LAVORI DI COSTRUZIONE DI CASE POPOLARI PER LAVORATORI AGRICOLI DIPENDENTI IN Carovigno e S. Vito dei Normanni

Calcoli Statici Delle Strutture in C.A.

Il Calcolatore

Nº 1
TRAVE PORTICATO

Questa struttura poggia su 3 tratti su muratura di cui uno è dato il diverso atteggiarsi, in fase deambulatoria ed statica di compressione.

Calcolo:

$\frac{1}{2}$ p.p. $0.45 \times 0.60 \times 2.500$ = 340 kg/ml
$\frac{1}{2}$ muro: $0.45 \times 3 \times 1.400 \times \frac{9}{10}$ = 1.700 "
2.040 kg/ml

Momenti:

$M_1 = \frac{1}{12} \cdot 2.040 \times 4.50^2 = 3.440$ kgm

$\sqrt{\frac{344000}{50}} = 26$ $\quad z = \frac{44}{26} = 16,92$ cm $\quad \sigma_f = 680$ kg/cmq

$R_b = 33$ kg/cmq $\quad \beta_f = \frac{6.400}{680 \times 45 \times 26} = 5,6$ cmq

si assume 4ø 5 ϕ 12 (7,54)

Taglio:

$T = \frac{2.040 \times 4,50}{2} = 4.710$ kg/cmq

$\tau = \frac{4.710}{45 \times 44} = 2,38$ kg/cmq

attraverso ai ferri piegati avremo sempre sempre sicurezza.

$S_1 = \frac{2.38 \times 50 \times 25}{2} = 1.550$ kg

Tra due segnati di ϕ avremo:

$\Sigma_p = 4,80 \times 1.800 = 6.500$ kg

$m_f = \frac{3.500}{180} = 8$ staffe $\phi 6$

Nº 2
TRAVE ABITAZIONE

Il suo tiro destinato a due ripartì che poggia su pilastri in cemento armato (d'ff $= 0$ kg/cmq) e in muratura di tufo (β_f kg/cmq).

Si determina una sola campata.

Calcolo:

$\frac{1}{2}$ p.p. $0.45 \times 0.60 \times 2.500$ = 340 kg/ml
$\frac{1}{2}$ solaio in laterizio 5×2.40 = 1200 "
$\frac{1}{2}$ muratura relativa 600×18 = 810 "
$\frac{1}{2}$ muro: $0.45 \times 3.00 \times 1.400 \times \frac{9}{10}$ = 1.700 "
3.050 kg/ml

Momenti:

$M_1 = \frac{1}{12} \cdot 3.050 \times 3.60^2 = 3.290$ kgm

$\sqrt{\frac{329000}{50}} = 81$ $\quad z = \frac{44}{81} = 0,540$ cm

$\sigma_f = 680$ kg/cmq $\quad \beta_f = \frac{6.580}{680 \times 45 \times 81} = 0,225$ cmq

$\frac{1}{2}$ p.p. $0.45 \times 0.60 \times 2.500$ = 340 kg/ml
$\frac{1}{2}$ solaio 5×2.40 = 1200 "
$\frac{1}{2}$ muratura relativa 600×18 = 810 "
$\frac{1}{2}$ muro: $0.45 \times 3.00 \times 1.400 \times \frac{9}{10}$ = 1.700 "
3.050 kg/ml

si assume 4ø 5 ϕ 12 (7,54)

Taglio:

$T = \frac{3.050 \times 3,60}{2} = 5.500$ kg/cmq

$\tau = \frac{5.500}{45 \times 44} = 2,77$ kg/cmq

attraverso ai ferri piegati avremo sempre sempre sicurezza.

$S_1 = \frac{2,77 \times 50 \times 25}{2} = 1.730$ kg

Tra due segnati di ϕ avremo:

$\Sigma_p = 4,80 \times 1.800 = 6.500$ kg

Nº 3
S C A L A

Caratteristiche:

Struttura costituita con finti: 100×10 cm, spessore costante.

Ripiani intermedi: 70 cm. x 25 cm. altezza totale.

alzata: 18 cm.

Calcolo:

$\frac{1}{2}$ soletta: $0.100 \times 1.000 \times 2.500$ = 250 kg/mq
$\frac{1}{2}$ alzata: $0.18 \times 0.5 \times 2.500$ = 225 "
$\frac{1}{2}$ pedata: $0.14 \times 0.5 \times 2.500 \times 0.5$ = 180 "
$\frac{1}{2}$ intonaco: = 100 "
$\frac{1}{2}$ ringhiera: $0.10 \times 0.10 \times 0.4 \times 2.500$ = 100 "
$\frac{1}{2}$ finiti: = 200 "
p = 960 kg/mq

Momento per mt. di larghezza: $960 \times 0.70 = 670$ kg/mt

Taglio

$T = \frac{670 \times 3,80}{2} = 1.270$ kg $\quad \tau = \frac{1.270}{100 \times 44} = 0,30$ kg/cmq

$S_1 = \frac{0,30 \times 50 \times 18}{2} = 81$ kg

n ø 6 segnati inclinati

$\Sigma_p = n \cdot 15 \times 1.800 = 27.000$ kg

$m_f = \frac{27.000}{180} = 15$ staffe ø 6

Nº 4
SBALZO BALCONE

Caratteristiche:

Struttura unica con finti: 100×10 cm. spessore costante.

Soletta: 70 cm. spessore massimo, all'incastro con il muro.

Ringhiera: all'estremità libera con ringhiera in ferro.

Calcolo:

$\frac{1}{2}$ p.p. soletta = 250 kg/mq
$\frac{1}{2}$ pavimento, intonaco e parimenti = 300 "
550 kg/mq

Momento per mt. di larghezza: $550 \times 0,70^2 = 270$ kgm

$M_1 = \frac{1}{12} \cdot 550 \times 0,70^2 = 270$ kgm

$\sqrt{\frac{27000}{50}} = 23$ $\quad z = \frac{14,5}{23} = 0,615$ cm

$\sigma_f = 680$ kg/cmq $\quad \beta_f = \frac{2.700}{680 \times 45 \times 23} = 0,70$ cmq

si assume 4ø 5 ϕ 12 = 4,52 cmq

di cui 2 ϕ 5 in anche e 2 ϕ 12 segnati dopo l'appoggio.

Nel ritegno di cui assumono 4 ϕ 12 della 4ª assume in cui presenta del ϕ 12.

Taglio

$T = \frac{550 \times 0,70}{2} = 190$ kg $\quad \tau = \frac{190}{100 \times 44} = 0,035$ kg/cmq

$S_1 = \frac{0,035 \times 50 \times 18}{2} = 15$ kg

n ø 6 segnati inclinati

$\Sigma_p = n \cdot 15 \times 1.800 = 27.000$ kg

$m_f = \frac{27.000}{180} = 15$ staffe ø 6

Nº 5
PIATTABANDE

Si considera la più grande, cioè quella del vano di luce di 3,60 e si assume il resto non in luce, assumiamo:

Calcolo:

$\frac{1}{2}$ p.p. $0.45 \times 0.80 \times 2.500$ = 450 kg/ml
$\frac{1}{2}$ solaio 5×360 = 1800 "
2250 kg/ml

$M = \frac{1}{12} \cdot 2.250 \times 3,60^2$ = 2.430 kgm $\quad \sqrt{\frac{243000}{50}} = 69,5$

$z = \frac{44}{69,5} = 0,634$ cm $\quad \sigma_f = 680$ kg/cmq

$\beta_f = \frac{2.430}{680 \times 45 \times 69,5} = 1,08$ cmq

Sono più che sufficienti 4 ϕ 12 (4,52 cmq)

Taglio

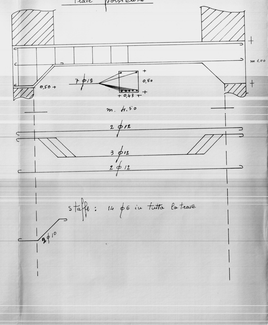
$T = \frac{2.250 \times 3,60}{2} = 4.050$ kg $\quad \tau = \frac{4.050}{45 \times 74} = 1,22$ kg/cmq

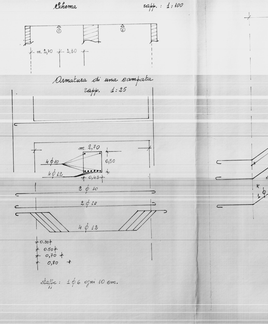
$S_1 = \frac{1,22 \times 50 \times 25}{2} = 760$ kg

Vanno assicurati tutti quelli staffati in avvicinamento.

$m_f = \frac{3.600}{180} = 20$ ø 6

e così sono staffe ogni 25 cm.




Scuole Abitazione
Schema scala 1:100
m. 3.60
m. 3.60
m. 4.80
Armatura di una scalinata
Scala 1:25
m. 2.10
0.55
4 ø 12
3 ø 12
4 ø 12
3 ø 12
4 ø 12
3 ø 12
4 ø 12
3 ø 12
4 ø 12
3 ø 12
4 ø 12
3 ø 12