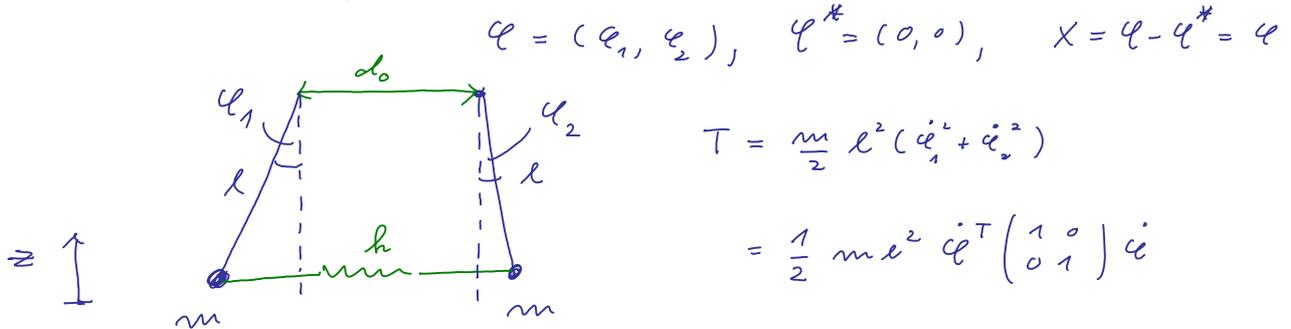


Beispiel: gekoppelte Pendel

$$T = \frac{m}{2} l^2 (\dot{\varphi}_1^2 + \dot{\varphi}_2^2)$$

$$= \frac{1}{2} m l^2 \dot{\varphi}^T \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \dot{\varphi}$$

$$\leadsto M = m l^2 \mathbb{1}$$

$$U = m g (z_1 + z_2) + \frac{h}{2} (d - d_0)^2$$

$$= m g l (1 - \cos \varphi_1 + 1 - \cos \varphi_2) + \frac{h}{2} l^2 \left\{ (\sin \varphi_2 - \sin \varphi_1)^2 + (1 - \cos \varphi_1 + 1 - \cos \varphi_2)^2 \right\}$$

$$\stackrel{\uparrow}{=} \frac{1}{2} m g l (\varphi_1^2 + \varphi_2^2) + \frac{h}{2} l^2 (\varphi_2 - \varphi_1)^2$$

bis einsch. 2. Ord. in φ

$$= \frac{1}{2} m g l \varphi^T \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \varphi + \frac{1}{2} h l^2 \varphi^T \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} \varphi$$

$$= \frac{1}{2} \varphi^T \begin{pmatrix} m g l + h l^2 & -h l^2 \\ -h l^2 & m g l + h l^2 \end{pmatrix} \varphi \equiv \frac{1}{2} \varphi^T \underline{U} \varphi$$

$$0 \stackrel{!}{=} \det (\lambda m l^2 \mathbb{1} - \underline{U})$$

$$\Leftrightarrow 0 = \det \left(\lambda \mathbb{1} - \begin{pmatrix} g/l + h/m & -h/m \\ -h/m & g/l + h/m \end{pmatrix} \right)$$

$$\rightarrow (\lambda - (g/l + h/m))^2 = (h/m)^2$$

$$\text{d.h. } \lambda_{1/2} = \frac{g}{l} + \frac{h}{m} \mp \frac{h}{m} = \begin{cases} g/l \\ g/l + 2h/m \end{cases}$$

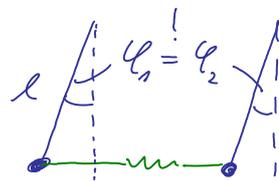
Eigenfrequenzen sind also $\omega_1 = \sqrt{g/l}$

$$\omega_2 = \sqrt{g/l + \frac{2h}{m}}$$

$$\underline{\text{Eigenmoden}}: \quad u_1 = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}; \quad u_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix}$$

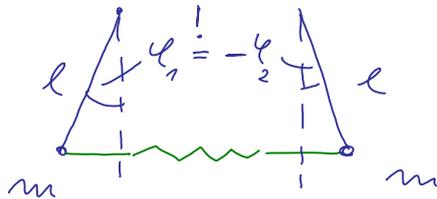
$$(\text{erfüllen offenbar } (\lambda_{1/2} M - U) u_{1/2} = 0)$$

Eigenschwingung $\text{Re } e^{i\omega_1 t} u_1$:



$$\omega_1 = \sqrt{g/l} \quad \checkmark$$

Eigenschwingung $\text{Re } e^{i\omega_2 t} u_2$:



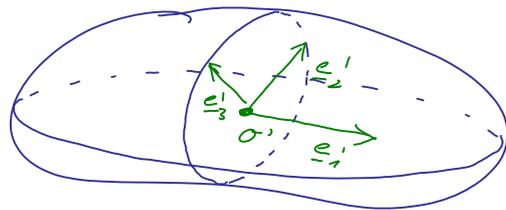
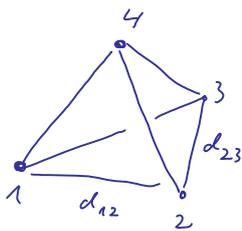
$$\omega_2 = \sqrt{g/l + h/m} \quad (> \omega_1)$$

Starrer Körper: Trägheitstensor, Euler-Gleichungen

Starrer Körper = $N (\gg 1)$ Massenpunkte (m_i, \mathbf{x}_i)
mit Zwangsbedingungen davor, dass
Abstände konstant:

$$|\mathbf{x}_i(t) - \mathbf{x}_j(t)| = d_{ij} \quad (i < j)$$

etwa



Kinematik des starren Körpers: Lage eindeutig beschrieben
durch

1) Position σ' eines körperfesten Punkts

2) körperfeste ONB $B' = (e'_1, e'_2, e'_3)$

bzgl. inertialem Koord.-syst $(O, B = (e_1, e_2, e_3))$
("raumfest")

gelte

$$\sigma' = \sigma + \underline{R}(t) \quad (\text{also } \underline{R}(t) = \overrightarrow{\sigma\sigma'})$$

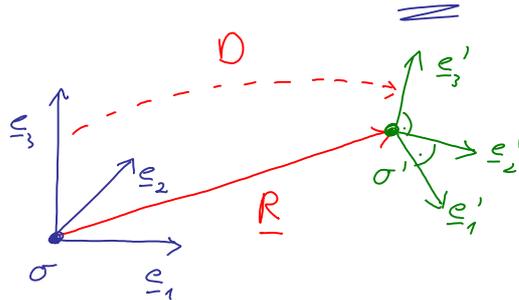
$$B'(t) = D(t) B, \quad \text{d.h. } \underline{e}_i'(t) = D(t) B$$

mit Ortsvektor $\underline{R} \in V$ und Rotation $D \in SO(3)$

3 Parameter

3 Parameter

→ starrer Körper besitzt 6 Freiheitsgrade.



Dynamik des starren Körpers: wie verhalten sich $\underline{R}(t)$ und $D(t)$ unter vorgegebener Kraft \underline{F}^{ex} und Drehmoment \underline{M}^{ex} ?

Dynamik der Translation des Schwerpunkts $\sigma' \equiv S$ des Körpers bestimmt durch Impulssatz:

$$\text{Gesamtimpuls } \underline{p} = M \underline{\dot{R}} \quad \text{gemäß} \quad \underline{\dot{p}} = \underline{F}^{ex}$$

$$\rightarrow M \underline{\ddot{R}} = \underline{F}^{ex} \quad \checkmark$$

z.B. $\underline{F}^{ex} = 0 \rightarrow \underline{R}(t)$ geradlinig gleichförmig.

Dynamik der Rotation wesentlich komplizierter:

Plan: (i) bestimme Gesamtdrehimpuls \underline{L} bzgl. $\sigma' \rightarrow \underline{L}(\omega)$

(ii) nutze Drehimpulssatz: $\underline{\dot{L}} = \underline{M}^{ex}$
→ Burgs-Gl. für $\underline{\omega}(t)$ (Euler-Gl.)

benötigen dazu Darstellung von $\underline{L}, \dot{\underline{L}}$ in Komponenten
bzgl. raumfester ONB $B \rightarrow \underline{L}$ und körperfester
ONB $B' = D B \rightarrow \underline{L}'$.

Erinnerung:

Darstellung eines Vektors \underline{u} in Komponenten

$$\vec{u} = \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{pmatrix} \text{ bzgl. } B \text{ (raumfest) und in Komp.}$$

$$\vec{u}' = \begin{pmatrix} u'_1 \\ u'_2 \\ u'_3 \end{pmatrix} \text{ bzgl. } B' \text{ (körperfest); gelte } B' = D B,$$

$$\vec{u} \stackrel{?}{\leftrightarrow} \vec{u}'$$

$$\text{ausgehend vom } \sum_i u_i \underline{e}_i \stackrel{(1)}{=} \underline{u} \stackrel{(2)}{=} \sum_i u'_i \underline{e}'_i$$

$$\text{folgt } u'_\ell = \langle \underline{e}'_\ell, \underline{u} \rangle = \sum_i \langle \underline{e}'_\ell, \underline{e}_i \rangle u_i,$$

$$\text{mit } \langle \underline{e}'_\ell, \underline{e}_i \rangle = \langle D \underline{e}_\ell, \underline{e}_i \rangle = \langle \underline{e}_\ell, D^T \underline{e}_i \rangle \equiv (D^T)_{\ell i}$$

$$\text{also } u'_\ell = \sum_i (D^T)_{\ell i} u_i, \text{ d.h. } \boxed{\vec{u}' = \underline{D}^T \vec{u}} \quad (3)$$

wg. $\underline{D}^T = \underline{D}^{-1}$ (Orthogonalität!) also auch

$$\boxed{\vec{u} = \underline{D} \vec{u}'} \quad (4) \quad (\text{auch: } u_\ell = D_{\ell m} u'_m)$$

(3) und (4) gelten insbesondere für zeitabhängigen
Vektor $\underline{u}(t)$ und zeitabhängige Rotation $D(t)$,

Sei für diesen Fall also $\underline{v}(t) = \frac{d}{dt} \underline{u}(t) \equiv \dot{\underline{u}}$
die "Geschwindigkeit" des Vektors $\underline{u}(t)$;

da B konstant, offenbar $\vec{v} = \frac{d}{dt} \vec{u}$ wie aber
läuft \vec{v}' ?

$$\text{Wir rechnen: } \vec{v} = \frac{d}{dt} \vec{u} \stackrel{(4)}{=} \frac{d}{dt} D \vec{u}' = \dot{D} \vec{u}' + D \dot{\vec{u}}',$$

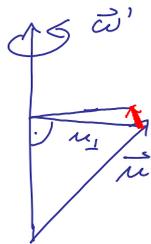
Linksmultiplikation mit D^T führt auf

$$D^T \vec{v} = D^T \dot{0} \vec{u}' + \dot{\vec{u}}'$$

nach (3) ist $D^T \vec{v} = \vec{v}'$ und bekanntlich $D^T \dot{0} \vec{u}' = \vec{\omega}' \times \vec{u}'$,
wobei $\vec{\omega}'$ momentane Winkelgeschwindigkeit der Rotation $D(t)$
(im körperfesten Koordinaten), d.h.

$$(5) \quad \boxed{\vec{v}' = \dot{\vec{u}}' + \vec{\omega}' \times \vec{u}'}$$

┌ geometrisch (für $\vec{\omega}'$, \underline{u} konstant):



$$\delta \vec{u}' = \underbrace{m_i \omega \delta t}_{|\vec{\omega}' \times \vec{u}'|} \vec{e}_e = \vec{\omega}' \times \vec{u}' \delta t$$

damit nun Bestimmung des Gesamtdrehimpulses \vec{L} :

Körper rotiere gemäß $B' = D(t)B$ um σ' ,

→ Masse m_i mit körperfesten (und damit konstanten!)
Koordinaten \vec{r}_i' besitzt nach (5) Geschwindigkeit

$$\vec{v}_i' = \vec{\omega}' \times \vec{r}_i'$$

und somit Drehimpuls

$$\vec{L}_i' = m_i \vec{r}_i' \times (\vec{\omega}' \times \vec{r}_i'),$$

$$\rightarrow \vec{L}' = \sum_{i=1}^N \vec{L}_i' = \sum_i m_i \vec{r}_i' \times (\vec{\omega}' \times \vec{r}_i')$$

$$= \sum_i m_i (|\vec{r}_i'|^2 \vec{\omega}' - \vec{r}_i' \langle \vec{r}_i', \vec{\omega}' \rangle)$$

$\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b} \langle \vec{a}, \vec{c} \rangle - \vec{c} \langle \vec{a}, \vec{b} \rangle$

$$\text{mit } (|\vec{r}|^2 \vec{\omega} - \vec{r} \langle \vec{r}, \vec{\omega} \rangle)_\mu = |\vec{r}|^2 \omega_\mu - x_\mu \sum_\nu x_\nu \omega_\nu$$

$$= \sum_\nu (|\vec{r}|^2 S_{\mu\nu} - x_\mu x_\nu) \omega_\nu$$

erhalten wir

$$\vec{L}' = I \vec{\omega}'$$

mit Trägheitstensor (Trägheitsoperator) $I = (I_{\mu\nu})_{\mu\nu=1,2,3}$

$$I_{\mu\nu} = \sum_{i=1}^N m_i (|\vec{r}'_i|^2 \delta_{\mu\nu} - x'_{i\mu} x'_{i\nu})$$

d.h. $I = \sum_{i=1}^N m_i \begin{pmatrix} y_i^2 + z_i^2 & -x_i y_i & -x_i z_i \\ -x_i y_i & x_i^2 + z_i^2 & -y_i z_i \\ -x_i z_i & -y_i z_i & x_i^2 + y_i^2 \end{pmatrix}$

$\left(\vec{r}'_i = \begin{pmatrix} x_i \\ y_i \\ z_i \end{pmatrix} \right)$

im Kontinuumsbeschreibung ($\sum_i m_i \dots \rightarrow \int_V d^3\vec{r}' \rho(\vec{r}') \dots$):

$$I_{\mu\nu} = \int_V d^3\vec{r}' \rho(\vec{r}') (|\vec{r}'|^2 \delta_{\mu\nu} - x'_\mu x'_\nu)$$

Anmerkungen

1) beachte Analogie:

$$\begin{array}{ccc} \vec{p} & = & M \vec{v} \\ \text{Impuls} & / & \text{träge Masse} \quad \text{Geschwindigkeit} \\ \text{Drehimpuls} & \vec{L}' & = \text{Trägheitstensor} \quad \vec{\omega}' \quad \text{Winkelgeschwindigkeit} \end{array}$$

2) Beziehung $\vec{L}' = I \vec{\omega}'$ kann auch auf raumfeste Größen transformiert werden:

$$D \vec{L}' = D I D^T D \vec{\omega}'$$

$\rightarrow \vec{L} = I_0 \vec{\omega}$ mit $I_0 = D I D^T$, wg. zeitabhängigkeit von D aber nicht zweckmäßig.

3) offensichtliche Symmetrie ($I = I^T$) des Trägheitstensors gewährleistet Existenz eines körperfesten

Hauptachsensystem $B'_o = (\underline{h}_1, \underline{h}_2, \underline{h}_3)$ bzg. dessen

I diagonal :
$$I = \begin{pmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & I_3 \end{pmatrix},$$

I_1, I_2, I_3 sind Trägheitsmomente der Hauptachsen $\underline{h}_1, \underline{h}_2, \underline{h}_3$,

→ falls $\underline{\omega} \parallel \underline{h}_i$, dann $\underline{L}' \parallel \underline{\omega}'$, d.h. $\underline{L} \parallel \underline{\omega}$

Symmetrieachsen eines Körpers sind immer dessen Hauptachsen!

nun aber zum Teil (ii) des Plans:

Bewegungsgleichung für $\underline{\omega}'(t)$:

Drehimpulssatz $\underline{\dot{L}} = \underline{M}$ lautet nach (5) in körperfesten Koordinaten

$$\underline{\dot{L}}' + \underline{\omega}' \times \underline{L}' = \underline{M}'$$

mit $\underline{L}' = I \underline{\omega}'$ also

$$\boxed{I \underline{\dot{\omega}}' + \underline{\omega}' \times I \underline{\omega}' = \underline{M}'}$$

DGL 1. Ord. für $\underline{\omega}'(t)$!

bzg. Hauptachsensystem erhalten wir:

$$\boxed{\begin{aligned} I_1 \dot{\omega}_1 + (I_3 - I_2) \omega_2 \omega_3 &= M_1 \\ I_2 \dot{\omega}_2 + (I_1 - I_3) \omega_1 \omega_3 &= M_2 \\ I_3 \dot{\omega}_3 + (I_2 - I_1) \omega_2 \omega_1 &= M_3 \end{aligned}}$$

$$\underline{\omega}' = (\omega_i)$$

$$\underline{M}' = (M_i)$$

↑

Euler-Gleichungen → $\underline{\omega}'(t)$

freier Fall: $\underline{M}' = \vec{0}$, d.h. $I \underline{\dot{\omega}}' = - \underline{\omega}' \times I \underline{\omega}'$

stationäre Losungen ($\underline{\omega}' = \text{konst}$) erfordern

somit $\vec{\omega}' \parallel I \vec{\omega}'$

→ gleichförmige Rotationen um Hauptachsen (\equiv Eigenvektoren von I) sind genau die stationären Bewegungen eines starren Körpers

Stabilität?

betrachte Rotation um \underline{u}_1 mit Winkelgeschw. Ω

+ kleine Störung: $\omega_1(0) = \Omega$, $\omega_2(0), \omega_3(0) \neq 0$
aber $|\omega_2(0)|, |\omega_3(0)| \ll \Omega$

betrachte Euler-Gleichungen in linearer Ordnung von ω_2, ω_3 :

$$I_1 \dot{\omega}_1 + (I_3 - I_2) \omega_3 \omega_2 = 0 \rightarrow \omega_1(t) = \Omega$$

$$\begin{cases} I_2 \dot{\omega}_2 + (I_1 - I_3) \Omega \omega_3 = 0 \\ I_3 \dot{\omega}_3 + (I_2 - I_1) \Omega \omega_2 = 0 \end{cases}$$

$$\ddot{\omega}_2 + \underbrace{\frac{1}{I_2 I_3} (I_1 - I_3) (I_1 - I_2) \Omega^2}_{=: \lambda} \omega_2 = 0$$

d.h. $\boxed{\ddot{\omega}_2 = -\lambda \omega_2}$

→ Rotation um \underline{u}_1 stabil $\Leftrightarrow \lambda > 0$

$$\Leftrightarrow (I_1 - I_3) (I_1 - I_2) > 0$$

$\Leftrightarrow I_1$ maximales oder minimales Hauptträgheitsmoment!

m.a.W.: freie Rotation um Hauptachse mit mittlerem Moment ist instabil,
Rotation um Hauptachse mit minimalen oder maximalen Moment ist stabil.