

ISTITUTO AUTONOMO PER LE CASE POPOLARI
DELLA PROVINCIA DI BRINDISI

P R O G E T T O

d i

COSTRUZIONE DI ABITAZIONI PER LAVORATORI AGRICOLI

DIPENDENTI IN " TORRE S. SUSANNA "

Legge 30/12/1960 N.1676 - Esercizio 1965

CALCOLI STATICI

BRINDISI, marzo 1965.=

L'INGEGNERE

V I S T O :

IL PRESIDENTE

(Gr. Uff. Com/te U.G. VALLARINO)



CALCOLI STATICI

MATERIALE ADOPERATO:

- a) tufi di Oria, Grottaglie e Palagianello, ecc.
- carico rottura 25 - 30 Kg.cmq.
- b) conglomerato cementizio costituito da:
- 1) cemento idraulico a 500 Kg. 300
 - 2) pietrisco calcareo puro mc. 0,800
 - 3) sabbia silicea o mista con sabbione calcareo mc. 0,400
- c) ferro omogeneo
- carico sicurezza σ_f 1.400

I° - SPESSORE DEI MURI

verifica di stabilità per ml. di muro di spina.

Analisi dei carichi:

- Muro del piano rialzato:
0,60x3,30x1400 Kg. 3.172
- solaio n. 16
4,50x3,30 " 1.260
- carico fisso e sovraccarico
4,50x3,20 " 1.400
- carichi per piano rialzato 5.872

- Muro del primo piano:
0,50x3,30x1400 Kg. 2.310
- solaio e sovraccarico:
4,60x6,00 " 2.760
- sommano primo piano 5.070

- Secondo piano:
0,40x3,30x1400 Kg. 1.848
- solaio a camera d'aria:
4,80x3,50 " 1.680
- carico terrazza e sovraccarico acciden-
tale: 4,80x3,20 " 1.536
- sommano secondo piano 5.064

Totale Kg. 16.006

Ed in cifra tonda Kg. 16.000

Verifica muro piano rialzato:

$$\sigma_t = \frac{16.000}{100 \times 60} = 2,7 \text{ Kg/cmq.}$$

II° - VERIFICA PRESSIONE SUL TERRENO DI FONDAZIONE:

- Analisi dei carichi per ml.

Muratura di fondazione in calcestruzzo cementizio a Kg.200:

$$0,90 \times 2,00 \times 2500 = \text{Kg. } 4.500$$

$$\text{carico totale } 16.000 + 4.500 = 20.500$$

$$t = \frac{25.600}{200 \times 90} = 2,27 \text{ Kgcm.}$$

S C A L A

III° - RAMPA A SBALZO:

Analisi del carico per ml.

Sovraccarico: 110x1,00x400 Kg. 440

Rivestimento pietra ed intonaco: " 150

Ringhiera " 30

Peso proprio: 0,10x110x100x2500 " 275

Per gradini di tufo:

$$3 \times 0,32 \times 110 \times \frac{0,16}{2} \times 1400 \quad " \quad 120$$

sommano Kg. 1.011

In cifra tonda Kg. 1.000

$$M_1 = \frac{1.000 \times 1,10^2}{2} = 60.500 \text{ Kgcm.}$$

$$M = 10$$

$$\sigma_c = 40$$

$$\sigma_f = 1200$$

$$h = 0,467 \sqrt{\frac{60.500}{100}} = 11 \text{ cm.}$$

$$A_f = 0,0195 \sqrt{60.500 \times 100} = 4,79 = 3 \varnothing 12 + 2 \varnothing 10$$

Verifica al taglio

$$\tau_o = \frac{1.000}{0,90 \times 11 \times 1100} = 1 \text{ Kg/cmq.}$$

IV° - SOLAI COPERTURA PIANO INTERMEDIO CON SOVRASTANTE TRAMEZZO DISTRIBUITO.

Solaio tipo misto con laterizi forati h = cm.14 e soletta superiore in calcestruzzo alta cm.5 - nervature mm.8 - interasse cm.40

Analisi dei carichi per mq.

luce h.4

Sovraccarico utile	Kg. 250
Pavimento ed intonaco	" 70
Peso proprio soletta: $1,00 \times 1,00 \times 0,05 \times 2500$	" 125
Nervature $-\frac{100}{40} \times 0,80 \times 0,14 \times 2500$	" 70
Forati	" 71
Tramezzo distribuito	
$\frac{2}{4,00} \times 1,00 \times 0,10 \times 3,30 \times 1400$	" 232

Totale Kg. 818

Arrotondato Kg. 820

e per ml. di travetto

$$p = 820 \times 40 = 328 \text{ Kg/ml.}$$

Momento flettente max

$$M_f = 1/12 \times 328 \times 4,20^2 = \text{Kg. } 480 = \text{Kgcm. } 48.000$$

$$r = \frac{17,5}{\sqrt{48.000} : 40} = 0,505$$

cui corrisponde per $m = 10$

$$\sigma_f = 1400$$

$$\sigma_c = 39$$

$$\mu = 0,00153$$

$$\sigma_c = 0,00153 \sqrt{48.000 \times 40} = \text{cmq. } 2,12$$

si realizza con $2 \phi 12 = \text{cmq. } 2,26$

Verifica di stabilità

$$x = \frac{20,00 \times 2,12}{40} - 1 + \sqrt{1 + \frac{2 \times 40 \times 17,5}{10 \times 2,12}} = \text{cm. } 3,80$$

$$\sigma_c = \frac{2 \times 48.000}{40 \times 3,80 (17,5 - \frac{3,80}{3})} = \frac{96.000}{2468,48} = \text{Kg/cm. } 38,69$$

$$\sigma_f = \frac{48.000}{2,26 (17,5 - \frac{3,80}{3})} = \frac{48.000}{36,70} = \text{Kg. } 1307,90$$

Lo sforzo di taglio max all'estremità è:

$$T_{\max} \quad x = \frac{328 \times 4}{2} = 660 \text{ Kg.}$$

e la sollecitazione t_g max risulta:

$$\tau_o = \frac{660}{0,90 \times 17,5 \times 40} = 1 \text{ Kg/mq.}$$

< 4,00