMPIONE: C1 PROFONDITA': m 1.80 - 2.20 m

MODULO RIASSUNTIVO

CARATTERISTICHE FISICHE

Umidità naturale	19,7	%
Peso di volume	19,8	kN/m³
Peso di volume secco	16,5	kN/m³
Peso di volume saturo		kN/m³
Peso specifico		kN/m³
Indice dei vuoti		
Porosità		%
Grado di saturazione		%
Limite di liquidità		%
Limite di plasticità		%
Indice di plasticità		%
Indice di consistenza		
Passante al set. n° 40		
Limite di ritiro		%
CNR-UNI 10006/00		

ANALISI GRANUI OMETRICA

ANALISI SIYAN	OLOIVIL I IXIX	<u> </u>
Ghiaia Sabbia	18,5 72,8	% %
Limo-Argilla	8,7	%
D 10	0,065857	mm
D 50	0,245918	mm
D 60	0,340241	mm
D 90	5,112902	mm
Passante set. 10	81,5	%
Passante set. 42	65,4	%
Passante set. 200	11,9	%

PERMEABILITA'

COMPRESSIONE

σ	kPa	σRim	kPa
c _u	kPa	C _{u Rim}	kPa

TAGLIO DIRETTO

Prova	consolidata-le	nta			
c'	10,0	kPa	φ'	27,0	0
c' Res		kPa	φ'Res		٥

COMPRESSIONE TRIASSIALE

C.D.	c _d	kPa	фd	0
C.U.	c' _{cu}	kPa	φ'cu	0
C.U.	c _{cu}	kPa	фси	0
U.U.	c _u	kPa	фu	0

PROVA EDOMETRICA

σ kPa	E kPa	Cv cm²/sec	k cm/sec

INTESTATARIO: COMUNE DI PALERMO

RIFERIMENTO: Ind. prelim. per la redazione del prog. di rifunz. del centro sociale in via G. Di Vittorio allo Sperone

SONDAGGIO: S1 CAMPIONE: C1 PROFONDITA': m 1.80 - 2.20 m

PROVA DI TAGLIO DIRETTO

Modalità di prova: Norma UNI CEN ISO/TS 17892-10

Provino n°:	1		1 2		;	3
Condizione del provino:	Ricostituito		Ricostituito Ricostituito		Ricos	stituito
Pressione verticale (kPa):	100		200		300	
Tensione a rottura (kPa):	65		108		167	
Deformazione orizzontale a rottura (mm):	7,04	4	5,	96	9,	69
Deformazione verticale a rottura (mm):	0,46		0,	50	0,	72
Umidità iniziale e umidità finale (%):	23,7	23,4	24,1	23,5	23,7	22,3
Peso di volume iniziale e finale (kN/m³):	19,8	21,8	19,7	22,5	19,8	23,4

<u>DIAGRAMMA</u>

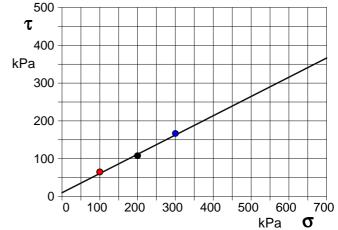
Tensione - Pressione verticale

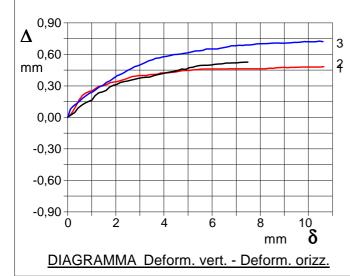
Coesione: 10,0 kPa Angolo di attrito interno: 27,0 °

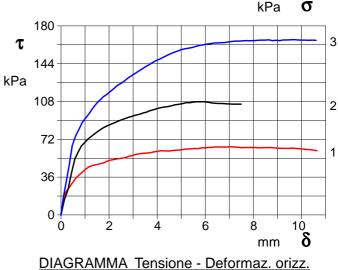
Tipo di prova: Consolidata - lenta

Velocità di deformazione: 0,015 mm / min

Tempo di consolidazione (ore): 24







Prova effettuata sul materiale passante al crivello con apertura pari a 5 mm.



LABORATORIO AUTORIZZATO DAL MINISTERO DELLE INFRASTRUTTURE E DEI TRASPORTI (art. 59 del D.P.R. 380/2001) settori:

- Materiali da costruzione - Settore A - (Legge n. 1086/71) Decreto n. 38194 del 14/01/1994 e successivi - Terre e Rocce - Settori A e B - Decreto n. 54349 del 16/02/2006 e successivi







INTESTATARIO: COMUNE DI PALERMO

RIFERIMENTO: Ind. prelim. per la redazione del prog. di rifunz. del centro sociale in via G. Di Vittorio allo Sperone

SONDAGGIO: CAMPIONE: C1 PROFONDITA': m 0.60 - 1.00 m

MODULO RIASSUNTIVO

CARATTERISTICHE FISICHE

Umidità naturale	8,8	%
Peso di volume	19,3	kN/m³
Peso di volume secco	17,8	kN/m^3
Peso di volume saturo		kN/m³
Peso specifico		kN/m³
Indice dei vuoti		
Porosità		%
Grado di saturazione		%
Limite di liquidità		%
Limite di plasticità		%
Indice di plasticità		%
Indice di consistenza		
Passante al set. n° 40		
Limite di ritiro		%
CNR-UNI 10006/00		

ANALISI GRANULOMETRICA

Ghiaia Sabbia	71,2 28,1	% %
Limo-Argilla	0,7	%
D 10	0,196270	mm
D 50	14,233260	mm
D 60	20,973370	mm
D 90	47,416660	mm
Passante set. 10	28,8	%
Passante set. 42	18,0	%
Passante set. 200	1,6	%

PERMEABILITA'

Coefficiente k	cm/sec
COCINCICING K	011/300

COMPRESSIONE

σ	kPa	σRim	kPa
c _u	kPa	C _u Rim	kPa

TAGLIO DIRETTO

Prova co	onsolidata-le	enta			
c'	5,7	kPa	φ'	35,3	0
c' Res		kPa	φ'Res		0

COMPRESSIONE TRIASSIALE

C.D.	c _d	kPa	фd	0
C.U.	c' _{cu}	kPa	φ'cu	0
C.U.	c _{cu}	kPa	фcu	0
U.U.	cu	kPa	φu	٥

PROVA EDOMETRICA

σ kPa	E kPa	Cv cm²/sec	k cm/sec			

INTESTATARIO: COMUNE DI PALERMO

RIFERIMENTO: Ind. prelim. per la redazione del prog. di rifunz. del centro sociale in via G. Di Vittorio allo Sperone

SONDAGGIO: S2 CAMPIONE: C1 PROFONDITA': m 0.60 - 1.00 m

PROVA DI TAGLIO DIRETTO

Modalità di prova: Norma UNI CEN ISO/TS 17892-10

Provino n°:		1	2		3		
Condizione del provino:	Ricos	Ricostituito		costituito Ricostituito		stituito	
Pressione verticale (kPa):	10	100		200		300	
Tensione a rottura (kPa):	7	79		145		221	
Deformazione orizzontale a rottura (mm):	1,	1,93		5,12		4,34	
Deformazione verticale a rottura (mm):	-0,	-0,02		0,16		32	
Umidità iniziale e umidità finale (%):	24,6	25,1	24,3	24,6	24,7	24,5	
Peso di volume iniziale e finale (kN/m³):	19,4	19,6	19,4	20,1	19,2	19,7	

<u>DIAGRAMMA</u>

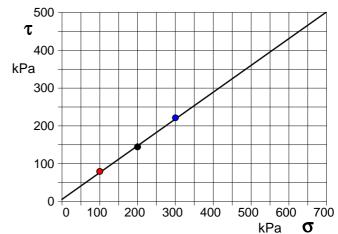
Tensione - Pressione verticale

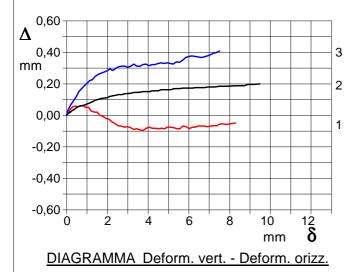
Coesione: 5,7 kPa Angolo di attrito interno: 35,3 °

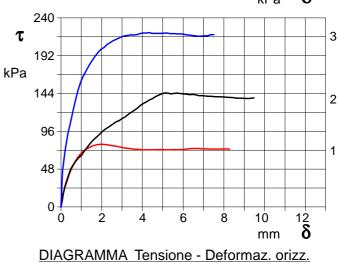
Tipo di prova: Consolidata - lenta

Velocità di deformazione: 0,030 mm / min

Tempo di consolidazione (ore): 24







anautura nari a E man

Prova effettuata sul materiale passante al crivello con apertura pari a 5 mm.