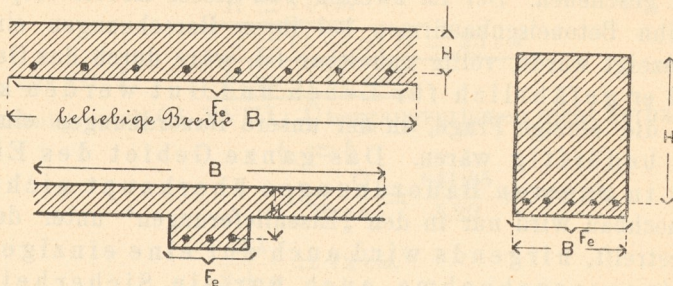


H ergibt sich aus

II . . $H^2 = C \frac{M}{B}$, wobei $C = \frac{6 \nu \alpha}{s (1 - \alpha)^2 (2 + \alpha)}$; hierzu Tabelle S. 14.

F_e aus

I . . $F_e = C \cdot B \cdot H$ wobei $C = \frac{(1 - \alpha)^2}{2 \nu \alpha}$ hierzu Tabelle S. 14.



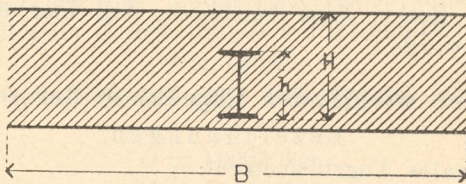
Für $\sigma = 33\frac{1}{3} \text{ kg/cm}^2$

$s = 1000$ „

laut II^a $H^2 = \frac{1}{5} \frac{M}{B}$

laut I^a $F_e = \frac{BH}{180}$.

2. Für Platten mit steifen I-Einlagen:



Gelbbleite-Distanz zweier benachbarter I Profile

$h =$ Profilnummer angenommen; damit F_e aus dem Profilbuch H ergibt sich aus IV $H^2 = C_2 m$, wobei m das auf die Breiten-einheit reduzierte Angriffsmoment ist.

$$C_2 = \frac{12 \nu \alpha \left(\alpha - \frac{k}{2} \right)}{s (1 - \alpha)^2 \left[k^2 + \left(2 + \alpha - \frac{3}{2} k \right) (2 \alpha - k) \right]}$$

Hiezu Tabelle S. 8*).

Die Verlagsweite der I-Profile ergibt sich aus

III $B = C_1 \frac{F_e}{H}$,

*) $k = \frac{h}{H}$.

wobei $C_1 = \frac{2\nu \left(\alpha - \frac{k}{2} \right)}{(1-\alpha)^2}$. Hiezu Tabelle Seite 7.

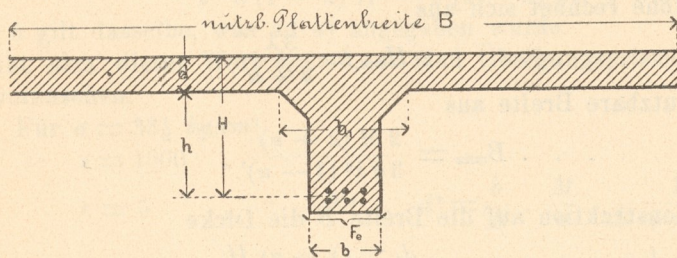
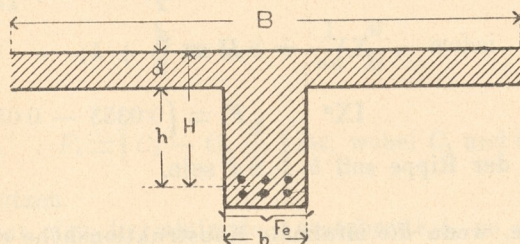
Für $s = 1000 \text{ kg/cm}^2$

$\sigma = 33\frac{1}{3}$ „ und $k = \frac{3}{4}$ ist.

IV^a $H^2 = 0.2161 \frac{M}{s}$

III^a: $B = 78.99 \frac{F_s}{H}$.

3. Für Rippenplatten mit hohen Rippen (Hauptträgerrippen).



$$\lambda = \frac{Q}{\tau b_1}$$

a) Rippenplatten mit relativ dünner Platte und weitgestellten Rippen. (Hochbaukonstruktionen).

d ist aus der Dimensionierung der Platte als Querkonstruktion ad 1) schon gegeben.

Die nutzbare Plattenbreite ergibt sich aus

XVI . . . $B = \frac{M}{d\sigma [\lambda - \nu d]}$; wobei $\nu = \frac{5}{12(1-\alpha)}$; hiezu Tabelle

Seite 31.

Die Konstruktionshöhe kann dann gefunden werden aus

XV $H = \frac{d}{2} + \lambda - \frac{d^2}{12\lambda(1-\alpha) - 6\alpha d}$;

oder mit einer Abweichung von wenigen Millimetern (zu groß) aus

XV $H = \frac{d}{2} + \lambda$