

1. Klausur Kinematik und Dynamik SS 2012

Name, Vorname:

Matr.-Nr.:

Studiengang:

- Studienbegleitende Prüfung (Bachelor)  
 Übungsscheinklausur (ohne Theorieileil)

Musterlösung

1
2
3
Σ
T

Theorieaufgaben

1. Geben Sie die Maßeinheiten ausschließlich in den Einheiten 1, kg, m, s und N an:

Reibungskoeffizient $\dim[\mu] = 1$	Knickbarkeit $\dim[\nu] = 1$
Beschleunigung $\dim[\underline{a}] = m/s^2$	Biegesteifigkeit $\dim[EI] = Nm^2$

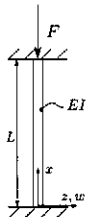
(2 Punkte)

2. Es seien  $\underline{e}_\varphi = \cos(\varphi)\underline{e}_x + \sin(\varphi)\underline{e}_y$  und  $\underline{e}_\psi = -\sin(\varphi)\underline{e}_x + \cos(\varphi)\underline{e}_y$  gegeben. Zeigen Sie, dass für die zeitliche Änderung des  $\underline{e}_\psi$ -Vektors der folgende Zusammenhang gilt:  $\dot{\underline{e}}_\psi = -\dot{\varphi}\underline{e}_\varphi$ .

$$\dot{\underline{e}}_\psi = -\dot{\varphi} \cos(\varphi) \underline{e}_x - \dot{\varphi} \sin(\varphi) \underline{e}_y = -\dot{\varphi} (\cos(\varphi) \underline{e}_x + \sin(\varphi) \underline{e}_y) = -\dot{\varphi} \underline{e}_\varphi$$

(1 Punkt)

3. Geben Sie nur die Randbedingungen an, die für die Berechnung der kritischen Knicklast  $F_{krit}$  notwendig sind. Formulieren Sie alle Randbedingungen in  $w(x)$ . Geg.:  $L, EI$

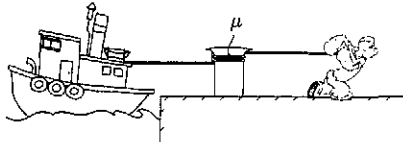


$$w(x=0) = 0, \quad w'(x=0) = 0$$

$$w(x=L) = 0, \quad w'(x=L) = 0$$

(1 Punkt)

4. Der Matrose Popeye soll das Schiff am Ufer halten. Der Motor des Schiffes entwickelt eine Kraft  $S_{mot}$  auf das Seil. Wie oft muss das Seil um den Poller gelegt werden, um nur mit der Kraft  $S_{pop}$  das Schiff halten zu können? Es wirkt Seilreibung nach EULER-EYTELWEIN mit dem Haftreibungskoeffizienten  $\mu$ . Geg.:  $S_{mot}, S_{pop}, \mu$

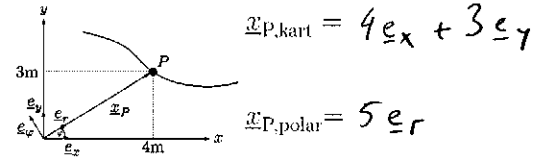


$$S_{mot} > S_{pop}, \quad S_{mot} = S_{pop} \exp(n2\pi)$$

$$n = \frac{1}{2\pi} \ln\left(\frac{S_{mot}}{S_{pop}}\right)$$

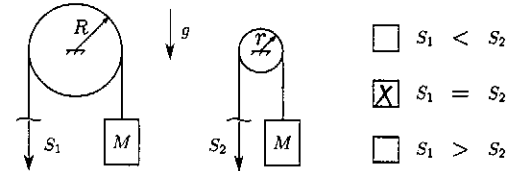
(1 Punkt)

5. Geben Sie den Ortsvektor des Punktes P einmal im kartesischen Koordinatensystem  $\underline{e}_x, \underline{e}_y$  und einmal im Polarkoordinatensystem  $\underline{e}_r, \underline{e}_\varphi$  an.



(1 Punkt)

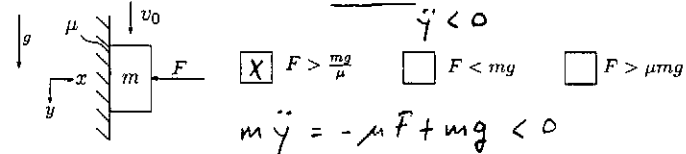
6. Eine Masse  $M$  wird über zwei verschiedene Rollen festgehalten. Bei beiden Rollen herrscht Seilreibung nach EULER-EYTELWEIN, jedoch ist der Radius der Rollen unterschiedlich. Es gilt  $R > r$ . Wie unterscheiden sich die Seilkräfte  $S_1$  und  $S_2$  bei beiden Systemen, wenn die Masse gerade noch vor dem Herunterrutschen bewahrt werden soll. Kreuzen Sie die zutreffende Beziehung an.



- $S_1 < S_2$   
  $S_1 = S_2$   
  $S_1 > S_2$

(1 Punkt)

7. Die Masse  $m$  rutscht an einer senkrechten Wand mit der Geschwindigkeit  $v_0$  nach unten. Zwischen Wand und Masse herrscht COULOMBSche Reibung mit dem Reibungskoeffizienten  $\mu$ . Wie muss  $F$  gewählt werden, damit die Masse  $m$  abgebremst wird.



$\dot{y} < 0$

$F > \frac{mg}{\mu}$      $F < mg$      $F > \mu mg$

$$m\ddot{y} = -\mu F + mg < 0$$

(1 Punkt)

8. Die Beschleunigung einer eindimensionalen Bewegung einer Kugel ist gegeben durch  $a(t) = a_0 \sin(kt)$ . Die Kugel ist am Anfang in Ruhe. Bestimmen Sie die Geschwindigkeit der Kugel zu einem beliebigen Zeitpunkt  $t$ .

Geg.:  $a_0 = \text{konst.}, k = \text{konst.}$

$$v(t) = -\frac{a_0}{k} \cos(kt)$$

(1 Punkt)

9. Die Geschwindigkeit  $v(x) = v_0 \cos(x^2/l^2)$  sei als Funktion des Weges  $x(t)$  gegeben. Bestimmen Sie die Beschleunigung  $a(x)$ .

Geg.:  $v_0 = \text{konst.}, l = \text{konst.}$

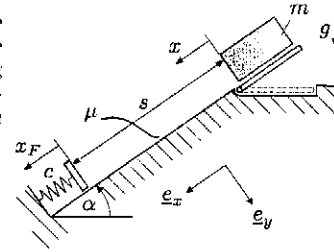
$$a(x) = -v_0 \sin\left(\frac{x^2}{l^2}\right) \frac{2x}{l^2} = -\frac{2x}{l^2} v_0 \cos\left(\frac{x^2}{l^2}\right) = -\frac{v_0^2 x}{l^2} \sin\left(\frac{2x^2}{l^2}\right)$$

(1 Punkt)

1

(14 Punkte)

In einer Förderanlage befindet sich eine Rampe, auf der die zu befördernden Kisten (Masse  $m$ ) herunterrutschen. Am Ende der Gleitstrecke werden sie durch einen elastischen Anschlag (Federkonstante  $c$ ) abgebremst. Zwischen Kiste und der Rampe wird COULOMBSche Reibung mit dem Reibungsbeiwert  $\mu$  angenommen.



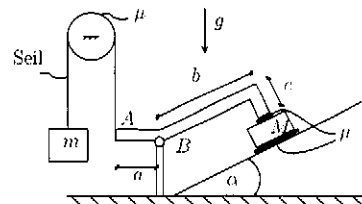
- Schneiden Sie die Kiste frei für einen Zeitpunkt bevor sie auf die Feder trifft und formulieren Sie das 2. NEWTONsche Gesetz in  $e_x$ - und  $e_y$ -Richtung.
- Welche Zeit  $t_s$  benötigt die Kiste bis zum Berühren des Anschlages und welche Geschwindigkeit  $v_s$  hat sie dabei, wenn sie aus der Ruhelage bei  $x = 0$  freigegeben wird?
- Schneiden Sie nun die Kiste frei für einen Zeitpunkt nach dem sie die Feder erreicht hat und formulieren Sie auch hierfür das 2. NEWTONsche Gesetz in  $e_x$ - und  $e_y$ -Richtung. Bestimmen Sie damit eine Bewegungsgleichung für die Kiste in der Koordinate  $x_F$ .
- Wie groß ist der Federweg  $x_{Fmax}$ , der zum Abbremsen der Kiste auf die Geschwindigkeit Null notwendig ist? Die Masse des elastischen Anschlages soll vernachlässigt werden. (Hinweis: Benutzen Sie die Trennung der Variablen!)

Geg.:  $m, g, s, c, \mu, \alpha$

2

(12 Punkte)

Auf der schiefen Ebene wird ein Block (Masse  $M$ ) durch einen Hebel festgehalten. Der Hebel wird wiederum durch ein über eine Rolle laufendes Seil gehalten. Zwischen Masse  $M$ , Hebel und Ebene herrscht jeweils Reibung. Auch zwischen Rolle und Seil herrscht Reibung.



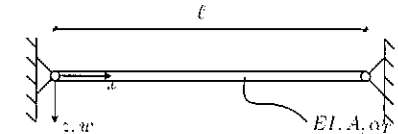
- Schneiden Sie das System frei und berechnen Sie die notwendige Seilkraft  $S_A$  in Punkt A, damit die Masse  $M$  festgehalten wird. Gehen Sie dazu von COULOMBScher Reibung aus.
- Wie groß muss nun  $m$  gewählt werden, damit  $S_A$  aufgebracht wird. Benutzen Sie dazu die EULER-EYTELWEIN-Gleichung.
- Wie groß muss  $b$  gewählt werden, damit Selbstsperrung auftritt und der Block auch ohne Masse  $m$  festgehalten wird?
- Bei welchem Winkel  $\alpha$  tritt auf jeden Fall Selbstsperrung ein?

Geg.:  $a, b, c, m, M, \alpha, \mu$

3

(14 Punkte)

Der skizzierte Stab (Länge  $l$ , Biegesteifigkeit  $EI$ , Querschnittsfläche  $A$  und Ausdehnungskoeffizient  $\alpha_T$ ) wird bei der Temperatur  $T_1$  spannungsfrei eingebaut. Nun wird der Stab gleichförmig auf die Temperatur  $T_2$  erwärmt. Die zugehörige Differentialgleichung und ihre allgemeine Lösung lauten:



$$w''''(x) + \alpha^2 w''(x) = 0 \quad \text{mit} \quad \alpha^2 = \frac{F}{EI}$$

$$w(x) = A \cos(\alpha x) + B \sin(\alpha x) + Cx + D \quad (1)$$

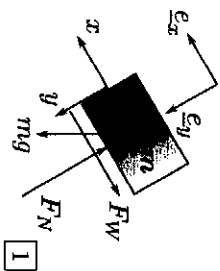
- Benutzen Sie das HOOKESche Gesetz und berechnen Sie die aus der Temperaturerhöhung resultierende Normalkraft  $N$  im Balken.
- Formulieren Sie geeignete Randbedingungen und verwenden Sie diese mit (1), um ein Gleichungssystem in Matrixschreibweise aufzustellen.
- Benutzen Sie die Determinante der Koeffizientenmatrix, um eine Bestimmungsgleichung für  $\alpha$  aufzustellen.
- Bestimmen Sie die kritische Knicklast  $F_k$ .
- Bestimmen Sie die Temperatur  $T_2$ , bei der der Stab knickt.
- Wie groß darf  $T_2$  sein, damit im Stab immer noch eine Knicksicherheit  $\nu = \frac{F_k}{F}$  besteht?

Geg.:  $E, I, A, \alpha_T, T_1, l, \nu$

# I Aufgabe

(a)

Freischnitt:



Newton:

$$E_x: m\ddot{x} = mg \sin \alpha - F_W \quad \boxed{1}$$

$$E_y: m\ddot{y} = mg \cos \alpha - F_N \quad \boxed{1}$$

(b)

Kinematik:

$$\ddot{y} = 0 \quad \boxed{1} \Rightarrow F_N = mg \cos \alpha \quad \boxed{1}$$

COULOMBSche Reibung:

$$F_W = \mu F_N \Rightarrow F_W = \mu mg \cos \alpha$$

Beschleunigung:

$$m\ddot{x} = mg (\sin \alpha - \mu \cos \alpha)$$

$$\dot{x}(t) = g (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) t + \underbrace{v_0}_{=0}$$

$$x(t) = \frac{g}{2} (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) t^2 + \underbrace{x_0}_{=0} \quad \boxed{1}$$

Rutschstrecke ist s:

$$x(t_s) = s = \frac{g}{2} (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) t_s^2$$

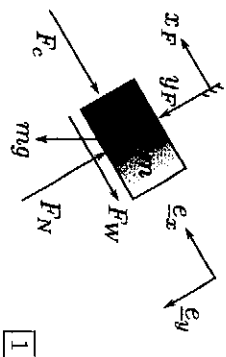
$$t_s = \sqrt{\frac{2s}{g (\sin \alpha - \mu \cos \alpha)}} \quad \boxed{1}$$

Geschwindigkeit  $v_s$ :

$$v_s = v(t_s) = \sqrt{2sg (\sin \alpha - \mu \cos \alpha)} \quad \boxed{1}$$

(c)

Freischnitt:



Newton:

$$E_x: m\ddot{x}_F = mg \sin \alpha - F_W - F_c$$

$$E_y: m\ddot{y}_F = mg \cos \alpha - F_N \quad \boxed{1}$$

Kinematik:

$$\ddot{y} = 0 \Rightarrow F_N = mg \cos \alpha$$

COULOMBSche Reibung:

$$F_W = \mu F_N \Rightarrow F_W = \mu mg \cos \alpha$$

HOOKEsche Federgesetz:

$$F_c = cx_F \quad \boxed{1}$$

Beschleunigung:

$$m\ddot{x}_F = mg (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) - cx_F$$

$$a_F = g (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) - \frac{c}{m} x_F \quad \boxed{1}$$

(d)

Trennung der Variablen:

$$a_F = \frac{dv_F}{dt} = \frac{dv_F}{dx_F} v_F \Rightarrow \int_0^{x_{F,\max}} a_F dx_F = \int_{v_s}^0 v_F dv_F \quad \boxed{1}$$

$$\frac{c}{2m} x_{F,\max}^2 - g (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) x_{F,\max} - sg (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) = 0$$

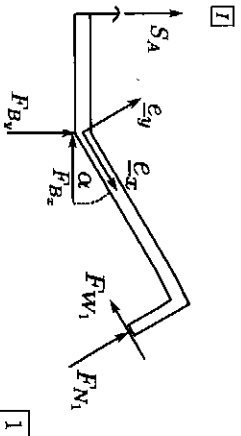
$$x_{F,\max} = \frac{mg (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) \left( 1 \pm \sqrt{1 + \frac{2cs}{mg(\sin \alpha - \mu \cos \alpha)}} \right)}{c} \quad \boxed{1}$$

$\sum 14$  Punkte

## 2 Aufgabe

(a)

Freischnitt:



SA einsetzen:

$$m = \frac{e^{\mu\pi} (b - \mu c) M (\sin \alpha - \mu \cos \alpha)}{2a\mu} \quad \boxed{1}$$

(c)

Selbstsperrung wenn Term auf der rechten Seite negativ:

$$b - \mu c = 0 \Rightarrow b = \mu c \quad \boxed{1}$$

(d)

$$m = \frac{e^{\mu\pi}}{2a\mu} (b - \mu c) M \underbrace{(\sin \alpha - \mu \cos \alpha)}_{=0} = 0$$

Wahrscheinlich soll hier  $b - \mu c > 0$  sein. Für den Winkel  $\alpha$  gilt dann:

$$\sin \alpha - \mu \cos \alpha = 0 \Rightarrow \alpha = \arctan \mu \quad \boxed{1}$$

$$\text{I} \quad \sum M^{(B)} = 0 : -S_A a + F_{N1} b - F_{W1} c = 0 \quad (1) \quad \boxed{1}$$

$$\text{II} \quad \sum F_x = 0 : F_{W1} + F_{W2} - M g \sin \alpha = 0 \quad (2) \quad \boxed{1}$$

$$\sum F_y = 0 : -F_{N1} + F_{N2} - M g \cos \alpha = 0 \quad (3) \quad \boxed{1}$$

Coulombsches Reibungsgesetz:

$$F_{W1} = \mu F_{N1} \quad F_{W2} = \mu F_{N2} \quad \boxed{1}$$

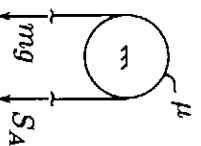
Zusammenfassen:

$$(2) - \mu (3) \Rightarrow 2\mu F_{N1} - M g (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) = 0$$

$$\Rightarrow F_{N1} = \frac{M g}{2\mu} (\sin \alpha - \mu \cos \alpha) \quad \boxed{1}$$

$$\Rightarrow S_A = \frac{(b - \mu c) M g (\sin \alpha - \mu \cos \alpha)}{2\mu a} \quad \boxed{1}$$

(b)



Lastseite ist bei  $mg$ . Euler-Eytelwein:

$$mg = S_A e^{\mu\pi} \Rightarrow m = \frac{S_A}{g} e^{\mu\pi} \quad \boxed{1}$$

## 3 Aufgabe

(a)

$$\sigma = E \epsilon^{el}, \quad \epsilon^{tot} = \epsilon^{el} + \epsilon^{th} \Rightarrow \epsilon^{el} = \frac{\Delta l}{l} - \alpha_T \Delta T$$

$$\sigma = \frac{N}{A} = -\frac{F}{A} = EA \left( \frac{\Delta l}{l} - \alpha_T \Delta T \right) \quad \boxed{1}$$

Hier Vorzeichen von  $F$  im Sinne von Knickungsaufgaben gewählt.

$$N = -EA \alpha_T (T_2 - T_1) = -F \quad \boxed{1}$$

(b)

Randbedingungen:

$$w(0) = 0 \quad (1) \quad \boxed{1} \quad w(l) = 0 \quad (3) \quad \boxed{1}$$

$$w''(0) = 0 \quad (2) \quad \boxed{1} \quad w''(l) = 0 \quad (4) \quad \boxed{1}$$

Ableitungen:

$$\begin{aligned} w(x) &= A \cos(\alpha x) + B \sin(\alpha x) + C\alpha x + D \\ w'(x) &= -A\alpha \sin(\alpha x) + B\alpha \cos(\alpha x) + C\alpha \\ w''(x) &= -A\alpha^2 \cos(\alpha x) - B\alpha^2 \sin(\alpha x) \end{aligned} \quad \boxed{1}$$

Randbedingungen auswerten:

$$(1) \Rightarrow A + D = 0$$

$$(2) \Rightarrow A = 0$$

$$(3) \Rightarrow A \cos(\alpha l) + B \sin(\alpha l) + C\alpha l + D = 0$$

$$(4) \Rightarrow -A\alpha^2 \cos(\alpha l) - B\alpha^2 \sin(\alpha l) = 0$$

Matrixschreibweise

$$\underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ \cos(\alpha l) & \sin(\alpha l) & \alpha l & 1 \\ -\cos(\alpha l) & -\sin(\alpha l) & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\underline{M}} \begin{bmatrix} A \\ B \\ C \\ D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \boxed{1}$$

(c)

Alternativ mit Determinante:

$$\det \underline{M} = 0 \quad \boxed{1} \Rightarrow \sin(\alpha l) \alpha l = 0 \quad \boxed{1}$$

$$\Rightarrow \alpha_n l = n\pi \quad \Rightarrow \alpha_1 = \frac{\pi}{l} \quad \boxed{1}$$

(d)

$$F_k = \alpha_1^2 EI = \frac{\pi^2}{l^2} EI \quad \boxed{1}$$

(e)

$$F_k = \frac{\pi^2}{l^2} EI = EA\alpha_T = (T_2 - T_1) \quad \boxed{1}$$

(f)

$$\begin{aligned} \nu &= \frac{F_k}{F} = \frac{\pi^2 EI}{l^2 EA\alpha_T} (T_2 - T_1) \\ T_2 &= T_1 + \frac{\pi^2 I}{\nu A\alpha_T l^2} \quad \boxed{1} \end{aligned}$$

Σ 14 Punkte