

① Euler-Winkel (ϕ, ψ, θ) [siehe Skizze auf dem Blatt, (6)
oder LL I, S. 128]

a) $\mathcal{D}(\phi, \theta, \psi)$ aus den drei Drehungen, nacheinander,

② erst $\mathcal{D}(\phi) = \begin{pmatrix} \cos \phi & \sin \phi & 0 \\ -\sin \phi & \cos \phi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$ (Elemente bzgl. $\{\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3\}$
umfestes IS)

[siehe Blatt 10, ①, ϕ in math. positiver Richtung,
via Daumen und Finger der rechten Hand. In Richtung
 $\vec{e}_3$ gesehen im Uhrzeigersinn, entgegen $\vec{e}_3$ gesehen entgegen
Uhrzeigersinn, daher „Drehung im Uhrzeigersinn“ mit Vorsicht
zu gebrauchen]

Dann Drehung um neue 1-Achse, d.h. $\vec{e}_1^{(x)}$, mit θ

$$\mathcal{D}(\theta) = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta & \sin \theta \\ 0 & -\sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix} \quad (\text{pos. Sinn})$$

Danach um neue 3-Achse, $\vec{e}_3'$, mit ψ

$$\mathcal{D}(\psi) = \begin{pmatrix} \cos \psi & \sin \psi & 0 \\ -\sin \psi & \cos \psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (\text{pos. Sinn})$$

Damit: $\vec{e}_i' = \sum_{j=1}^3 \mathcal{D}_{ij} \vec{e}_j$ mit $\mathcal{D} = \mathcal{D}(\phi, \theta, \psi) = \mathcal{D}(\psi) \mathcal{D}(\theta) \mathcal{D}(\phi)$

[Nicht ausmultiplizieren! Assoziatives Matrixprodukt, also
Klammern unnötig.]

Da $\vec{r} = \sum_{i=1}^3 r_i \vec{e}_i = \sum_{j=1}^3 r_j' \vec{e}_j'$ gilt, und

$$\vec{e}_i = \sum_{j=1}^3 (\mathcal{D}^T)_{ij} \vec{e}_j' \quad (\text{weil } \mathcal{D}^T \mathcal{D} = \mathbb{1}) \Rightarrow$$

$$\vec{r} = \sum_{i=1}^3 r_i \left(\sum_{j=1}^3 \mathcal{D}_{ji} \vec{e}_j' \right) = \sum_{j=1}^3 \left(\sum_{i=1}^3 \mathcal{D}_{ji} r_i \right) \vec{e}_j'$$

Vergleich (mit ON-System $\{\vec{e}_j'\}_{j=1}^3$): $r_j' = \sum_{i=1}^3 \mathcal{D}_{ji} r_i$

b) Bekannt von Blatt 9, Aufg. 1, wie $\vec{\omega}$ -Komponenten ω_k (7) im Körperfesten System KS aus der antisymmetrischen Matrix $\Omega := \dot{\mathbf{D}} \mathbf{D}^T$ gewonnen werden (via E-Tensor Dualisierung): $\omega_k = \frac{1}{2} \sum_{e, m=1}^3 \epsilon_{kem} \Omega_{em}$.

[So immer $\vec{\omega}$ zu geg. Drehmatrix $\mathbf{D}$ zu finden]

Vorübung: $\mathbf{D} = \mathbf{D}_2 \mathbf{D}_1$ (erst 1 dann 2).

Es sei $\vec{\omega}_1$ aus $\mathbf{D}_1$ wie aufgeg. bestimmt, d.h.

$$\omega_{1,k} = \frac{1}{2} \epsilon_{kem} \Omega_{1,em}, \quad \Omega_1 = \dot{\mathbf{D}}_1 \mathbf{D}_1^T \text{ und analog,}$$

$$\omega_{2,k} = \frac{1}{2} \epsilon_{kem} \Omega_{2,em}, \quad \Omega_2 = \dot{\mathbf{D}}_2 \mathbf{D}_2^T$$

(Summenkonvention)

Beh.: $\omega_k = \frac{1}{2} \epsilon_{kem} \Omega_{kem} \stackrel{!}{=} \omega_{2,k} + (\mathbf{D}_2)_{ke} \omega_{1,e}$

Bew.: $\Omega = \dot{\mathbf{D}} \mathbf{D}^T = \left[\frac{d}{dt} (\mathbf{D}_2 \mathbf{D}_1) \right] (\mathbf{D}_2 \mathbf{D}_1)^T = (\dot{\mathbf{D}}_2 \mathbf{D}_1 + \mathbf{D}_2 \dot{\mathbf{D}}_1) \mathbf{D}_1^T \mathbf{D}_2^T$

(gereigt Blatt 9, 1a) $(\mathbf{D}_2 \mathbf{D}_1)^T = \mathbf{D}_1^T \mathbf{D}_2^T$

$$= \dot{\mathbf{D}}_2 \mathbf{D}_2^T + \mathbf{D}_2 \Omega_1 \mathbf{D}_2^T = \Omega_2 + \mathbf{D}_2 \Omega_1 \mathbf{D}_2^T$$

da $\mathbf{D}_1 \mathbf{D}_1^T = \mathbf{1}$ (Drehmatrix ist orthogonal)

Daraus:

$$\omega_k = \frac{1}{2} \epsilon_{kem} \Omega_{kem} = \omega_{2,k} + \frac{1}{2} \epsilon_{kem} \mathbf{D}_{2,ep} \Omega_{1,pq} (\mathbf{D}_2^T)_{qm}$$

Im 2. Term: $\epsilon_{kem} \mathbf{D}_{2,ep} \mathbf{D}_{2,mq}$ schreibe als

$$\underbrace{(\mathbf{D}_{2,kj} \mathbf{D}_{2,ij}^T)}_{\delta_{kj} \text{ einfügen}} \epsilon_{kem} \mathbf{D}_{2,ep} \mathbf{D}_{2,mq}$$

$$= \mathbf{D}_{2,kj} \underbrace{\epsilon_{em} \mathbf{D}_{2,ij} \mathbf{D}_{2,ep} \mathbf{D}_{2,mq}}_{\delta_{ijpq} = \epsilon_{jpq}}$$

Bew.: Das aus Ergebnis Blatt 10, Aufgabe 4d) $\epsilon'_{ijk} = \epsilon_{ijk}$ für Drehungen ($\det \mathbf{D} = 1$), d.h. Die $\mathbf{D}_j$ in $\mathbf{D}_k$ in $\epsilon_{em} = \epsilon_{ijk}$.

Daraus durch $(\mathbf{D}^T)_{ri} (\mathbf{D}^T)_{sj} (\mathbf{D}^T)_{tk}$ Anwendung (mit

Summe i, j, k) auch: linke Seite: $\delta_{re} \delta_{sm} \delta_{tn} \epsilon_{em} = \epsilon_{rst}$

Rechte Seite: $\mathbb{D}_{ir} \mathbb{D}_{js} \mathbb{D}_{kt} \epsilon_{ijk}$ also verwendete Id.: (8)

$\epsilon_{ijk} \mathbb{D}_{ir} \mathbb{D}_{js} \mathbb{D}_{kt} =$ erst für $\mathbb{D} \rightarrow \mathbb{D}_2$ und

Indices umgetauft: $ijk \rightarrow rsm, rst \rightarrow j'p'q'$.

Damit: $\omega_k = \omega_{2,k} + \underbrace{\sum \epsilon_{j'p'q'} \Omega_{1,p'q'}}_{\omega_{1,j}}$

$\omega_k = \omega_{2,k} + \mathbb{D}_{2,kj} \omega_{1,j}$ oder in Vektornotation:

$\vec{\omega} = \vec{\omega}_2 + \mathbb{D}_2 \vec{\omega}_1$

c) Für Euler-Drehungen $\mathbb{D} = \mathbb{D}(\psi)(\mathbb{D}(\theta)\mathbb{D}(\phi))$ Teil b)

③ anwenden: 1. Schritt $\vec{\omega}(\phi, \theta, \psi) = \vec{\omega}(\psi) + \mathbb{D}(\psi) \vec{\omega}(\phi, \theta)$

mit $\vec{\omega}(\phi, \theta)$ zur Drehung $\mathbb{D}(\theta)\mathbb{D}(\phi)$, d.h. nach Teil b)

$\vec{\omega}(\phi, \theta) = \vec{\omega}(\theta) + \mathbb{D}(\theta) \vec{\omega}(\phi)$

Damit: $\vec{\omega}(\phi, \theta, \psi) = \vec{\omega}(\psi) + \mathbb{D}(\psi) \vec{\omega}(\theta) + \mathbb{D}(\psi)\mathbb{D}(\theta) \vec{\omega}(\phi)$

Bekannte $\vec{\omega}$ für Drehungen um 3- bzw 1-Achsen

$\vec{\omega}(\psi) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\psi} \end{pmatrix}, \vec{\omega}(\theta) = \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \vec{\omega}(\phi) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\phi} \end{pmatrix}$

(Vergleiche der jeweiligen Basis)

$\vec{\omega}(\phi, \theta, \psi) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\psi} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} c(\psi) & s(\psi) & 0 \\ -s(\psi) & c(\psi) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + \mathbb{D}(\psi) \begin{pmatrix} 0 \\ s(\theta) \dot{\phi} \\ c(\theta) \dot{\phi} \end{pmatrix}$

in der $(\vec{e}'_1, \vec{e}'_2, \vec{e}'_3)$ Basis.

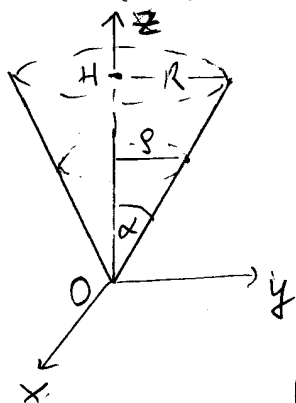
$= \begin{pmatrix} \cos \psi \dot{\theta} + \sin \psi \sin \theta \dot{\phi} \\ -\sin \psi \dot{\theta} + \cos \psi \sin \theta \dot{\phi} \\ \dot{\psi} + \cos \theta \dot{\phi} \end{pmatrix}$

(Vgl. Blatt 10
Vorl. S. 2, 3
L.L. I, S. 128
(35, 1))

②

Hauptträgheitsmomente eines homogenen, geraden Kreiskegels mit Öffnungswinkel 2α und Höhe h und Masse M zunächst berechnen [cf. LL I, S. 118 2 e)].

Rechne in US mit O Punkt an der Spitze aus: (x, y, z)



$$\overline{OH} = h \quad (R = h \tan \alpha) \quad \text{Dichte } \rho = \frac{M}{V}, \quad V = \frac{1}{3} \pi R^2 h \quad (\text{s.u.})$$

$$\Theta_1 = \Theta_2 = \rho \int dx dy dz (y^2 + z^2), \quad \text{Zylinderkoordin. (Symmetrie)}$$

$$= \frac{M}{V} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^h dz \int_0^{z \tan \alpha} \rho (r^2 \sin^2 \varphi + z^2)$$

$$\left(\text{Sieh Formel für } V \text{ hier: } 2\pi \int_0^h \frac{1}{2} \tan^2 \alpha z^2 dz \right)$$

$$\Theta_1 = \Theta_2 = \frac{M}{V} \left(\left(\frac{1}{2} 2\pi - 0 \right) \frac{1}{4} \tan^4 \alpha \frac{1}{5} h^5 + 2\pi \frac{1}{2} \tan^2 \alpha \frac{1}{5} h^5 \right)$$

$$= \frac{M}{V} \pi h^5 \frac{1}{5} \tan^2 \alpha \left(\frac{1}{4} \tan^2 \alpha + 1 \right) = \frac{3M}{\pi h^3 \tan^2 \alpha} \frac{\pi h^5 \tan^2 \alpha}{5}$$

$$= \frac{3}{5} M h^2 \left(\frac{1}{4} \tan^2 \alpha + 1 \right) = \frac{3}{5} M \left(\frac{1}{4} R^2 + h^2 \right) \cdot \left(\frac{1}{4} \tan^2 \alpha + 1 \right)$$

$$\Theta_3 = \frac{M}{V} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^h dz \int_0^{z \tan \alpha} \rho r^2 = \frac{M}{V} \frac{1}{4} \frac{1}{5} \tan^4 \alpha h^5 2\pi$$

$$= \frac{3}{10} M R^2$$

Via Steiner-Satz Hauptträgheitsmomente bzgl. in z -Richtung um S verschobenem US mit O-Punkt = Schwerpunkt.

Schwerpunkt: $\vec{R} = \frac{1}{M} \int_V d^3x \rho \vec{x} = \frac{1}{V} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^h dz \int_0^{z \tan \alpha} \rho \begin{pmatrix} r \cos \varphi \\ r \sin \varphi \\ z \end{pmatrix}$

in $(0; x, y, z)$

$$S \equiv R_z = \frac{1}{V} 2\pi \frac{1}{2} \tan^2 \alpha \frac{1}{4} h^4 \left(\begin{array}{l} R_x = 0 = R_y \\ \text{von } \cos, \sin \\ \text{Integration} \end{array} \right)$$

$$S = \frac{3}{4} h$$

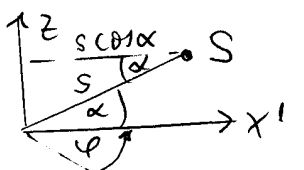
Also (Steiner) x, y parallel verschieben

$$\Theta_1^S = \Theta_2^S = \Theta_1 - M \left(\frac{3}{4} h \right)^2 = \frac{3}{20} M (R^2 + 4h^2 - 3 \cdot \frac{5}{4} h^2)$$

$$\Theta_3^S = \Theta_3 = \frac{3}{10} M R^2 \quad \quad \quad = \frac{3}{20} M (R^2 + \frac{1}{4} R^2)$$

Dort Idee: Schwerpunktsbewegung + Rotationsteil mit $\oplus$ Bzgl.

Schwerpunkt. 1. Term (Schwerpunkt Bewegung) von IS $(0; e_x, e_y, e_z)$

Betrachtet  $(s = \frac{3}{4}h)$ (L.L. a für s)
in (x, y) bei φ

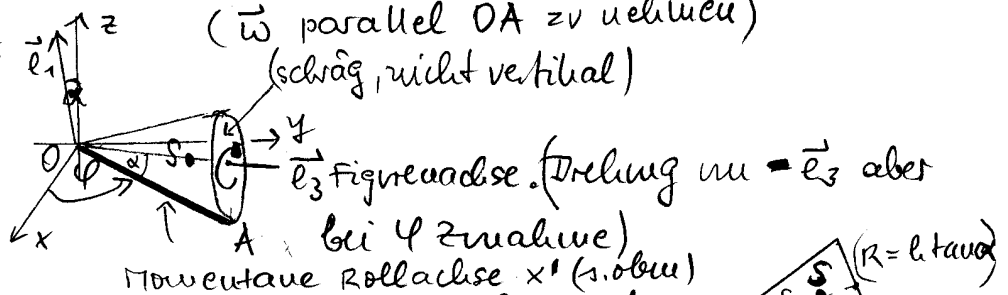
$$\frac{1}{2} M |\vec{v}|^2 = \frac{1}{2} M s^2 \cos^2 \alpha \dot{\varphi}^2 \quad (\text{Drehung um } z \text{ mit } \varphi, v = \dot{\varphi} s \cos \alpha)$$

Beim Rotationsteil verwendet zwei Arten die Geschwindigkeit des Schwerpunkts S zu betrachten, um $\omega = |\vec{\omega}|$ (L.L. Ω) aus $\dot{\varphi}$ zu bekommen:

1. $V_s = s \cos \alpha \dot{\varphi}$ (s. oben) und z.

betrachte Drehgeschwindigkeit als Rollgeschw. um die momentane Rollachse OA

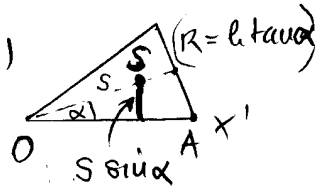
$(\vec{\omega}$ parallel OA zu nehmen) (schräg, nicht vertikal)



Bezüglich der Rollachse hat S den Abstand

also nimmt $V_s = s \sin \alpha \omega$ (OA momentane Rollachse)

$$\text{Daraus } \omega = \frac{V_s}{s \sin \alpha} = \frac{s \cos \alpha \dot{\varphi}}{s \sin \alpha} = \dot{\varphi} \frac{1}{\tan \alpha}$$

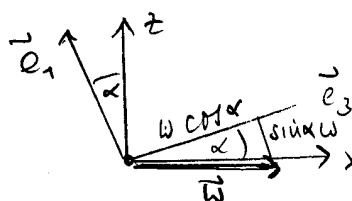
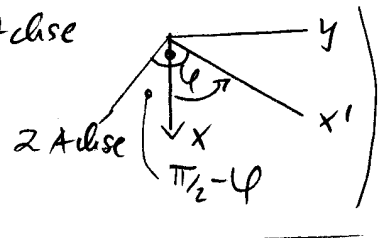


Dann Hauptachsensystem mit S als O Punkt $(\vec{e}_3, \vec{e}_1, \vec{e}_2)$

$(\vec{e}_2$ in x, y Ebene mit $\pi/2 - \varphi$ Winkel gegen x Achse)

Dann $\vec{\omega}$ zerlegen in $(\vec{e}_1, \vec{e}_3)$ Ebene

$\vec{\omega} \parallel OA$, keine $\vec{e}_2$ Komponente:



$$\vec{\omega} = \omega (\sin \alpha \vec{e}_1 + \cos \alpha \vec{e}_3)$$

(evtl. $\vec{\omega}$ in andere Richtung, egal später, quadratisch)

Im Hauptachsensystem $(S; \vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$ also

$$T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \left(\Theta_1^S \sin^2 \alpha + \Theta_3^S \cos^2 \alpha \right) \omega^2 = \frac{1}{2} \left(\Theta_1^S \cos^2 \alpha + \Theta_3^S \frac{\cos^4 \alpha}{\sin^2 \alpha} \right) \dot{\varphi}^2$$

zusammen:

$$T = \left[\frac{1}{2} M s^2 \cos^2 \alpha + \frac{1}{2} \left(\Theta_1^S \cos^2 \alpha + \Theta_3^S \frac{\cos^4 \alpha}{\sin^2 \alpha} \right) \right] \dot{\varphi}^2$$

(11)

Umformen mit Θ_1^S, Θ_3^S von S. 9. findet.

$$= \frac{3 M l^2}{40} \dot{\varphi}^2 (1 + 5 \cos^2 \alpha)$$

Diese Herleitung etwas intuitiv, da schon $\vec{\omega}$ annimmt $\parallel$ ON.
Das ist Rollen ohne Gleiten mit der momentanen Achse ON.

Analytischer Weg ohne Kenntnis von $\vec{\omega}$, da das ja aus der

Drehmatrix bekommt (cf. Blatt 9, (Aufg. 1a), Blatt 10, Aufg. 1)

Also braucht „nur“ die Drehmatrix ausgegeben, die das IS
(0; $\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z$) auf das KS (körperfeste) des Kegels mit (0; $\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3$)
bringt. (die Verschiebung zu S statt 0 oben berücksichtigt
durch 1. Teil in T (Schwerpunktsbew.))

Starte bei $\varphi = 0$ mit Achsen (0, $\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z$) und $\vec{e}_2 = -\vec{e}_x$

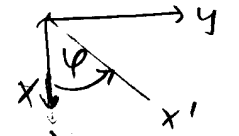
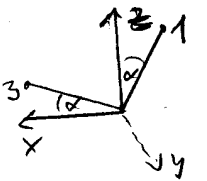
$$\vec{e}_1 = -\sin \alpha \vec{e}_x + \cos \alpha \vec{e}_z, \quad \vec{e}_3 = \cos \alpha \vec{e}_x + \sin \alpha \vec{e}_z$$

Dann rolle nach φ : dabei zunächst Rolllinie

nach x' (wie oben S. 10) $\vec{e}_{x'} = \cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y$

Figurenachse $\vec{e}_3 = \cos \alpha \vec{e}_{x'} + \sin \alpha \vec{e}_z$

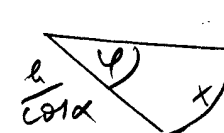
$$= \cos \alpha \cos \varphi \vec{e}_x + \cos \alpha \sin \varphi \vec{e}_y + \sin \alpha \vec{e}_z$$



$\vec{e}_1$ und $\vec{e}_2$ ($\perp$ zu $\vec{e}_3$) werden während des Abrollens von $\varphi = 0$
nach φ um $\vec{e}_3$ gedreht im negativen Sinn, und zwar mit
dem Winkel $\varphi / \sin \alpha$ wegen des Kegels: Mantellänge

OA (S. 10) $l / \cos \alpha$, also rollt ab

$x = \frac{l}{\cos \alpha} \varphi$ und Kegelbasis

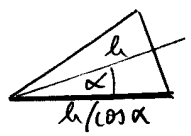


$$\frac{2\pi}{2\pi l / \cos \alpha} = \frac{\varphi}{x}$$



$$\frac{2\pi}{2\pi R} = \frac{\varphi}{x}$$

$$\varphi = \frac{x}{R} = \frac{l}{\cos \alpha} \varphi \tan \alpha = \varphi / \sin \alpha$$



Diese Drehung um $\vec{e}_3$ neg. Sinn zum Schluss anwenden

als $\mathcal{D}_2 \equiv \mathcal{D}_{\vec{e}_3}(-\varphi / \sin \alpha)$ mit bekanntem $\vec{\omega}_2 = -\frac{1}{\sin \alpha} \dot{\varphi}$

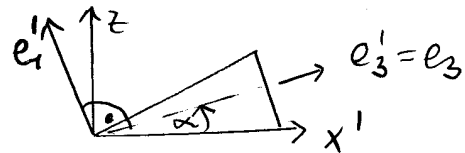
Diese Drehung $\mathcal{D}_3(-\frac{\varphi}{\sin \alpha})$ wird auf das System $(O; \vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$ (12) angewandt was einfach (ohne Drehung von $\vec{e}_1, \vec{e}_2$ Achsen) durch Drehung um z -Achse (ohne den Keil rollen zu lassen, also wie Gleiten) um φ entsteht.

$$\begin{aligned}\vec{e}_2' &= \cos(\pi/2 - \varphi) \vec{e}_x + \\ &\quad - \sin(\pi/2 - \varphi) \vec{e}_y \\ &= \sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y\end{aligned}$$



z' Richtung ($\vec{e}_2'$) $\perp$ auf x' und zur z -Achse $\Rightarrow$ in $x_1 y$ Ebene

$$\vec{e}_1' = -\sin \alpha \vec{e}_{x'} + \cos \alpha \vec{e}_z$$



($\vec{e}_3' = \cos \alpha \vec{e}_{x'} + \sin \alpha \vec{e}_z = \vec{e}_z$, oben schon ausgeschrieben)

$\vec{e}_x$ erübrigen: $\vec{e}_1' = -\sin \alpha \cos \varphi \vec{e}_x - \sin \alpha \sin \varphi \vec{e}_y + \cos \alpha \vec{e}_z$

$$\text{Damit } \begin{pmatrix} \vec{e}_1' \\ \vec{e}_2' \\ \vec{e}_3' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\sin \alpha \cos \varphi & -\sin \alpha \sin \varphi & \cos \alpha \\ \sin \varphi & -\cos \varphi & 0 \\ \cos \alpha \cos \varphi & \cos \alpha \sin \varphi & \sin \alpha \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \end{pmatrix} = \mathcal{D}_1 \begin{pmatrix} \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \end{pmatrix}$$

(Check $\text{Det} = +1 \checkmark$)

Diese Drehmatrix führt via $\Omega_1 = \dot{\mathcal{D}}_1 \mathcal{D}_1^T$ und $\Omega_{1,ij} = \epsilon_{ijk} \Omega_{1,k}$ zu

$\vec{\omega}_1 = \dot{\varphi} \begin{pmatrix} \cos \alpha \\ 0 \\ \sin \alpha \end{pmatrix}$, im $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$ System, wie es für

eine Drehung um $\vec{e}_z$ mit φ sein muß: $\vec{\omega}_1 = \dot{\varphi} \vec{e}_z = \dot{\varphi} (\cos \alpha \vec{e}_1' + \sin \alpha \vec{e}_3')$

Insgesamt also: $\begin{pmatrix} \vec{e}_1' \\ \vec{e}_2' \\ \vec{e}_3' \end{pmatrix} = \mathcal{D}_2(-\frac{\varphi}{\sin \alpha}) \mathcal{D}_1 \begin{pmatrix} \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \end{pmatrix}$

Satz Aufg. 1b): $\vec{\omega} = \vec{\omega}_2 + \mathcal{D}_2 \vec{\omega}_1$, d.h.

$$\vec{\omega} = \dot{\varphi} \left[-\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sin \alpha} + \begin{pmatrix} \cos(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) & + \sin(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) & 0 \\ -\sin(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) & + \cos(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cos \alpha \\ 0 \\ \sin \alpha \end{pmatrix} \right]$$

in der $(\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$ Basis

$$\underline{\underline{\vec{\omega}}} = \dot{\varphi} \left[-\frac{1}{\sin \alpha} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \cos(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) \cos \alpha \\ -\sin(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) \cos \alpha \\ \sin \alpha - \frac{1}{\sin \alpha} \end{pmatrix} \right]$$

$$= \dot{\varphi} \begin{pmatrix} \cos(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) \cos \alpha \\ -\sin(\frac{\varphi}{\sin \alpha}) \cos \alpha \\ \sin \alpha - \frac{1}{\sin \alpha} \end{pmatrix} \text{ in } (\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3) \text{ Basis (mitotierend)}$$

Das sollte das korrekte $\vec{\omega}$ zu dieser Abrollung sein im KS-System. (egal ob Nullpunkt bei O oder S).

Dann kin. Energie bzgl. BS mit S als Multipl.

(13)

$$T = T_S + T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} M s^2 \cos^2 \alpha \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} \Theta_1^S (\omega_1^2 + \omega_2^2) + \frac{1}{2} \Theta_3^S \omega_3^2 \\ = \left(\frac{1}{2} M s^2 \cos^2 \alpha + \frac{1}{2} \Theta_1^S \cos^2 \alpha + \frac{1}{2} \Theta_3^S \left(\sin \alpha - \frac{1}{\sin \alpha} \right)^2 \right)$$

Vergleich zu L.L. Aufgabe 7 vme: (S. 11) $\left(\sin \alpha - \frac{1}{\sin \alpha} \right)^2 = \frac{(\sin^2 \alpha - 1)^2}{\sin^2 \alpha}$
o.h. selbe Sache. $= \frac{(-\cos^2 \alpha)^2}{\sin^2 \alpha} = \frac{\cos^4 \alpha}{\sin^2 \alpha}$

Bem.: Könnte $\vec{\omega}$ in (e_x, e_y, e_z) umformen, sollte dann // jeweiliger
Benutzachse mit (x, y) Ebene sein. (check?)

↓
zusatz: $\vec{L}$ ausrechnen.

- 3) Kräftefreier Kreisel nichtsymmetrisch: $\Theta_1 \neq \Theta_2 \neq \Theta_3 \neq \Theta_1$
 (paarweise verschiedene Hauptträgheitsmomente)
 Es gibt Lösg. der Eulergl. mit $\dot{\omega}_1 = \dot{\omega}_2 = \dot{\omega}_3 = 0$:
 (S.S.3)
 $(\Theta_3 - \Theta_2) \omega_2 \omega_3 = 0$, $(\Theta_1 - \Theta_3) \omega_3 \omega_1 = 0$, $(\Theta_2 - \Theta_1) \omega_1 \omega_2 = 0$

a) i) $\omega_1 = \omega_1^0 = \text{const}$, $\omega_2 = \omega_3 = 0$

2) ii) $\omega_2 = \omega_2^0 = \text{const}$, $\omega_3 = \omega_1 = 0$

iii) $\omega_3 = \omega_3^0 = \text{const}$, $\omega_1 = \omega_2 = 0$

Da $\vec{M} = \vec{0}$ (Kräftefrei) $\vec{L} = \text{const} = \Theta \vec{\omega}$

Fall i) $\vec{L} = \Theta_1 \omega_1 \vec{e}_1 = \text{const}$ $\vec{e}_1$: Rtg. 1. Hauptachse
 d.h. $\vec{e}_1 = \vec{e}_1(t) = \text{const}$. Rotation um diese 1. Hauptachse mit ω_1 Winkelgeschwindigkeit.
 Analog Fälle ii), iii).

Stabilitätstest am Beispiel i)

b) $\omega_1 = \omega_1(t) = \omega_1^0 = \text{const}$, und $\omega_2(t) \ll \omega_1^0$, $\omega_3(t) \ll \omega_1^0$
 (nicht mehr 0, kleine Abweichung)
 Euler-Gleichungen: (S.S.2)

$$\Theta_1 \dot{\omega}_1 = -(\Theta_3 - \Theta_2) \omega_2 \omega_3 \approx 0$$

$$\Theta_2 \dot{\omega}_2 = -(\Theta_1 - \Theta_3) \omega_3 \omega_1 = -(\Theta_1 - \Theta_3) \omega_3 \omega_1^0$$

$$\Theta_3 \dot{\omega}_3 = -(\Theta_2 - \Theta_1) \omega_1 \omega_2 = -(\Theta_2 - \Theta_1) \omega_1^0 \omega_2$$

c) D.h. 1. Gleichung zeigt $\dot{\omega}_1 \approx 0$ immer noch.

2) Die Gleichungen sind 1. Ordnung DGL, linear, mit konst. Koeffizienten ($\omega_1^0 = \text{const}$). Prinzipiell lösbar.

Leite 2. Ordnung DGL her:

Differenziere 2. Gl., nimm 3. ein

$$\Theta_2 \ddot{\omega}_2 = -(\Theta_1 - \Theta_3) \omega_1^0 \frac{(-1)}{\Theta_3} (\Theta_2 - \Theta_1) \omega_1^0 \omega_2$$

$$= -(\omega_1^0)^2 \frac{1}{\Theta_3} (\Theta_1 - \Theta_3) (\Theta_1 - \Theta_2)$$

D.h. $\ddot{\omega}_2 + H \omega_2 = 0$ mit $H := \frac{(\Theta_1 - \Theta_3)(\Theta_1 - \Theta_2)}{\Theta_3 \Theta_2} (\omega_1^0)^2$

Analog diff. 3. Gl. nhe z. ein:

(15)

$$\Theta_3 \ddot{\omega}_3 = -(\Theta_2 - \Theta_1) \omega_1^0 \frac{(-1)}{\Theta_2} (\Theta_1 - \Theta_3) \omega_3 \omega_1^0 = - \frac{(\Theta_1 - \Theta_2)(\Theta_1 - \Theta_3)}{\Theta_2 \omega_3 (\omega_1^0)^2} \ddot{\omega}_3 + H \omega_3 = 0$$

d) Fall $H > 0$: harm. Oszillator (ungedämpft)

[2] $\omega_2 = \omega_2^0 e^{ikt}$ Ansatz: $-k^2 + H = 0$, $k = \pm \sqrt{H}$

Analog $\omega_3 = \omega_3^0 e^{ikt}$. Also

$$\begin{cases} \omega_2(t) = \text{Re}(a e^{+i\sqrt{H}t} + b e^{-i\sqrt{H}t}) = A \cos(\sqrt{H}t + \alpha) \\ \omega_3(t) = \text{Re}(c e^{+i\sqrt{H}t} + d e^{-i\sqrt{H}t}) = B \cos(\sqrt{H}t + \beta) \end{cases}$$

[Könnte ursprüngliche Gleichungen betrachten, und freie Parameter einschränken, aber hier nicht von Interesse.]

D.h. $H > 0$: man bleibt in der „Nähe“ der alten

Lösung $\omega_1 = \omega_1^0 = \text{const}$, $\omega_2 = 0$, $\omega_3 = 0$. Oszilliert mit kleinen Amplituden $\ll \omega_1^0$.

$H > 0$ bedeutet von der Def. α) $\Theta_1 > \Theta_3$ und $\Theta_1 > \Theta_2$
oder β) $\Theta_1 < \Theta_3$ und $\Theta_1 < \Theta_2$

d.h. das ist der Fall, bei dem α) Θ_1 ist das größte Trägheitsmoment oder β) Θ_1 ist das kleinste Trägheitsmoment. Solche Lösungen mit $\omega_1^0 = \text{const}$ also stabil. [Analog für die anderen Fälle ii), iii)]

D.h. Drehung um die Hauptträgheitsachse 1 stabil falls Θ_1 kleinste oder größte Trägheitsmoment (rel. zu Θ_2, Θ_3)

Fall $H < 0$: D.h. α) $\Theta_2 < \Theta_1 < \Theta_3$ oder β) $\Theta_3 < \Theta_1 < \Theta_2$

d.h. Θ_1 liegt zwischen Θ_2 und Θ_3 .

$$\omega_2(t) = a e^{-\sqrt{-H}t} + b e^{+\sqrt{-H}t} \quad \text{und}$$

$$w_3(t) = c e^{-\sqrt{H}t} + d e^{+\sqrt{H}t}.$$

(16)

D.h. i.a. ($c \neq 0$ bzw. $d \neq 0$) exponentielles Anwachsen.

Aber nur für kleine w_2, w_3 hier. D.h. $w_1^0 = \text{const}$, $w_2 = 0 = w_3$
 Lösg. ist für Drehung um die „mittlere“ Hauptträgheitsachse 1
 instabil (auch labil genannt.)

Der Fall $H = 0$ tritt nicht ein.
