

(5.) Mauerdecke Feld 1

$$l_1 = 1,80 \text{ m}$$

$$M_B = -0,10 - 0,03 + 0,10 = -0,03 \text{ tm}$$

$$M_L = \frac{1}{2 \cdot 0,61} [0,61 \cdot 1,80 \cdot \frac{1}{2} - 0,03 / 1,80]^2 = \\ = 0,082 [0,55 - 0,02]^2 =$$

$$= 0,082 \cdot 0,53^2 = 0,03 \text{ tm}$$

$$d = 14 \text{ cm}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

$$h = 0,821 \sqrt{0,30} = 12,4 \text{ cm}$$

$$\sigma = 22 / 2000 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_c = 0,0779 \cdot 12,4 = 0,97 \text{ cm}^2$$

$$f_e = \phi 6 t = 15 \text{ cm}$$

$$= 1,89 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } \phi 6 t = 30 \text{ cm}$$

$$VE. 3\phi 6/m$$

$$= 0,85 \text{.}$$

oder

$$2,92$$

$$= 0,92 / 0,56 \text{ cm}^2$$

(6.) Mauerdecke Feld 2

$$l_2 = 2,90 \text{ m}$$

$$M_B = -0,10 - 0,18 = -0,28 \text{ tm}$$

$$M_L = -0,92 - 0,10 = -1,02$$

$$\Delta M = 0,74 \text{ tm}$$

$$f_e = 0,81 \cdot 0,90 \cdot 4,2 = 0,74 / 0,90 =$$

$$= 1,17 - 0,92 = 0,25 \text{.}$$

$$f_e = \frac{0,92^2}{0,81} - 0,28 = 0,52 - 0,28 = 0,24 \text{ tm}$$

$$\text{oder } M_e = 0,81 \cdot 0,90^2 \cdot 4,2 = 0,28 \text{ tm}$$

$$d = 14 \text{ cm}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

$$f_e = \phi 6 t = 15 \text{ cm}$$

$$= 1,89 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } \phi 6 t = 30 \text{ cm}$$

$$VE. 3\phi 6/m$$

$$= 0,85 \text{.}$$

oder

$$2,92$$

$$= 0,92 / 0,56 \text{ cm}^2$$

am Treppenrande

$$F_{es} = 2\phi 14$$

$$= 3,08 \text{ cm}^2$$

Mauerdecke Feld 3

$$l_3 = 4,60 \text{ m}$$

$$M_L = -0,92 + -0,38 = -1,30 \text{ tm}$$

$$\begin{aligned}
 C &= 0,61 \cdot 4,60 \cdot 4/2 + \frac{0,93 \cdot 3,50 + 1,30}{4,60} = \\
 &= 1,40 + 1,18 + 0,28 = 1,86 \text{ t} \\
 D &= 1,40 + 1,05 - 0,28 = 1,17 \text{ t} \\
 J_3 &= \frac{1,17^2}{0,61} = 1,12 \text{ tm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 d &= 14 \text{ cm} & b &= 100 \text{ cm} & \text{wie (4.)} \\
 f_{e0} &= \phi 10 \text{ t} = 15 \text{ cm} & & = 5,04 \text{ cm}^2 & \text{aufg. } \phi 10 \text{ t} = 30 \text{ cm} \\
 \text{VE. } \frac{1}{4} \phi 6/\text{m} & & & = 1,13 & \\
 & & & \text{oder} & \\
 R &= 377 & & = 3,77/0,56 \text{ cm}^2 &
 \end{aligned}$$

Stütze B:

$$\begin{aligned}
 M_B &= -0,10 - 0,03 - 0,18 = -0,31 \text{ tm} \\
 M_C &= -0,92 - 0,10 = -1,02 \text{ "} \\
 \Delta M &= 0,71 \text{ tm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 S &= 0,55 + 1,17 + 0,31/1,80 - 0,71/0,90 = \\
 &= 1,72 + 0,17 - 0,74 = 1,15 \text{ t} \\
 M_B' &= -0,31 + 1,65 \cdot 0,115 \cdot 4/8 = \\
 &= -0,31 + 0,02 = -0,29 \text{ tm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 d &= 14 \text{ cm} & b &= 100 \text{ cm} \\
 f_{e0} &= \phi 6 \text{ t} = 15 \text{ cm} & & = 1,89 \text{ cm}^2 \text{ aufg.} \\
 & & & \text{oder} \\
 \text{oben } R &= 90 & & = 0,90/0,56 \text{ cm}^2.
 \end{aligned}$$

Stütze C:

$$\begin{aligned}
 M_C &= -0,92 - 0,10 - 0,38 = -1,40 \text{ tm} \\
 M_B &= -0,10 - 0,18 + 0,10 = -0,18 \text{ "} \\
 \Delta M &= 1,02 \text{ tm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 C &= 1,17 + 1,40 + 0,18 + 1,02/2,90 + 1,40/4,60 = \\
 &= 2,75 + 0,42 + 0,30 = 3,47 \text{ t} \\
 M_C &= -1,40 + 3,47 \cdot 0,115 \cdot 4/8 = \\
 &= -1,40 + 0,05 = -1,35 \text{ tm}
 \end{aligned}$$

$$d = 14 \text{ cm}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

$$h = 0,337 / 1350 = 17,4 \text{ cm}$$

$$\sigma = 62 / 2000 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_e = 0,492 \cdot 17,4 = 8,10 \text{ cm}^2$$

$$f_{e0} = \phi 6 + \phi 10 t = 15 \text{ cm} = 3,56 \text{ cm}^2 \text{ aufg}$$

$$+ f_{e0} = \phi 10 t = 30 \text{ cm} = 7,62 \text{ cm}^2 \text{ Zul.}$$

$$f_{e0} = 6,18 \text{ cm}^2$$

oder

$$\sigma = 68 / 2600 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_e = 0,120 / 1350 = 4,58 \text{ cm}^2$$

$$\text{oben } R 92 + R 377 = 4,69 \text{ cm}^2$$

Kassondecke neben Treppenhaus

$$l = 1,80 \text{ m}$$

$$\text{Belastung } g + p = 0,46 + 0,15 = 0,61 \text{ t/m}^2$$

$$u = 0,61 \cdot 1,80^2 \cdot 1/8 = 0,25 \text{ tm}$$

$$d = 14 \text{ cm}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

wie (5)

$$f_e - \phi 6 t = 15 \text{ cm}$$

$$= 1,89 \text{ cm}^2$$

aufg. $\phi 6 t = 30 \text{ cm}$

$$\text{VE. } 3\phi 6/\text{m}$$

$$= 9,85 \text{ cm}^2$$

oder

$$R 92$$

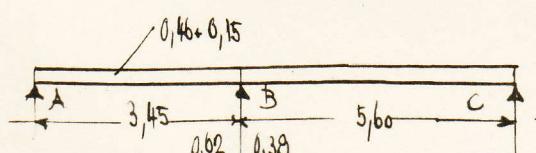
$$= 0,92 / 0,56 \text{ cm}^2$$

Kassondecke über KG

durchlaufend über 2 Felder

$$l_1 = 3,45 \text{ m} \quad l_2 = 5,60 \text{ m}$$

$$\text{Belastung } g + p = 0,46 + 0,15 = 0,61 \text{ t/m}^2$$



g	- 69	180
	- 69	- 42
	- 138	138
p_1	- 22	
	14	8
	- 8	8

p_2	59
	- 37
	22
	- 57
	37

nach Goss:

$$h_1 = 7,5 / 3,45 = 2,17 \quad n_1 = 0,62$$

$$h_2 = 7,5 / 5,60 = 1,34 \quad n_2 = 0,38$$

$$3,51$$

$$\Delta g_1 = 0,46 \cdot 3,45^2 \cdot 1/8 = 1,69 \text{ tm}$$

$$\Delta g_2 = 0,46 \cdot 5,60^2 \cdot 1/8 = 1,80 \text{ tm}$$

$$\Delta p_1 = 0,15 \cdot 3,45^2 \cdot 1/8 = 0,71 \text{ tm}$$

$$\Delta p_2 = 0,15 \cdot 5,60^2 \cdot 1/8 = 0,59 \text{ tm}$$

(7) Massivdecke Feld 1

$$l_1 = 3,45 \text{ m}$$

$$M_B = -1,38 - 0,08 = -1,46 \text{ tm}$$

$$\begin{aligned} M_1 &= \frac{1}{2 \cdot 0,61} [0,61 \cdot 3,45 \cdot 1/2 - 1,46 / 3,45]^2 = \\ &= 0,82 [105 - 0,40]^2 = \end{aligned}$$

$$= 0,82 \cdot 0,63^2 = 0,325 \text{ tm}$$

$$\text{oder } M_1 = 0,61 \cdot 3,45^2 \cdot 9/198 = 0,51 \text{ tm}$$

$$d = 14 \text{ cm}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

$$h = 0,557 \sqrt{510} = 14,6 \text{ cm}$$

$$\sigma = 34/2000 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_c = 0,173 \cdot 14,6 = 2,16 \text{ cm}^2$$

$$= 3,35 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } \phi 8 \text{ t} = 30 \text{ cm}$$

$$= 0,85 \text{ "}$$

oder

$$\sigma = 38/2600 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_c = 0,073 \sqrt{510} = 1,64 \text{ cm}^2$$

$$= 1,68 / 0,56 \text{ cm}^2$$

R 168

(8) Massivdecke Feld 2

Wällpunkt auf Lager

$$d \cdot r' = \frac{2 \cdot 1,38}{0,61} = 4,56 \text{ m}$$

$$\text{oder } 0,8 \cdot 5,60 = 4,48 \text{ m}$$

$$h \cdot \frac{12,5}{4,48} = 2,86$$

$$l_2 = 5,60 \text{ m}$$

$$M_B = -1,38 - 0,37 = -1,75 \text{ tm}$$

$$M_2 = \frac{1}{2 \cdot 0,61} [0,61 \cdot 5,60 \cdot 1/2 - 1,75 / 5,60]^2 =$$

$$= 0,82 [1,70 - 0,31]^2 =$$

$$= 0,82 \cdot 1,39^2 = 1,58 \text{ tm}$$

$$d = 14 \text{ cm}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

$$h = 0,513 \sqrt{1580} = 14,4 \text{ cm}$$

$$\sigma = 68/2000 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_c = 0,574 \cdot 14,4 = 5,15 \text{ cm}^2$$

$$= 7,54 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } \phi 14 \text{ t} = 30 \text{ cm}$$

$$= 1,51 \text{ "}$$

oder

$$\sigma = 74/2600 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_c = 0,195 \sqrt{1580} = 5,36 \text{ cm}^2$$

$$= 5,24 \text{ cm}^2$$

RD 262

Stütze B.

$$M_B = -1,38 - 0,08 - 0,37 = -1,83 \text{ tm}$$

$$\begin{aligned}
 R &= 1,05 + 1,70 + 1,83/3,45 + 1,83/3,45 \\
 &= 1,75 + 0,52 + 0,33 = 3,60 \text{ t} \\
 M_B &= -1,83 + 3,60 \cdot 0,74 \cdot 4,8 = -1,83 + 6,11 = -1,72 \text{ m}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 d &= 14 \text{ cm} & b &= 100 \text{ cm} & h &= 1,300 \sqrt{1720} = 17,4 \text{ cm} \\
 s &= 72/2000 \text{ kg/cm}^2 & f_e &= 0,63 \cdot 17,4 = 10,80 \text{ m}^2 \\
 f_{eo} &= \phi 8 + \phi 12 \cdot t = 15 \text{ cm} = 5,45 \text{ cm}^2 \text{ aufg} \\
 + f_{eo} &= \phi 10 \cdot t = 30 \text{ cm} = 2,62 \text{ cm}^2 \text{ Zul.} \\
 f_{eo} &= 8,07 \text{ cm}^2 \quad \text{oder} \\
 s &= 8072600 \text{ kg/cm}^2 & f_e &= 0,145 \sqrt{1720} = 6,00 \text{ m}^2 \\
 \text{oben } 2 \text{ R } 317 & & & = 6,34/1,32 \text{ m}^2
 \end{aligned}$$

(9.) Massivdecke über KG neben Treppe

$$\begin{aligned}
 l &= 4,40 \text{ m} \\
 \underline{\text{Belastung}} \quad g + p &= 0,46 + 6,15 = 6,61 \text{ t/m} \\
 A &= 0,61 \cdot 4,40 \cdot 4,8 = 1,47 \text{ fm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 d &= 14 \text{ cm} & b &= 100 \text{ cm} & h &= 0,925 \sqrt{1470} = 17,5 \text{ cm} \\
 s &= 65/2000 \text{ kg/cm}^2 & f_e &= 0,539 \cdot 17,5 = 9,65 \text{ m}^2 \\
 f_{eo} &= \phi 10 \cdot t = 11 \text{ cm} = 7,14 \text{ cm}^2 & \text{aufg. } \phi 10 \cdot t = 12 \text{ cm} \\
 & & & = 1,51 \text{ cm}^2 \\
 \text{VE. } 3 \phi 8/\text{m} & & & \quad \text{oder} \\
 2 \text{ R } 262 & & & = 5,24 \text{ cm}^2
 \end{aligned}$$

(10.) Massivkragplatte des Balkones

$$\begin{aligned}
 l_0 &= 1,00 + 0,10 = 1,10 \text{ m} \\
 \underline{\text{Belastung: Belag}} \quad g_0 &= 1,40 \cdot 0,11 = 0,26 \text{ u} \\
 & & & = 0,07 \text{ t/m}^2 \\
 \underline{\text{Nutzlast}} \quad p &= 0,50 \text{ u} \\
 & & & = 0,26 \text{ u} \\
 g &= 0,33 \text{ t/m}^2 \\
 p &= 0,83 \text{ t/m}^2 \\
 \underline{\text{Einzellast durch Geländer}} \quad P &= 0,04 \text{ t} \\
 \underline{\text{Seitenkraft auf }} & & & & & \checkmark \\
 P_s &= 0,05 \text{ t}
 \end{aligned}$$

$$\text{zu (10)} \quad M_0 = - 0,83 \cdot 1,10^2 \cdot 4,2 - 0,04 \cdot 1,10 - 0,05 \cdot 1,00 = \\ = - 0,50 - 0,0445 - 0,05 = - 0,595 \text{ t/m}$$

$$\underline{d = 10 - 12 \text{ mm}} \quad b = 100 \text{ cm} \quad h = 0,431 \sqrt{595} = 10,5 \text{ cm} \\ \underline{\sigma = 46/2000 \text{ kg/cm}^2} \quad f_e = 0,295 \cdot 10,5 = 3,10 \text{ cm}^2 \\ \underline{f_{ck} = \phi 8 t = 15 \text{ t/m}} \quad = 3,35 \text{ cm}^2 \quad \text{in der Decke verankert} \\ \underline{f_{ck} = \phi 8 t = 30 \text{ t/m}} \quad > 1,67^\circ \\ \underline{V.E. 3 \phi 6/\text{m}} \quad = 9,85^\circ.$$

(11) Vorstärkungsbalken über belastete 1/2 Stein Platten mit HZ. 1,4/150 in KEM = Mörtelgruppe I.

$$\frac{1}{2} 11,5724 \text{ cm} \\ \underline{f_e = f_e' = 20/10} \quad = 1,57 \text{ cm}^2 \quad u. \text{ Brügel } \phi 6 t = 30 \text{ t/m.}$$

(12) Unterzug über OG

$$l = 3,20 \text{ m} \\ \underline{\text{Belastung: Decke (2)}} \quad = 3,50 \text{ t/m} \\ g_0 = 2,40 \cdot 0,24 \cdot 0,10 \quad = 0,06 \cdot \\ \bar{g} = 3,56 \text{ t/m} \\ M = 3,56 \cdot 3,20^2 \cdot \frac{1}{8} = 4,56 \text{ t/m}$$

$$\frac{1}{2} 24/24 \text{ mm} \quad b = 100 \text{ cm} \quad d = 14 \text{ cm} \quad h = 0,311 \sqrt{4560} = 21 \text{ cm} \\ \underline{\sigma = 66/1800 \text{ kg/cm}^2} \quad f_e = 0,651 \cdot 21 = 13,65 \text{ cm}^2 \\ = 15,70 \text{ cm}^2 \quad \text{aufg. } 3 \phi 20 \text{ u. Brügel } \phi 8 t = 25 \text{ t/m} \\ M = 3,56 \cdot 3,20 \cdot \frac{1}{2} = 5,70 \text{ t} \quad t_0 = \frac{5700}{24 \cdot 0,882 \cdot 21} = 10,8 \text{ kg/cm}^2 \\ Z = 17600 \text{ kg} \quad f_{e2} = \frac{24 \cdot 0,882 \cdot 21}{9,42 + 4,26} = 13,68 \text{ cm}^2 \\ \sigma_{e2} = 12,85 \text{ kg/cm}^2.$$

(13) Unterzug über EG

$$l = 3,20 \text{ m.} \\ \underline{\text{Belastung: Decke (4) 3}} \quad = 4,93 \text{ t/m} \\ g_0 \quad \sim 0,074 \\ \bar{g} = 4,30 \text{ t/m}$$

(13)

$$H = 4,30 \cdot 3,70^2 \cdot 48 = 5,50 \text{ tm}$$

 $\frac{1}{4} 24/29 \text{ cm}$

$$b = 100 \text{ cm} \quad d = 14 \text{ cm}$$

$$\sigma = 57 / 1800 \text{ kg/cm}^2$$

$$= 15,70 \text{ cm}^2$$

$$V = 4,30 \cdot 3,70 \cdot 1/2 = 6,90 \text{ t} \quad T_0 = \frac{6900}{24 \cdot 0,893 \cdot 26} = 11,4 \text{ kg/cm}^2$$

 $f_e = 5 \phi 10$

$$h = 0,349 \sqrt{5500} = 26 \text{ cm}$$

$$f_e = 0,510 \cdot 26 = 13,2 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } 3 \phi 10 \text{ u. Spiegel } \phi 8, t = 25 \text{ cm}$$

(14) Türsturz im KG

$$l = 1,10 \text{ m.}$$

Gelastung Decke (6/4) C

$$1/2. \text{ Mauer } 0,41 \cdot 0,40 \text{ t/g}$$

$$= 3,476 \text{ t/m}$$

$$= 0,98 \cdot$$

$$\bar{q} = 3,70 \text{ t/m}$$

$$H = 3,70 \cdot 1,10^2 \cdot 48 = 0,56 \text{ tm}$$

 $\frac{1}{4} 24/16 \text{ cm}$

$$b = b_0 = 24 \text{ cm}$$

$$\sigma = 76 / 1800 \text{ kg/cm}^2$$

$$= 3,14 \text{ cm}^2$$

$$h = 0,279 \sqrt{560 / 1,24} = 13,5 \text{ cm}$$

$$f_e = 0,819 \cdot 0,98 \cdot 13,5 = 7,66 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } 2 \phi 10.$$

 $f_e = 4 \phi 10$ (15) Fenstersturz im OG

$$l = 1,10 \text{ m.}$$

Gelastung: Dach (1) 0,875 + 0,704 \cdot 0,40

$$\text{Decke (2)} 0,10 \cdot 0,61 \cdot 4,60$$

$$= 0,90 \text{ t/m}$$

$$= 1,13 \cdot$$

$$g$$

$$\sim 0,97 \cdot$$

$$\bar{q} = 2,25 \text{ t/m}$$

$$H = 0,25 \cdot 1,10^2 \cdot 48 = 0,405 \text{ tm}$$

 $\frac{1}{4} 24/16 \text{ cm}$

$$b = b_0 = 24 \text{ cm}$$

$$\sigma = 70 / 1800 \text{ kg/cm}^2$$

$$= 3,14 \text{ cm}^2$$

$$h = 0,197 \sqrt{405 / 0,94} = 13,4 \text{ cm}$$

$$f_e = 0,716 \cdot 0,94 \cdot 13,4 = 7,37 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } 2 \phi 10.$$

 $f_e = 4 \phi 10$ (16) Fenstersturz im EG

$$l = 1,20 \text{ m}$$

Gelastung Decke (4)

$$1/2. \text{ Mauer } 0,37 \cdot 1,10 \text{ t/g}$$

$$= 1,16 \text{ t/m}$$

$$= 0,44 \cdot$$

$$\bar{q} = 1,60 \text{ t/m}$$

(16)

$$M = 160 \cdot 1,10^2 \cdot 48 = 0,99 \text{ tm}$$

 ~~$\frac{1}{4} 16/16 \text{ cm}$~~

$$b = b_0 = 24 \text{ cm}$$

$$h = 0,388 \sqrt{1800 / 0,04} = 13,5 \text{ cm}$$

$$\sigma = 50 / 1800 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_e = 0,408 \cdot 0,04 \cdot 13,5 = 1,32 \text{ cm}^2$$

 ~~$4\phi 8$~~

$$= 2,01 \text{ cm}^2$$

aufg. 208

(17) Stoersturm im EG

$$l = 1,10 \text{ m}$$

Belastung: Dach (1.)

$$= 0,90 \text{ t/m}$$

Docke (2.)

$$= 1,13 \text{ t}$$

" (4.)

$$= 1,16 \text{ t}$$

$$H/z. Mauer 0,37 \cdot 2,40 \text{ t/m}$$

$$= 1,11 \text{ t}$$

$$M = 4,90 \cdot 1,10^2 \cdot 48 = 0,78 \text{ tm}$$

$$\bar{q} = 4,30 \text{ t/m}$$

 ~~$\frac{1}{4} 16/30 \text{ cm}$~~

$$b = b_0 = 24 \text{ cm}$$

$$h = 0,477 \sqrt{1800 / 0,04} = 27 \text{ cm}$$

$$\sigma = 39 / 1800 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_e = 0,760 \cdot 0,04 \cdot 27 = 1,75 \text{ cm}^2$$

 ~~$4\phi 8$~~

$$= 1,71 \text{ cm}^2$$

aufg. 208

(18) Desgl. wie vor

$$l = 1,10 \text{ m}$$

Belastung Docke (3.)

$$= 1,45 \text{ t/m}$$

$$\text{Ballon (10)} 0,83 \cdot 1,0 + 0,04 + 0,595 / 4,60 = 1,00 \text{ t}$$

$$H/z. Mauer + 90$$

$$\sim 0,95 \text{ t}$$

$$\bar{q} = 4,70 \text{ t/m}$$

$$M = 4,70 \cdot 1,10^2 \cdot 48 = 0,485 \text{ tm}$$

 ~~$\frac{1}{4} 16/16 \text{ cm}$~~

$$b = b_0 = 24 \text{ cm}$$

$$h = 0,304 \sqrt{1800 / 0,04} = 13,5 \text{ cm}$$

$$\sigma = 68 / 1800 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_e = 0,683 \cdot 0,04 \cdot 13,5 = 0,21 \text{ cm}^2$$

 ~~$4\phi 10$~~

$$= 3,14 \text{ cm}^2$$

aufg. 2010.

(19) Kellerfenstersturz

$$l = 1,20 \text{ m}$$

$$\text{Belastung: Decke (9)} \quad 0,61 \cdot 4,40 \cdot 1/2 = 1,34 \text{ t/m}$$

$$\text{Hz. Mauer} \quad 0,37 \cdot 0,90 = 0,33 \text{ t}$$

$$g_0 = 1,40 \cdot 0,30 \cdot 0,24 = 0,17 \text{ t}$$

$$\bar{q} = 1,84 \text{ t/m}$$

$$A = 1,84 \cdot 1,20^2 \cdot 1/8 = 0,33 \text{ m}^2$$

$$\frac{1}{4} 30/24 \text{ cm} \\ \underline{\underline{q_s = 408}}$$

$$b = b_0 = 30 \text{ cm}$$

$$= 900 \text{ cm}^2$$

$$\text{aufg. } \Omega \phi 8$$

(20) Mauerpfeiler

$$b = 1,24 \text{ m}$$

in OG:

$$\text{Fenstersturz (15.)} \quad 0,75 \cdot 1,04 = 0,79 \text{ t}$$

$$\text{Hz. Mauer} \quad 0,37 \cdot 0,24 \cdot 1,50 \sim 0,14 \text{ t}$$

$$\underline{\underline{Q = 0,93 \text{ t}}}$$

$$\frac{1}{4} 24/24 \text{ cm} \quad \text{Hz. } 1,0/150 \text{ in KZM.}$$

$$sd = \frac{2930}{24 \cdot 24} = 5,1 \text{ kg/cm}^2$$

in EG:

$$\text{Fenstersturz (17. u. 18)} \quad [4,30 + 0,70] \cdot 1,04 \cdot 1/2 = 4,33 \text{ t}$$

$$g_0$$

$$\sim 0,14 \text{ t}$$

$$\underline{\underline{Q = 7,40 \text{ t}}}$$

$$\frac{1}{4} 24/24 \text{ cm} \quad \text{Hz. } 1,0/150 \text{ in ZM} \rightarrow \text{Mörtelgruppe III}$$

$$sd = \frac{7400}{24 \cdot 24} = 10,8 \text{ kg/cm}^2$$

(21) Fundament unter Außenmauer

$$\text{Belastung aus (19)}$$

$$= 1,84 \text{ t/m}$$

$$" (20) \quad 740 / 1,24 = 5,97 \text{ t}$$

$$= 5,97 \text{ t}$$

$$\text{Beton } 0,20 \cdot 0,30 \cdot 0,40 = 1,58 \text{ t}$$

$$= 1,58 \text{ t}$$

$$g_0 = 0,20 \cdot 0,40 \cdot 0,30 = 0,24 \text{ t}$$

$$= 0,24 \text{ t}$$

$$\underline{\underline{Q = 9,65 \text{ t/m}}}$$

$$\frac{1}{4} 40/30 \text{ cm} \quad \text{in B 120} \quad \text{Bodenpressung } sd = 4,42 \text{ kg/cm}^2 \quad \checkmark$$

(II.) Fundament unter Mittelmauer

$$\begin{array}{lll}
 \text{Belastung} & \text{Decke (1.)} & = 3,50 \text{ t/m} \\
 & * (4) \text{ S. S. 12: } C = 2 \cdot 3,47 & = 6,94 \\
 \text{Hz. Mauer} & 0,22 \cdot 2,45 \cdot 2 & = 1,08 \\
 & * 0,41 \cdot 0,40 & = 0,98 \\
 g_0 = & 2,70 \cdot 0,50 \cdot 0,30 & = 0,33 \\
 & & \underline{\quad} \\
 & & \bar{q} = 10,83 \text{ t/m}
 \end{array}$$

± 50/30 cm in 3 1/2

Soil pressure $sd = 4,57 \text{ kg/cm}^2$.

München, 25. September 1957

Statisches Büro

Heinrich Büttner
München 13
Böttingerstraße 13
Fernruf 374549

H. Büttner

Diese Zweitfertigung wurde nach dem
in statischer Hinsicht geprüften Original
berichtet.

18. 10. 57.

München, den
BAUINGENIEUR
HANS STEIGÜBER
MÜNCHEN V.-D.-PORDEN PLATZ
TELEFON 14044

Steigüber

Der Bauherr:
SÜDHAUSBAU GMBH
München 13
Görresstrasse 2

W. A. / H. Büttner

Durch Stichproben nachgeprüfte Zweitfertigung Sie wird
als Beilage zum Schreiben des städt. Prüfamtes für Bau-
statik St-Bericht Nr. *1805* übergeben und dient nur
zu den in diesem Schreiben angegebenen Zwecken.

München, den *29. Okt. 1957*

Städt. Prüfamt für Baustatik

W. A. / H. Büttner