

Aus den beiden zusammengehörigen Kraftecken in Abb. 367 ergeben sich die Biegemomente

$$M_1 = 100 \cdot 590 = 59\,000 \text{ cmkg}$$

$$M_2 = 100 \cdot 835 = 83\,500 \text{ cmkg}$$

$$M_3 = 100 \cdot 740 = 74\,000 \text{ cmkg}$$

und die zugehörigen Widerstandsmomente W in den Punkten S_1 , S_2 , S_3

$$W_1 = \frac{536,875}{5,5} = 97,614 \text{ cm}^3$$

$$W_2 = \frac{735,375}{6} = 122,562 \text{ cm}^3$$

$$W_3 = \frac{536,875}{5,5} = 97,614 \text{ cm}^3$$

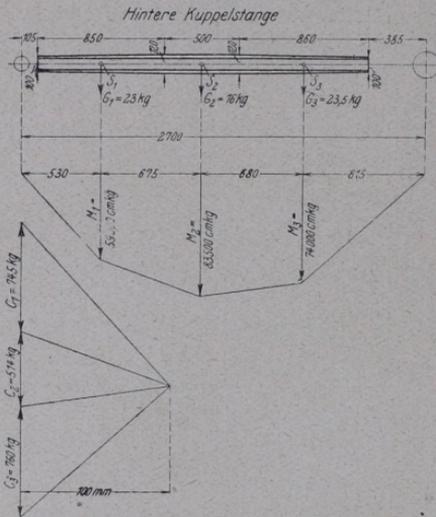


Abb. 367. Biegungsbeanspruchung der hinteren Kuppelstange (zu Abb. 358)

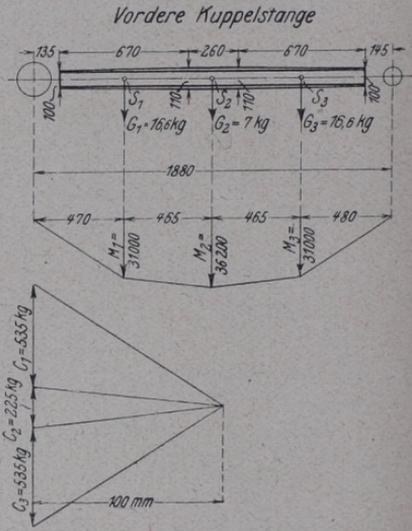


Abb. 368. Biegungsbeanspruchung der vorderen Kuppelstange (zu Abb. 358).

Somit sind die Biegungsspannungen k_b :

$$k_{b_1} = \frac{M_1}{W_1} = 604 \text{ kg/qcm}$$

$$k_{a_2} = \frac{M_2}{W_2} = 681 \text{ kg/qcm}$$

$$k_{b_3} = \frac{M_3}{W_3} = 758 \text{ kg/qcm}$$

Zur größten Biegungsspannung k_{b_3} ist die Zugspannung k_z im betreffenden Stangenquerschnitt hinzuaddieren; im Punkt S_3 ist

$$k_z = \frac{15\,880}{4 \cdot 6 + 7 \cdot 1,5} = 451 \text{ kg/qcm}$$

so daß die größte Gesamt-Beanspruchung $758 + 451 = 1209 \text{ kg/qcm}$

und die Sicherheit $\sigma = \frac{2500}{1209} = 2,07$ fach.

Vordere Kuppelstange (Querschnitte in Abb. 365/366),
 $l = 1880 \text{ mm}$.

Schaftsquerschnitte an den Enden = 2850 qmm

Schaftquerschnitt etwa in der Mitte = 3450 qmm

Trägheitsmoment etwa in der Mitte:

$$J_x = \frac{6 \times 11^3 - 4,5 \times 7^3}{12} = 536,875 \text{ cm}^4$$

$$J_y = \frac{4 \times 6^3 + 7 \times 1,5^3}{12} = 73,97 \text{ cm}^4$$

a) Beanspruchung auf Zug und Druck (Abb. 366);

im kleinsten Querschnitt $F = 28,5 \text{ qcm}$

ist die Beanspruchung $k_z = \frac{P_{k'}}{F} \cong 547 \text{ kg/qcm}$

und die Sicherheit $\mathcal{S} = \frac{2500}{k_z} = 4,57 \text{ fach}$

β) Beanspruchung auf Knickung (Abb. 365);

$$J_x = 536,875 \text{ cm}^4$$

$$J_y = 73,97 \text{ cm}^4$$

$$P_x = \pi^2 \cdot \frac{E \cdot J_x}{l^2} = 9,87 \cdot \frac{2 \cdot 250 \cdot 000 \cdot 536,875}{35 \cdot 344} = 337 \cdot 332 \text{ kg}$$

$$P_y = \pi^2 \cdot \frac{E \cdot J_y}{l^2} = 9,87 \cdot \frac{2 \cdot 250 \cdot 000 \cdot 73,97}{35 \cdot 344} = 46 \cdot 476 \text{ kg}$$

$$\mathcal{S}_x = \frac{P_x}{P_{k'}} = \frac{337 \cdot 332}{15 \cdot 580} = 21,65 \text{ fach}$$

$$\mathcal{S}_y = \frac{P_y}{P_{k'}} = \frac{46 \cdot 476}{15 \cdot 580} = 2,98 \text{ fach}$$

γ) Beanspruchung auf Biegung, infolge Peitschwirkung
 (Abb. 368).

Der Stangenschaft wird — der Form entsprechend — in drei Teile geteilt von 670, 260 und 670 mm Länge und die Gewichte G_1 , G_2 und G_3 dieser drei einzelnen Teile ermittelt. Sie sind

$$G_1 = 16,6 \text{ kg} \quad G_2 = 7 \text{ kg} \quad G_3 = 16,6 \text{ kg}$$

Die Massen dieser Gewichte sind, da $m = \frac{G}{g}$ und $g = 9,81$

$$m_1 = 1,69 \quad m_2 = 0,71 \quad m_3 = 1,69$$

Es war $\omega^2 = 1006,8$, so daß $r\omega^2 = 0,315 \times 1006,8 = 317 \text{ m/sek}^2$.

Dies mit m multipliziert gibt die Kräfte auf Biegung:

$$C_1 = m_1 \cdot r\omega^2 = 535 \text{ kg}$$

$$C_2 = m_2 \cdot r\omega^2 = 225 \text{ kg}$$

$$C_3 = m_3 \cdot r\omega^2 = 535 \text{ kg}$$