

Blatt 8

76128 KARLSRUHE,

Postfach 6380

Tel. 07 21 / 6 08 20 81

07 21 / 6 08 35 53

 A1) a) Die Massen m sitzen an den Punkten:

$$\vec{r}_1 = a \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \vec{r}_2 = a \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 2 \end{pmatrix}, \quad \vec{r}_3 = a \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \\ 1 \end{pmatrix}$$

Der Trägheitstensor ist gegeben durch

$$I_{ij} = m \sum_k (5_{ij} \vec{r}_k^2 - r_{ki} r_{kj})$$

$$\rightarrow \sum_k \vec{r}_k^2 = a^2 (1+5+5) = 11a^2$$

Zweiter Term z.B. über dyadisches Produkt:

$$R = \sum_k r_{ki} r_{kj} = \left(\sum_k \vec{r}_k \otimes \vec{r}_k \right)_{ij} =$$

$$= a^2 \left[\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & 1 & 2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \\ 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & 2 & 1 \end{pmatrix} \right]_{ij}$$

$$= a^2 \left[\begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 2 \\ 0 & 2 & 4 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 4 & 2 \\ 0 & 2 & 1 \end{pmatrix} \right]_{ij} = a^2 \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 5 & 4 \\ 0 & 4 & 5 \end{pmatrix}_{ij}$$

$$\Rightarrow I = ma^2 (11 \cdot \mathbb{1} - R) = ma^2 \begin{pmatrix} 10 & 0 & 0 \\ 0 & 6 & -4 \\ 0 & -4 & 6 \end{pmatrix}$$

A1)

76128 KARLSRUHE,
Postfach 6380
Tel. 07 21 / 6 08 20 81
07 21 / 6 08 35 53

b) Bestimmung der Hauptträgheitsachsen
über die Eigenvektoren von I :

$$I \vec{v}_k = \lambda_k \vec{v}_k. \text{ Betrachte erste Zeile in } I \Rightarrow 10ma^2(\vec{v}_1)_x = \hat{I}_x(\vec{v}_1)_x$$

$$\Rightarrow \hat{I}_1 = 10ma^2, \quad \vec{v}_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Für die weiteren EW, EV, betrachte Untermatrix $\begin{pmatrix} 6 & -4 \\ -4 & 6 \end{pmatrix}$:

$$0 = \det \begin{pmatrix} 6-\lambda_k & -4 \\ -4 & 6-\lambda_k \end{pmatrix} = (\lambda_k - 6)^2 - 16 \Rightarrow \lambda_{2/3} = 6 \pm 4 = \begin{cases} 10 \\ 2 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \hat{I} = \begin{pmatrix} 10ma^2 & 0 & 0 \\ 0 & 10ma^2 & 0 \\ 0 & 0 & 2ma^2 \end{pmatrix}$$

übrige Eigenvektoren:

$$\vec{v}_2 \text{ über } \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & -4 & -4 \\ 0 & -4 & -4 \end{pmatrix} \vec{v}_2 = \vec{0} \Rightarrow \vec{v}_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ -1 \end{pmatrix}$$

$$\vec{v}_3 \text{ über } \begin{pmatrix} 8 & 0 & 0 \\ 0 & 4 & -4 \\ 0 & -4 & 4 \end{pmatrix} \vec{v}_3 = \vec{0} \Rightarrow \vec{v}_3 = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

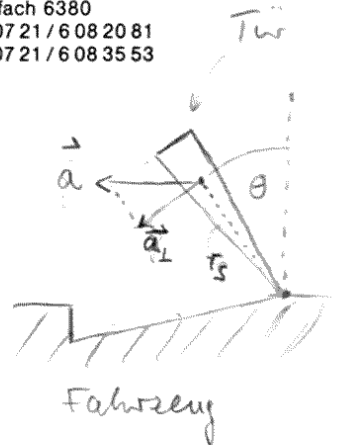
Die Hauptträgheitsachsen sind also gegeben durch

$\{\vec{v}_1, \vec{v}_2, \vec{v}_3\} \rightarrow$ Liefert orthogonale Transformationsmatrix

$$S = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1/\sqrt{2} & 1/\sqrt{2} \\ 0 & -1/\sqrt{2} & 1/\sqrt{2} \end{pmatrix} \text{ mit } S^T \hat{I} S = \hat{I}$$

$$= \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \varphi & \sin \varphi \\ 0 & -\sin \varphi & \cos \varphi \end{pmatrix} \quad \varphi = \frac{\pi}{4}$$

Ansicht
von oben:



a) Die Beschleunigung des Fahrzeugs mit $\vec{a}$ bewirkt ein Drehmoment auf den Tüschwerpunkt K :

$$M = a_{\perp} \cdot r_s \cdot m = a \cdot r_s \cdot m \cdot \cos \theta$$

$$= I \ddot{\omega} = \underbrace{I}_{\text{Trägheitsmoment}} m r_w^2 \ddot{\theta}$$

also: $m r_w^2 \ddot{\theta} - a r_s m \cos \theta = 0$, vgl. mit $\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} \right) - \frac{\partial L}{\partial \theta} = 0$

→ lässt sich ableiten aus der Lagrange-Funktion:

$$L = \frac{m}{2} r_w^2 \dot{\theta}^2 + m \cdot a \cdot r_s \sin \theta = T - U$$

Da $\frac{\partial L}{\partial t} = 0$ ist $H = \dot{\theta} \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} - L = T + U = \text{const.}$

Betrachte $t=0$: $\theta=0$, $\dot{\theta}=0 \Rightarrow H=0$.

$$\Rightarrow H=0 = \frac{m}{2} r_w^2 \dot{\theta}^2 - m a r_s \sin \theta$$

$$\Rightarrow \dot{\theta}^2 = \frac{2 a r_s}{r_w^2} \sin \theta \Rightarrow \text{Trennung der Veränderlichen} \Rightarrow \frac{d\theta}{dt} = \frac{\sqrt{2 a r_s}}{r_w} \sqrt{\sin \theta}$$

$$\Rightarrow dt = \frac{r_w}{\sqrt{2 a r_s}} \frac{d\theta}{\sqrt{\sin \theta}} \Rightarrow t_{\text{end}} = \frac{r_w}{\sqrt{2 a r_s}} \int_0^{\pi/2} \frac{d\theta}{\sqrt{\sin \theta}} \approx \frac{r_w}{\sqrt{2 a r_s}} \cdot 2.622..$$

A2]

b) Hierfür müssen wir über $m r_w^2 = I$
 r_w bestimmen. Dazu zunächst das
Trägheitsmoment I :

$$I = \int_V \vec{r}_\perp^2 dm = \rho \int_0^e dz \int_0^e dx \int_0^{\alpha x} dy (x^2 + y^2)$$

$$= \rho \cdot e \int_0^e dx \left[yx^2 + \frac{y^3}{3} \right]_0^{\alpha x}$$

$$= \rho \cdot e \int_0^e dx \left(\alpha + \frac{\alpha^3}{3} \right) x^3$$

$$= \rho \cdot e \cdot \alpha \left(1 + \frac{\alpha^2}{3} \right) \frac{e^4}{4} = \rho \underbrace{\frac{e^2 \cdot b}{2}}_{= V_{\text{Körper}}} \frac{e^2}{2} \left(1 + \frac{\alpha^2}{3} \right) = m \frac{e^2}{2} \left(1 + \frac{\alpha^2}{3} \right) \stackrel{!}{=} m r_w^2$$

$$\Rightarrow r_w = \frac{e}{\sqrt{2}} \sqrt{1 + \frac{b^2}{3e^2}} = \frac{e}{\sqrt{2}} + \mathcal{O}\left(\frac{b}{e}\right)$$

$$\underline{r_s \approx \frac{2}{3} e}$$

$$\Rightarrow \underline{t_{\text{end}} \approx \frac{r_w}{\sqrt{2\alpha} r_s} = 2.622... = \sqrt{\frac{3}{8} \frac{e}{\alpha}} \cdot 2.622... = 3.21 \text{ s}}$$

Bemerkung: der Schwerpunkt lässt sich bestimmen über

$$\vec{r}_s = \frac{1}{m} \int_V \vec{r} \rho(\vec{r}) dV = \frac{\rho}{m} \int_0^e dz \int_0^e dx \int_0^{\alpha x} dy \cdot \vec{r} = \begin{pmatrix} 2e/3 \\ b/3 \\ e/2 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \text{Abstand von Drehachse } r_s = \sqrt{\left(\frac{2e}{3}\right)^2 + \left(\frac{b}{3}\right)^2} = \frac{2}{3} e + \mathcal{O}\left(\frac{b}{e}\right)$$

