

# Technische Mechanik

## Klausur II

 17. November 2015, 17<sup>15</sup> - 18<sup>15</sup>

Dr. Stephan Kaufmann

Musterlösung

Herbstsemester 2015

### Aufgabe 1 (20 Punkte)

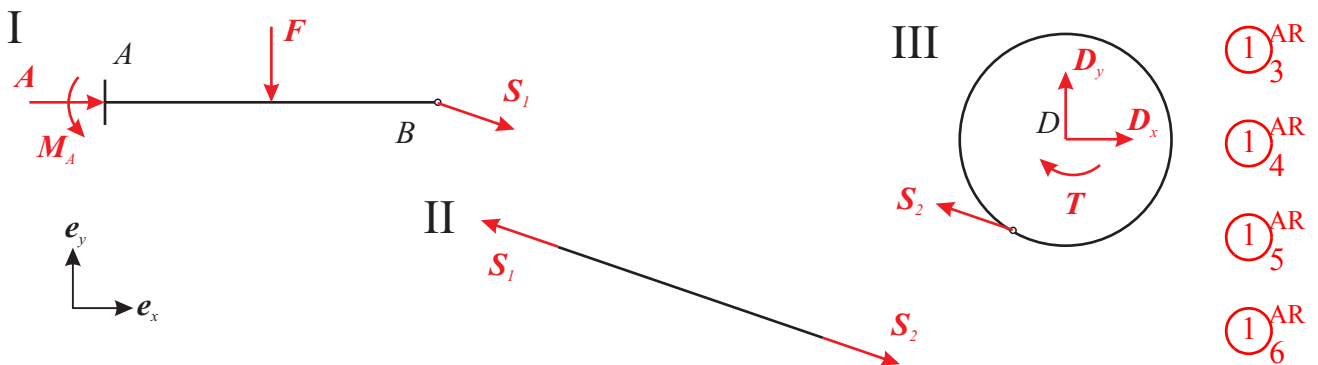
- a) **Nein**, das System ist **nicht statisch unbestimmt**, denn es gibt sogar weniger unbekannte Lagerreaktionen als linear unabhängige Gleichungen.

 ①<sup>AR</sup><sub>1</sub>

**Ja**, das System ist **kinematisch unbestimmt**, da es einen zulässigen momentanen Bewegungszustand gibt ( $f = 1$ ).

 ①<sup>AR</sup><sub>2</sub>

- b) Freischnittsskizze:



Die Richtung des Stabes in Komponentenschreibweise:

$$\mathbf{e}_S = \frac{1}{2\sqrt{7}} \begin{bmatrix} \pm 5 \\ \mp \sqrt{3} \end{bmatrix}.$$

- c) Aufstellen der Gleichgewichtsgleichungen:

System II:

Da am Stab keine äusseren Kräfte angreifen ergibt sich nur eine nicht triviale Komponentenbedingung in Stabrichtung:  $S = S_1 = S_2$ .

 ①<sup>KR</sup><sub>7</sub>

System I:

$$\text{KB}(x): \quad 0 = A + \frac{5}{2\sqrt{7}} S \quad (1) \quad ①<sup>KR</sup><sub>8</sub>$$

$$\text{KB}(y): \quad 0 = F + \frac{\sqrt{3}}{2\sqrt{7}} S \quad (2) \quad ①<sup>KR</sup><sub>9</sub>$$

$$\text{MB(B,z): } 0 = M_A + \frac{a}{2}F \quad (3) \quad \textcircled{1}_{10}^{\text{KR}}$$

System III:

$$\text{KB(x): } 0 = D_x - \frac{5}{2\sqrt{7}}S \quad (4) \quad \textcircled{1}_{11}^{\text{KR}}$$

$$\text{KB(y): } 0 = D_y + \frac{\sqrt{3}}{2\sqrt{7}}S \quad (5) \quad \textcircled{1}_{12}^{\text{KR}}$$

$$\text{MB(C,z): } 0 = T + \frac{\sqrt{3}r}{2}D_x - \frac{r}{2}D_y \quad (6) \quad \textcircled{1}_{13}^{\text{KR}}$$

Auflösen des linearen Gleichungssystems:

$$(2): \quad S = -\frac{2\sqrt{7}}{\sqrt{3}}F$$

$$(1): \quad A = \frac{5}{\sqrt{3}}F \quad \textcircled{1}_{14}^{\text{AR}} \quad \textcircled{1}_{15}^{\text{AR}}$$

$$(3): \quad M_A = -\frac{a}{2}F \quad \textcircled{1}_{16}^{\text{AR}} \quad \textcircled{1}_{17}^{\text{AR}}$$

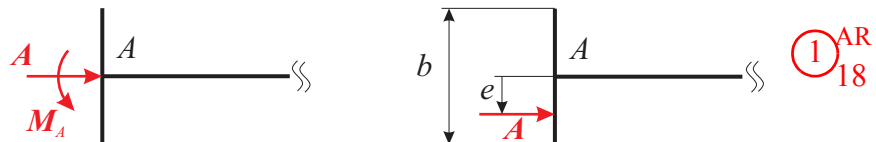
$$(4): \quad D_x = -\frac{5}{\sqrt{3}}F$$

$$(5): \quad D_y = F$$

$$(6): \quad T = \frac{r}{2}(F + 5F) = 3rF$$

d) Geometrische Interpretation des Moments:

I



Aus der statischen Äquivalenz folgt  $M_A = eA$  und damit ist:

$$e = \frac{M_A}{A} = -\frac{\sqrt{3}}{10}a.$$

Damit die Parallelführung nicht kippt, muss  $|e| < \frac{b}{2}$  gelten.  $\textcircled{1}_{19}^{\text{KR}}$

$$b > \frac{\sqrt{3}}{5}a \quad \textcircled{1}_{20}^{\text{AR}}$$

## Punkteschlüssel

Pt		Bedingung
1	AR	Statische Bestimmtheit richtig, inkl. Begründung.
2	AR	Kinematische Bestimmtheit richtig, inkl. Begründung.
3	AR	Freischnittsskizze: 1 Punkt Abzug pro Fehler.
4	AR	
5	AR	
6	AR	
7	KR	Stabkraft
8	KR	Balken: KB(x)
9	KR	Balken: KB(y)
10	KR	Balken: MB
11	KR	Antriebsrad: KB(x)
12	KR	Antriebsrad: KB(y)
13	KR	Antriebsrad: MB
14	AR	Endergebnisse: 1 Punkt Abzug pro falschem Ergebnis.
15	AR	
16	AR	
17	AR	
18	AR	Exzentrizität $e$ der Normalkraft $A$ eingeführt.
19	KR	Bedingung richtig aufgestellt (inkl. $e$ in Abhängigkeit von $A$ und $M_A$ berechnet).
20	AR	Endergebnis

AR: Absolut Richtig

KR: Konsequent Richtig





c) Aufstellen der Gleichgewichtsgleichungen:

$$\text{KB}(x): \quad 0 = \frac{1}{3}S_R - \frac{1}{3}S_Q - F_W \quad (1) \quad \textcircled{1}_{7}^{\text{KR}}$$

$$\text{KB}(y): \quad 0 = F_y - \frac{2}{3}S_R - \frac{2}{3}S_Q \quad (2) \quad \textcircled{1}_{8}^{\text{KR}}$$

$$\text{KB}(z): \quad 0 = F_z - \frac{2}{3}S_R - \frac{2}{3}S_Q + F_A - F_G \quad (3) \quad \textcircled{1}_{9}^{\text{KR}}$$

$$\text{MB}(P,x): \quad 0 = 2sF_A - 2sF_G - sF_y \quad (4) \quad \textcircled{1}_{10}^{\text{KR}}$$

$$\text{MB}(P,y): \quad 0 = M_y - \frac{s}{6}F_A - sF_W \quad (5) \quad \textcircled{1}_{11}^{\text{KR}}$$

$$\text{MB}(P,z): \quad 0 = M_z + 2sF_W \quad (6) \quad \textcircled{1}_{12}^{\text{KR}}$$

Auflösen des linearen Gleichungssystems:

$$(6): \quad M_z = -2sF_W \quad \textcircled{1}_{13}^{\text{AR}}$$

$$(5): \quad M_y = \frac{s}{6}F_A + sF_W \quad \textcircled{1}_{14}^{\text{AR}}$$

$$(4): \quad F_y = 2(F_A - F_G) \quad \textcircled{1}_{15}^{\text{AR}}$$

$$(3) - (2): \quad 0 = F_z + F_A - F_G - F_y \quad F_z = F_A - F_G \quad \textcircled{1}_{15}^{\text{AR}}$$

$$2(1) + (2): \quad 0 = F_y - \frac{4}{3}S_Q - 2F_W \quad S_Q = \frac{3}{2}(F_A - F_G - F_W) \quad \textcircled{1}_{16}^{\text{AR}}$$

$$(1): \quad S_R = \frac{3}{2}(F_A - F_G + F_W)$$

d)

$$S_R = \frac{3}{2}\left(6F_G - F_G + \frac{1}{2}F_G\right) = \frac{33}{4}F_G > 0 \quad \textcircled{1}_{17}^{\text{KR}}$$

$$S_Q = \frac{3}{2}\left(6F_G - F_G - \frac{1}{2}F_G\right) = \frac{27}{4}F_G > 0$$

Somit werden beide Pendelstützen auf Zug beansprucht.  $\textcircled{1}_{18}^{\text{KR}}$

e) Wenn das Flugzeug am Boden steht, verschwinden die aerodynamischen Kräfte  $F_A$  und  $F_W$ .  $\textcircled{1}_{19}^{\text{AR}}$

$$S_R = \frac{3}{2}(0 - F_G + 0) = -\frac{3}{2}F_G < 0$$

$$S_Q = \frac{3}{2}(0 - F_G - 0) = -\frac{3}{2}F_G < 0$$

In diesem Fall werden die beiden Pendelstützen auf Druck beansprucht.  $\textcircled{1}_{20}^{\text{KR}}$

## Punkteschlüssel

Pt		Bedingung
1	AR	Statische Bestimmtheit richtig, inkl. Begründung.
2	AR	Kinematische Bestimmtheit richtig, inkl. Begründung.
3	AR	Freischnittsskizze: 1 Punkt Abzug pro Fehler. Es muss ersichtlich werden, dass die Lagerreaktion Komponenten in mehrere Koordinatenrichtungen haben.
4	AR	
5	AR	
6	AR	
7	KR	KB(x)
8	KR	KB(y)
9	KR	KB(z)
10	KR	MB(x)
11	KR	MB(y)
12	KR	MB(z)
13	AR	Endergebnisse: 1 Punkt Abzug pro falschem Ergebnis.
14	AR	
15	AR	
16	AR	
17	KR	Einsetzen und Vorzeichen prüfen.
18	KR	Richtige Schlussfolgerung.
19	AR	$F_A = 0$ und $F_W = 0$
20	KR	Einsetzen, Vorzeichen prüfen und richtige Schlussfolgerung.

AR: Absolut Richtig

KR: Konsequent Richtig