



UNIVERSITÄTS-
BIBLIOTHEK
PADERBORN

Die Statik im Stahlbetonbau

Beyer, Kurt

Berlin [u.a.], 1956

Zahlenbeispiel

[urn:nbn:de:hbz:466:1-74292](https://nbn-resolving.org/urn:nbn:de:hbz:466:1-74292)

Tabelle 25. Randmomente des beiderseits eingespannten Stabes mit konstantem Trägheitsmoment.

$M_{Jo}^{(j)}$ $\left(\begin{array}{c} J \\ \longleftarrow l_h \\ \longrightarrow \\ K \end{array} \right) M_{Ko}^{(j)}$ $\frac{m}{l_h} = \mu; \frac{n}{l_h} = \nu; \frac{m'}{l_h} = \mu'; \frac{n'}{l_h} = \nu'; x/l_h = \xi; x'/l_h = \xi'$

| Belastung | $M_{Jo}^{(j)}$ | $M_{Ko}^{(j)}$ |
|--|--|--|
| | $-\frac{p_h l_h^2}{12}$ | $+\frac{p_h l_h^2}{12}$ |
| | $-\frac{p_h l_h^2}{30}$ | $+\frac{p_h l_h^2}{20}$ |
| | $-\frac{5}{96} p_h l_h^2$ | $+\frac{5}{96} p_h l_h^2$ |
| | $-\frac{p_h l_h^2}{12} [6(\nu^2 - \mu^2) - 8(\nu^3 - \mu^3) + 3(\nu^4 - \mu^4)]$ | $+\frac{p_h l_h^2}{12} [6(\nu'^2 - \mu'^2) - 8(\nu'^3 - \mu'^3) + 3(\nu'^4 - \mu'^4)]$ |
| | $-\frac{p_h l_h^2}{12} \nu^3 (1 + 3\mu)$ | $+\frac{p_h l_h^2}{12} \nu'^2 [1 + \mu (2 + 3\mu)]$ |
| | $-\frac{p_h l_h^2}{12} \nu [v^2 + 6\mu (1 - \mu)]$ | $+\frac{p_h l_h^2}{12} \nu [v^2 + 6\mu (1 - \mu)]$ |
| | $-\frac{p_h l_h^2}{12} \nu [5\nu^2 + 6\mu (1 - \mu)]$ | $+\frac{p_h l_h^2}{12} \nu [5\nu^2 + 6\mu (1 - \mu)]$ |
| | $-P l_h \omega'_x$ | $+P l_h \omega_x$ |
| | $+M \xi' (2 - 3\xi')$ | $+M \xi (2 - 3\xi)$ |
| Ungleichförmige Temperaturänderung um $t_u - t_o = \Delta t$ | $-E J_h \frac{\alpha_s \Delta t}{h_h}$ | $+E J_h \frac{\alpha_s \Delta t}{h_h}$ |

Die Anwendung der Theorie zur Berechnung der Verschiebungen und Schnittkräfte wird für alle äußeren Ursachen an zwei einfachen Beispielen gezeigt.

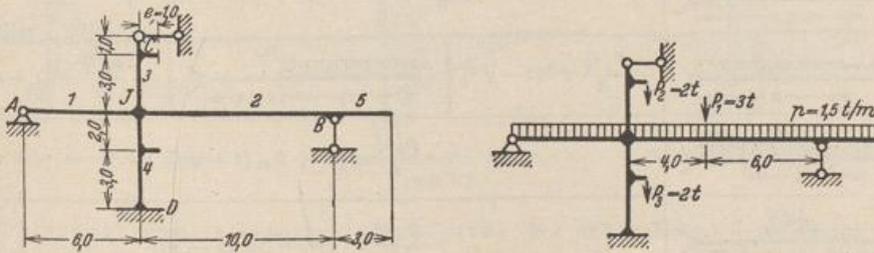


Abb. 300a und b.

Beispiel 1.

1. Bezeichnungen und Abmessungen (Abb. 300). (Allen Zahlen liegen die Einheiten t und m zugrunde).

$J_1 = 0,006, \quad J_2 = 0,020, \quad J_3 = 0,004, \quad J_4 = 0,005 \text{ m}^4,$
 $J_o = 0,004, \quad E J_o = 2100000 \cdot 0,004 = 8400 \text{ tm}^2;$
 $l'_1 = 4,00, \quad l'_2 = 2,00, \quad l'_3 = 4,00, \quad l'_4 = 4,00 \text{ m},$
 Trägerhöhe: $h_1 = 0,6, \quad h_2 = 0,85 \text{ m}.$

Die Verschiebungen v, u werden positiv bezeichnet, wenn sie nach unten oder nach rechts gerichtet sind.

Abszissen ξ sind nach rechts und abwärts,
Abszissen ξ' nach links und aufwärts positiv.

2. Überzählige Größe und statische Bedingungsgleichung.

Überzählige Größe: φ_J ; Statische Bedingung: $a_{JJ} \varphi_J + a_{J0} = 0$.

$$\varphi_J = -\frac{a_{J0}}{a_{JJ}}; \quad a_{JJ} = -i \left(\frac{3}{l_1} + \frac{3}{l_2} + \frac{3}{l_3} + \frac{4}{l_4} \right) = -4,000.$$

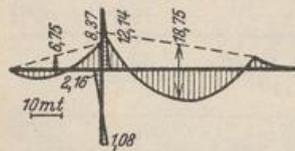
3. Belastung der Stäbe 1, 2, 5 durch $p = 1,5 \text{ t/m}$ (Abb. 301a).

$$M_{J0}^{(1)} = +\frac{p l_1^2}{8} = +6,750; \quad M_{J0}^{(2)} = -\frac{p l_2^2}{8} + \frac{1}{2} \frac{p l_2^2}{2} = -15,375 \text{ mt.}$$

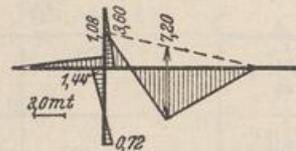
$$a_{J0} = -i (M_{J0}^{(1)} + M_{J0}^{(2)}) = +8,625, \quad \varphi_J = +2,156.$$

$$M_J^{(1)} = M_{J0}^{(1)} + \frac{3}{l_1} \varphi_J = +8,367, \quad M_J^{(2)} = M_{J0}^{(2)} + \frac{3}{l_2} \varphi_J = -12,141 \text{ mt}$$

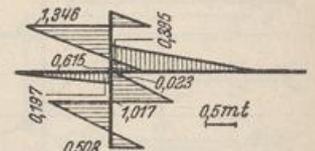
$$M_J^{(3)} = \frac{3}{l_3} \varphi_J = +1,617, \quad M_J^{(4)} = \frac{4}{l_4} \varphi_J = +2,156, \quad M_D^{(4)} = \frac{2}{l_4} \varphi_J = +1,078 \text{ mt.}$$



a) Biegemomente infolge p .



b) Biegemomente infolge P_1 .



c) Biegemomente infolge $P_1 = P_2$.

Abb. 301.

Tabelle 26. Randmoment des einseitig eingespannten Stabes mit konstantem Trägheitsmoment.

| | $\frac{n_0}{l_0} = \mu; \quad \frac{n}{l_0} = \nu; \quad \frac{m'}{l_0} = \mu'; \quad \frac{n'}{l_0} = \nu'; \quad x/l_0 = \xi; \quad x'/l_0 = \xi'$ | | |
|--|--|--|---|
| | $-\frac{p_0 l_0^3}{8}$ | | $-\frac{5}{64} p_0 l_0^3$ |
| | $-\frac{7}{120} p_0 l_0^3$ | | $-\frac{p_0 l_0^3}{15}$ |
| | $-\frac{p_0 l_0^3}{8} [2(\nu'^2 - \mu'^2) - (\nu'^4 - \mu'^4)]$ | | |
| | $-\frac{p_0 l_0^3}{8} \nu'^2 (2 - \nu'^2)$ | | $-\frac{p_0 l_0^3}{8} \nu^2 (1 + \mu'^2)$ |
| | $-\frac{p_0 l_0^3}{8} \nu [\nu^2 + 6\mu(1 - \mu)]$ | | |
| | $-\frac{p_0 l_0^3}{8} \nu [5\nu^2 + 6\mu(1 - \mu)]$ | | |
| | $-\frac{P l_0}{2} \omega_D$ | | $-\frac{M}{2} \omega_M$ |
| Ungleichförmige Temperaturänderung um $t_u - t_0 = \Delta t$ | | $-\frac{3}{2} E J_0 \frac{\alpha_t \Delta t}{h_0}$ | |