

SCHRIFTLICHE PRÜFUNG zur
VU Modellbildung
am 23.09.2022

Arbeitszeit: 150 min

Name:

Vorname(n):

Matrikelnummer:

Note:

Aufgabe	1	2	3	BP	Σ
erreichbare Punkte	10	13	17	5	40
erreichte Punkte					

Bitte ...

- ... tragen Sie Name, Vorname und Matrikelnummer auf dem Deckblatt ein,
- ... rechnen Sie die Aufgaben auf separaten Blättern, **nicht** auf dem Angabeblatt,
- ... beginnen Sie für eine neue Aufgabe immer auch eine neue Seite,
- ... geben Sie auf jedem Blatt den Namen sowie die Matrikelnummer an und
- ... begründen Sie Ihre Antworten ausführlich.

Viel Erfolg!

1. Eine Rolle der Masse m_R wird durch ein Seil auf einer schiefen Ebene (Neigungswinkel $\alpha < \pi/2$) gehalten (Abb. 1). Die Rolle haftet an der schiefen Ebene (Haftreibungskoeffizient μ_H). An der Rolle ist weiters ein Gewicht der Masse m_L befestigt. 10 P. |

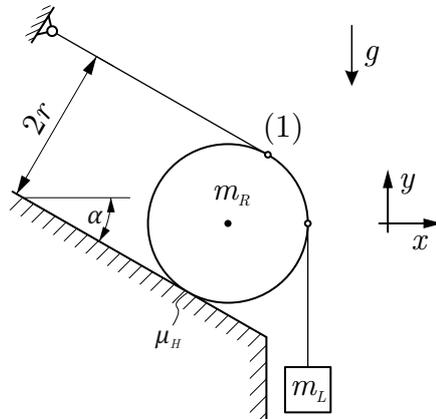


Abbildung 1: Rolle auf schiefer Ebene

- a) Schneiden Sie jeweils die Rolle und die Lastmasse m_L frei, und tragen Sie in einer Skizze alle wirkenden Kräfte und Momente ein. 2 P. |
- b) Berechnen Sie alle Schnittkräfte und geben Sie die Seilkraft im Punkt (1) an. 4 P. |
- c) Berechnen Sie den mindestens erforderlichen Haftreibungskoeffizienten $\mu_{H,\min}$, bei dem sich das System noch im Gleichgewicht befindet. 1 P. |
- d) Berechnen Sie das Verhältnis m_L/m_R , das bei ideal glattem Kontakt zwischen Rolle und schiefer Ebene ($\mu_H = 0$) notwendig ist, damit sich das System im Gleichgewicht befindet. 1 P. |

Der folgende Punkt ist unabhängig von den Punkten a-d zu lösen:

- e) Berechnen Sie für den in Abb. 2 dargestellten Körper mit der veränderlichen Dichte $\rho(z) = \rho_0(1+kz)$ die Koordinaten x_S, y_S, z_S des Schwerpunkts. *Hinweis:* Ermitteln Sie bei der Berechnung von z_S zunächst die Länge $l(z)$. 2 P. |

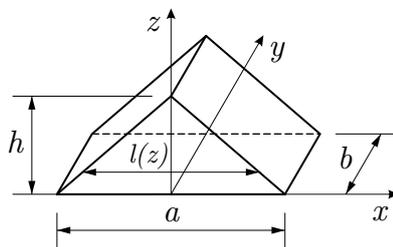


Abbildung 2: Körper mit veränderlicher Dichte $\rho(z)$

Lösung:

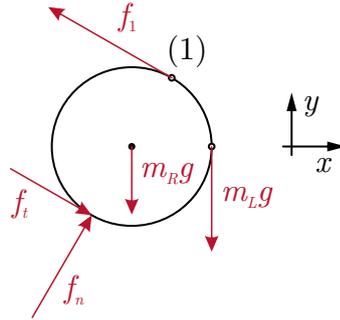


Abbildung 3: Rolle freigeschnitten

a) Abbildung 3.

b) Momentengleichgewicht um den Auflagerpunkt:

$$2r f_1 - (r + r \sin(\alpha)) m_L g - r m_R g \sin(\alpha) = 0$$

$$\Rightarrow f_1 = \frac{1}{2} ((1 + \sin(\alpha)) m_L g + \sin(\alpha) m_R g)$$

Summe der Kräfte in Richtung der Kraft f_t :

$$f_t + m_L g \sin(\alpha) + m_R g \sin(\alpha) - f_1 = 0$$

$$\Rightarrow f_t = f_1 - \sin(\alpha) (m_L g + m_R g) = -\frac{1}{2} g ((m_L + m_R) \sin(\alpha) - m_L)$$

Summe der Kräfte in Richtung der Kraft f_n :

$$f_n + m_R g \cos(\alpha) + m_L g \cos(\alpha) = 0$$

$$\Rightarrow f_n = \cos(\alpha) g (m_L + m_R)$$

c)

$$|f_t| \leq \mu_H f_n$$

$$\Rightarrow \mu_{H, \min} = \frac{|f_1 - \sin(\alpha) g (m_L + m_R)|}{\cos(\alpha) g (m_L + m_R)} = \frac{1}{2} \frac{|m_L (1 - \sin(\alpha)) - m_R \sin(\alpha)|}{\cos(\alpha) (m_L + m_R)}$$

d) Bei ideal glattem Kontakt ist

$$f_t = 0 = f_1 - \sin(\alpha) g (m_L + m_R)$$

$$\Rightarrow \frac{m_L}{m_R} = \frac{\sin(\alpha)}{1 - \sin(\alpha)}$$

e)

$$x_S = 0$$

$$y_S = \frac{b}{2}$$

Mit $dV(z) = b dA(z) = bl(z) dz$ und $l(z) = a - \frac{a}{h}z$ ist

$$\begin{aligned} z_S &= \frac{\int_{z=0}^h z \rho(z) dV(z)}{\int_{z=0}^h \rho(z) dV(z)} \\ &= \frac{\int_{z=0}^h z \rho_0 (1 + kz) b \left(a - \frac{a}{h}z\right) dz}{\int_{z=0}^h \rho_0 (1 + kz) b \left(a - \frac{a}{h}z\right) dz} \\ &= \frac{h(hk + 2)}{2hk + 6} . \end{aligned}$$

2. Eine Kugel der Masse m mit dem Trägheitsmoment $I = 2mr^2/5$ um den Kugelmitelpunkt wird zum Zeitpunkt $t = 0$ mit der Geschwindigkeit v_0 ohne Drehung im Punkt $x_0 = 0$ auf eine Bahn aufgesetzt (Abb. 4). Der Coulombsche Gleitreibungskoeffizient zwischen Bahn und Kugel ist μ_C .

13 P. |

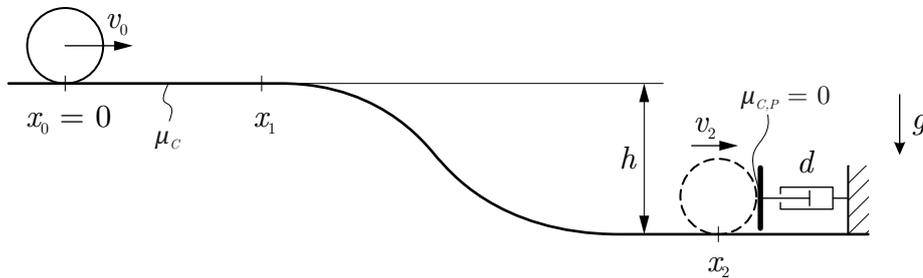


Abbildung 4: Kugelbahn

- a) Berechnen Sie den Punkt x_1 , ab dem die Kugel ohne zu Gleiten (d.h. ohne Relativgeschwindigkeit zwischen Bahn und Kugeloberfläche) auf der Bahn horizontal rollt, sowie die Geschwindigkeit v_1 , die die Kugel in x_1 hat. 4,5 P. |
- b) Berechnen Sie die Energie, die bei der Bewegung der Kugel zwischen x_0 und x_1 dissipiert wird. 1,5 P. |
- c) Die Kugel hat bei x_1 die Geschwindigkeit v_1 (setzen Sie einen in Punkt a ermittelten Wert nicht explizit ein) und rollt ohne abzuheben oder zu gleiten die Bahn hinab bis sie bei x_2 auf einen Prellbock trifft. Berechnen Sie die Geschwindigkeit v_2 der Kugel bei x_2 unmittelbar vor dem Prellbock. 2 P. |
- d) Die Kugel trifft bei x_2 mit der Geschwindigkeit v_2 (setzen Sie einen in Punkt c ermittelten Wert nicht explizit ein) auf einen viskosen Dämpfer (Dämpfungskonstante d) mit ideal glatter Oberfläche ($\mu_{C,P} = 0$). Während des folgenden Abbremsvorgangs rollt die Kugel über die Bahnoberfläche ohne zu gleiten. Geben Sie die Bewegungsgleichung der Kugel an und berechnen Sie ihre Geschwindigkeit während des Abbremsvorgangs ab x_2 . 4 P. |
- e) Berechnen Sie das Trägheitsmoment einer Kugel mit dem Radius r um eine Achse A , welche tangential zur Kugeloberfläche verläuft (Abb. 5). 1 P. |

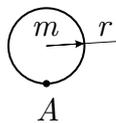


Abbildung 5: Achse A tangential zur Kugeloberfläche

Lösung:

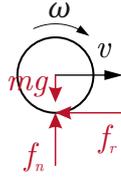


Abbildung 6: Kugel bei $x_0 \leq x < x_1$

a) Bewegungsgleichungen:

$$m\ddot{x} = -f_r = -\mu_C f_n = -\mu_C mg$$

$$\Rightarrow x = -\frac{1}{2}\mu_C g t^2 + v_0 t$$

$$I\dot{\omega} = f_r r = \mu_C mgr$$

$$\Rightarrow \omega = \frac{5\mu_C g}{2r} t$$

Reines Rollen bei $\dot{x} = \omega r$ zum Zeitpunkt t_1 :

$$-\mu_C g t_1 + v_0 = \frac{5\mu_C g}{2r} r t_1$$

$$\Rightarrow t_1 = \frac{2v_0}{7\mu_C g}$$

$$x(t_1) = x_1 = \frac{12}{49} \frac{v_0^2}{\mu_C g}$$

$$\dot{x}(t_1) = v_1 = \frac{5v_0}{7}$$

b) Kinetische Energie bei x_0 :

$$T_0 = \frac{1}{2} m v_0^2$$

Kinetische Energie bei x_1 :

$$T_1 = \frac{1}{2} m v_1^2 + \frac{1}{2} I \left(\frac{v_1}{r} \right)^2 = \frac{5m v_0^2}{14}$$

\Rightarrow Dissipierte Energie:

$$T_0 - T_1 = \frac{m v_0^2}{7}$$

c) Nulllinie der potentiellen Energie durch Scherpunkt der Kugel bei $x = x_1$,

$$T_1 = T_2 + V_2$$

$$\frac{1}{2} m v_1^2 + \frac{1}{2} I \left(\frac{v_1}{r} \right)^2 = \frac{1}{2} m v_2^2 + \frac{1}{2} I \left(\frac{v_2}{r} \right)^2 - mgh$$

$$v_2 = \sqrt{v_1^2 + \frac{2mgh}{m + \frac{I}{r^2}}}$$

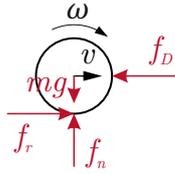


Abbildung 7: Kugel bei $x > x_2$

d) Bewegungsgleichungen, $x \leftarrow x - x_2$:

$$m\ddot{x} = f_r - f_D = f_r - d\dot{x}$$

$$I\dot{\omega} = -f_r r$$

Kinematische Bindung:

$$\dot{x} = \omega r$$

Randbedingungen: $x(0) = 0, \dot{x}(0) = v_2$

$$\left(m + \frac{I}{r^2}\right)\ddot{x} = -d\dot{x}$$

$$\Rightarrow v = \dot{x} = v_2 \exp\left(-\frac{d}{m + \frac{I}{r^2}}t\right)$$

e) *Satz von Steiner:*

$$I^{(A)} = I + mr^2$$

3. In der Abbildung 8 ist die kinematische Kette eines Manipulators und ein zu greifender Quader zu sehen. Die Distanz zwischen dem Objekt und dem Inertialkoordinatensystem des Manipulators ist mit d_Q gegeben. Der Quader befindet sich in einer Ebene mit dem Fusspunkt des Manipulators und ist nur in y_0 -Richtung verschoben, d.h. in x_0 -Richtung tritt keine Verschiebung auf. Der Manipulator besteht aus masselosen Stäben. Der Quader besitzt die Masse m_Q mit homogener Dichte ρ_Q .

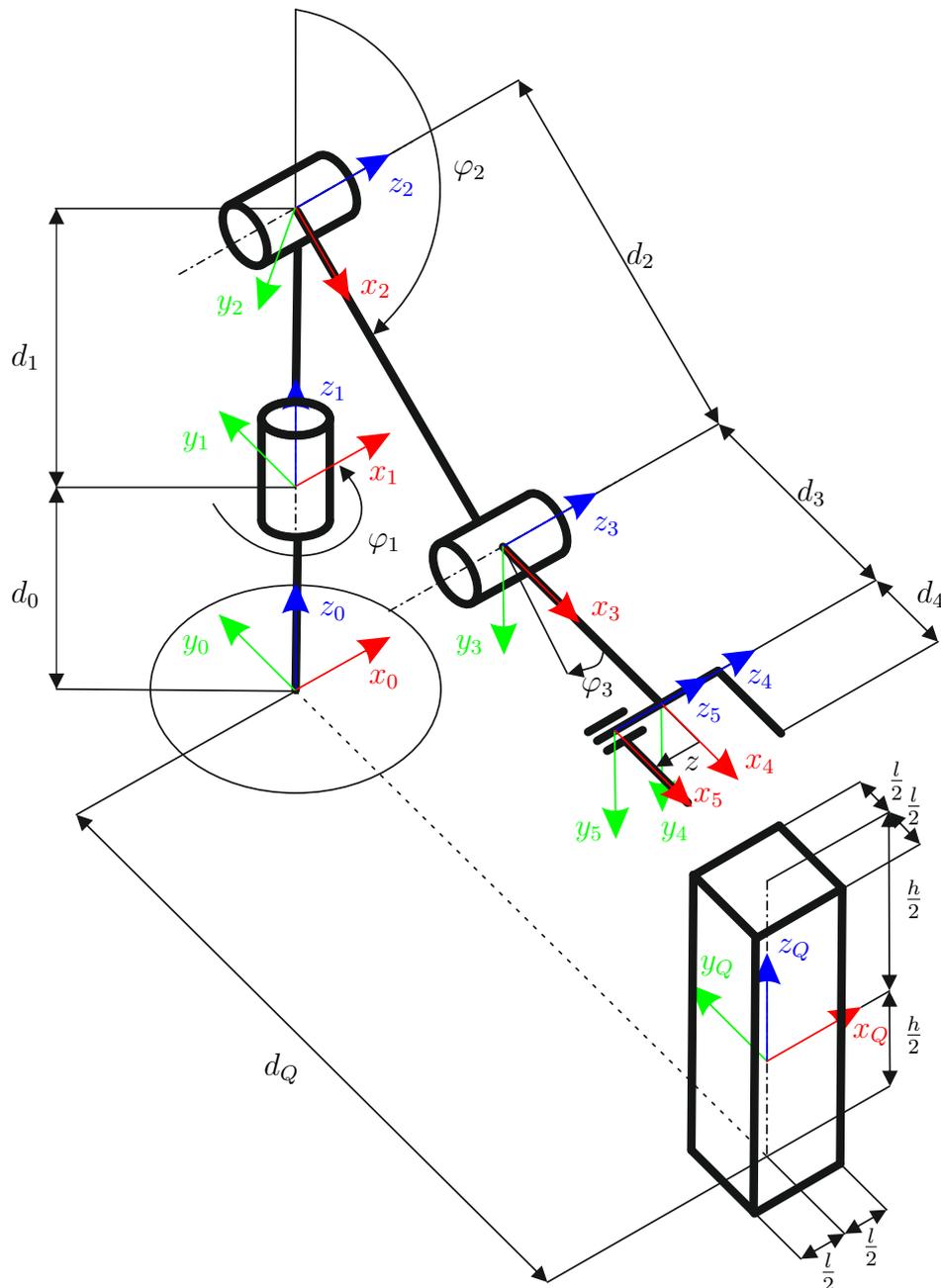


Abbildung 8: Manipulator mit zu greifendem Quader

- a) Wie viele Freiheitsgrade besitzt der in Abbildung 8 dargestellte Manipulator und um welche Art von Gelenken handelt es sich dabei? Geben Sie den Vektor der generalisierten Koordinaten \mathbf{q} an. 1 P. |
- b) Bestimmen Sie die homogenen Transformationen \mathbf{H}_0^1 , \mathbf{H}_1^2 , \mathbf{H}_2^3 , \mathbf{H}_3^4 , und \mathbf{H}_4^5 . 3 P. |

- c) Bestimmen Sie die homogene Transformation \mathbf{H}_0^Q zwischen dem Ursprungs-
koordinatensystem und dem Objektkoordinatensystem. Der Manipulator und
das Objekt befinden sich auf einer Ebene. 1 P. |
- d) Angenommen der Roboter greift den Quader und bewegt sich in die Konfigu-
ration \mathbf{q}_G . Der Kontakt zwischen Greifer und Quader wird durch die statische
Transformation \mathbf{H}_5^Q bestimmt. Bestimmen Sie \mathbf{H}_0^Q für den angehobenen Quader
mit der Manipulator Konfiguration \mathbf{q}_G . *Hinweis: Die homogenen Transforma-
tionen müssen nicht ausgewertet werden.* 2 P. |

Gehen Sie für die folgenden Aufgaben davon aus, dass der Quader vom Roboter
gegriffen wird.

- e) Berechnen Sie die Rotationsmatrix \mathbf{R}_0^Q . Die homogene Transformation zwi-
schen Roboter und Objekt ist dabei gegeben mit 3 P. |

$$\mathbf{H}_5^Q = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & d_4 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & \frac{l}{2} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

- f) Gegeben ist die schiefsymmetrische Matrix $\mathbf{S}(\boldsymbol{\omega}_0^Q)$. Berechnen Sie die Jacobi-
Matrix $(\mathbf{J}_\omega)_0^Q$. 1.5 P. |

$$\mathbf{S}(\boldsymbol{\omega}_0^Q) = \begin{bmatrix} 0 & -\dot{q}_1 & \sin(q_1)(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) \\ \dot{q}_1 & 0 & -\cos(q_1)(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) \\ -\sin(q_1)(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) & \cos(q_1)(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) & 0 \end{bmatrix}$$

- g) Bestimmen Sie die Massenträgheitsmatrix \mathbf{I}_Q im körperfesten Koordinaten-
system des Quaders. Berechnen Sie den rotatorischen Anteil der kinetischen
Energie T_r . *Hinweis: T_r muss nicht ausgewertet werden.* 4 P. |
- h) Angenommen der Roboter wird im Ursprung des Koordinatensystem 4 durch
ein externes Drehmoment $\boldsymbol{\tau}_e$ belastet. Welche Kräfte und Momente müssen
in den Gelenken wirken um das externe Drehmoment auszugleichen? *Hinweis:
Beachten Sie, dass $(\mathbf{J}_\omega)_0^4 = (\mathbf{J}_\omega)_0^Q$ gilt.* 1.5 P. |

Lösung:

a) 4 Freiheitsgrade gesamt, 3 rotatorische Freiheitsgrade ($\varphi_1, \varphi_2, \varphi_3$) und 1 translatorischer Freiheitsgrad (z). $\mathbf{q} = [\varphi_1, \varphi_2, \varphi_3, z]^T = [q_1, q_2, q_3, q_4]^T$.

b)

$$\mathbf{H}_0^1 = \begin{bmatrix} \cos(q_1) & -\sin(q_1) & 0 & 0 \\ \sin(q_1) & \cos(q_1) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \mathbf{H}_1^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ -\sin(q_2) & -\cos(q_2) & 0 & 0 \\ \cos(q_2) & -\sin(q_2) & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$\mathbf{H}_2^3 = \begin{bmatrix} \cos(q_3) & -\sin(q_3) & 0 & d_2 \\ \sin(q_3) & \cos(q_3) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \mathbf{H}_3^4 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & d_3 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$\mathbf{H}_4^5 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & q_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

c)

$$\mathbf{H}_0^Q = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & -d_Q \\ 0 & 0 & 1 & \frac{h}{2} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

d)

$$\mathbf{H}_0^Q(\mathbf{q}_G) = \mathbf{H}_0^1(\mathbf{q}_G)\mathbf{H}_1^2(\mathbf{q}_G)\mathbf{H}_2^3(\mathbf{q}_G)\mathbf{H}_3^4(\mathbf{q}_G)\mathbf{H}_4^5(\mathbf{q}_G)\mathbf{H}_5^Q$$

e)

$$\mathbf{R}_0^Q = \begin{bmatrix} \cos(q_1) & -\sin(q_1)\sin(q_2)\cos(q_3) - \sin(q_1)\cos(q_2)\sin(q_3) & \sin(q_1)\sin(q_2)\sin(q_3) - \sin(q_1)\cos(q_2)\cos(q_3) \\ \sin(q_1) & \cos(q_1)\sin(q_2)\cos(q_3) + \cos(q_1)\cos(q_2)\sin(q_3) & -\cos(q_1)\sin(q_2)\sin(q_3) + \cos(q_1)\cos(q_2)\cos(q_3) \\ 0 & -\cos(q_2)\cos(q_3) + \sin(q_2)\sin(q_3) & \cos(q_2)\sin(q_3) + \sin(q_2)\cos(q_3) \end{bmatrix}$$

f)

$$(\mathbf{J}_\omega)_0^Q = \begin{bmatrix} 0 & \cos(q_1) & \cos(q_1) & 0 \\ 0 & \sin(q_1) & \sin(q_1) & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

g)

$$\mathbf{I}_Q = \begin{bmatrix} \frac{\rho_Q l^2 h}{12}(l^2 + h^2) & 0 & 0 \\ 0 & \frac{\rho_Q l^2 h}{12}(l^2 + h^2) & 0 \\ 0 & 0 & \frac{\rho_Q l^2 h}{6}l^2 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{T}_r = \frac{1}{2}(\omega_0^Q)^T \mathbf{R}_0^Q \mathbf{I}_Q (\mathbf{R}_0^Q)^T \omega_0^Q$$

h)

$$\mathbf{f}_{q,\tau} = \begin{bmatrix} \tau_{e,z} \\ \cos(q_1)\tau_{e,x} + \sin(q_1)\tau_{e,y} \\ \sin(q_1)\tau_{e,x} + \sin(q_1)\tau_{e,y} \\ 0 \end{bmatrix}$$