

Massenträgheitstensor

Definition

Sei \mathcal{B} ein starrer Körper und A ein körperfester Punkt. Der Tensor 2. Stufe

$$\Theta^A := \int_{\mathcal{B}} (\mathbf{E}(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R}) - \mathbf{R} \otimes \mathbf{R}) \, d m$$

heißt **Massenträgheitstensor** von \mathcal{B} bezüglich A .

- symmetrischer Tensor 2. Stufe
- Drall hängt linear von der Drehgeschwindigkeit ab
- aber: linearer Zusammenhang durch einen Tensor 2. Stufe (kein Skalar!)

Massenträgheitsmomente

Mit $\mathbf{E} = \delta_{ij} \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j$ und $\mathbf{R} = X_i \tilde{\mathbf{e}}_i = X_j \tilde{\mathbf{e}}_j$:

$$\begin{aligned}\Theta^A &= \int_{\mathcal{B}} (\mathbf{E}(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R}) - \mathbf{R} \otimes \mathbf{R}) \, d m \\ &= \int_{\mathcal{B}} ((X_1^2 + X_2^2 + X_3^2)\delta_{ij} \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j - X_i X_j \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j) \, d m \\ &= \int_{\mathcal{B}} \underbrace{((X_1^2 + X_2^2 + X_3^2)\delta_{ij} - X_i X_j)}_{=\tilde{\theta}_{ij}^A} \, d m \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j = \tilde{\theta}_{ij}^A \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j\end{aligned}$$

Definition (Massenträgheitsmomente)

Die Koordinaten $\tilde{\theta}_{ij}^A = \int_{\mathcal{B}} ((X_1^2 + X_2^2 + X_3^2)\delta_{ij} - X_i X_j) \, d m$ des Massenträgheitstensors Θ^A heißen **Massenträgheitsmomente**. Für $i = j$ heißen sie **axiale Massenträgheitsmomente**, für $i \neq j$

Deviationsmomente.

$$\tilde{\theta}_{ij}^A = \text{const. bezgl. } t!$$

Massenträgheitsmomente

$$\Theta^A = \int_B ((X_1^2 + X_2^2 + X_3^2)\delta_{ij} \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j - X_i X_j \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j) d m$$

Matrixform:

$$[\tilde{\theta}_{ij}^A] = \begin{bmatrix} \int_B (X_2^2 + X_3^2) d m & - \int_B X_1 X_2 d m & - \int_B X_1 X_3 d m \\ - \int_B X_2 X_1 d m & \int_B (X_1^2 + X_3^2) d m & - \int_B X_2 X_3 d m \\ - \int_B X_3 X_1 d m & - \int_B X_3 X_2 d m & \int_B (X_1^2 + X_2^2) d m \end{bmatrix}$$

Hauptachsendarstellung:

$$\Theta^A = \tilde{\theta}_{H(i)}^A \tilde{\mathbf{e}}_{H_i} \otimes \tilde{\mathbf{e}}_{H_i}$$

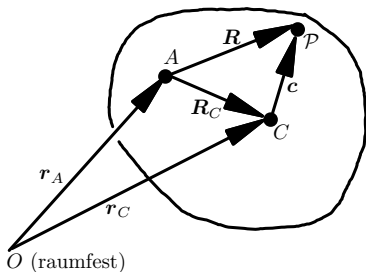
$\tilde{\theta}_{H_i}^A$: Hauptträgheitsmomente

Massenträgheitstensor bzgl. des Massenmittelpunktes

$$\Theta^C := \int_B (E(\mathbf{c} \cdot \mathbf{c}) - \mathbf{c} \otimes \mathbf{c}) dm$$

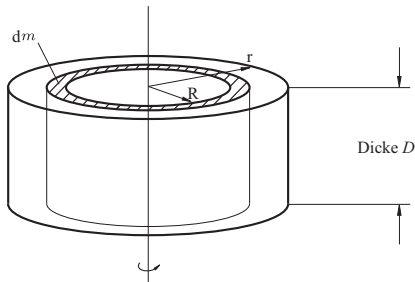
Damit:

$$\mathbf{D}^C = \boldsymbol{\omega} \cdot \Theta^C$$



Beispiel: Massenträgheitsmoment eines rotierenden Vollzylinders

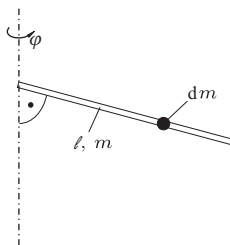
Drehung um Hauptachse $\tilde{\mathbf{e}}_{H_3}$



$$\begin{aligned}\tilde{\theta}_{H_3}^O &= \int_{\mathcal{B}} (X_1^2 + X_2^2) dm = \int_{\mathcal{B}} R^2 dm = \int_0^r R^2 \rho 2\pi R D dR \\ &= 2\pi\rho D \int_0^r R^3 dR = \frac{\pi\rho D}{2} r^4 = \underbrace{\pi r^2 \rho D}_{=m} \frac{r^2}{2} = \frac{mr^2}{2}\end{aligned}$$

Beispiel: Massenträgheitsmoment eines rotierenden Stabs

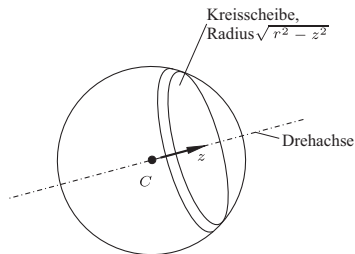
Drehachse am Stabende, Hauptachse $\tilde{\mathbf{e}}_{H_3}$



$$\begin{aligned}\tilde{\theta}_{H_3}^O &= \int_B R^2 dm = \int_0^\ell R^2 \frac{m}{\ell} dR = \frac{m}{\ell} \int_0^\ell R^2 dR = \frac{m}{\ell} \frac{\ell^3}{3} \\ &= m \frac{\ell^2}{3}\end{aligned}$$

Verläuft die Drehachse durch die Stabmitte, so ist $\tilde{\theta}_{H_3}^O = m \frac{\ell^2}{12}$

Beispiel: Massenträgheitsmoment einer rotierenden Kugel



$$\begin{aligned}\tilde{\theta}_{H_3}^C &= \int_{-r}^r \rho \pi (r^2 - z^2) \frac{(r^2 - z^2)}{2} dz = \frac{\pi \rho}{2} \int_{-r}^r (r^4 - 2r^2 z^2 + z^4) dz \\ &= \frac{\pi \rho}{2} \left(r^4 z - \frac{2}{3} r^2 z^3 + \frac{1}{5} z^5 \right) \Big|_{-r}^r = \frac{8}{15} \pi \rho r^5 = \underbrace{\frac{4}{3} \pi \rho r^3}_{=m} \frac{2}{5} r^2 \\ &= \frac{2}{5} m r^2\end{aligned}$$

Änderung des Bezugspunkts – Satz von Steiner

Satz (Satz von Steiner)

Zwischen Θ^A bezogen auf einen körperfesten Punkt A und Θ^C bezogen auf den Massenmittelpunkt gilt

$$\Theta^A = \Theta^C + (E(R_C \cdot R_C) - R_C \otimes R_C) m,$$

wobei R_C der Ortsvektor von A nach C ist.

Beweis:

Setze $R = R_C + c$ in Gleichung für den Massenträgheitstensor ein:

$$\Theta^A = \int_B (E(R_C + c) \cdot (R_C + c) - (R_C + c) \otimes (R_C + c)) dm$$

Wegen $\int_B c dm = 0$:

$$\Theta^A = \int_B \underbrace{(E(R_C \cdot R_C) - R_C \otimes R_C)}_{\text{konstant bzgl. Integration}} dm + \underbrace{\int_B (E(c \cdot c) - c \otimes c) dm}_{=:\Theta^C}$$

Änderung des Bezugspunkts – Satz von Steiner

Beispiel:

$$\Theta^A = \Theta^C + (E(R_C \cdot R_C) - R_C \otimes R_C) m$$

ausgewertet für $\tilde{\theta}_{33}^A$:

$$\tilde{\theta}_{33}^A = \tilde{\theta}_{33}^C + (R_{C1}^2 + R_{C2}^2 + R_{C3}^2 - R_{C3}^2) m = \tilde{\theta}_{33}^C + (R_{C1}^2 + R_{C2}^2) m$$

1. Stab der Länge ℓ , A am Stabende:

$$\tilde{\theta}_{33}^A = \tilde{\theta}_{33}^C + \left(\frac{\ell}{2}\right)^2 m = m \frac{\ell^2}{12} + \frac{\ell^2}{4} m = m \frac{\ell^2}{3}$$

2. Vollzylinder, A auf der Zylindermantelfläche:

$$\tilde{\theta}_{33}^A = \tilde{\theta}_{33}^C + r^2 m = m \frac{r^2}{2} + r^2 m = \frac{3}{2} m r^2$$

Drehung des Bezugssystems

hier: Drehung um eine Achse des Hauptrichtungssystems

Satz (Massenträgheitsmomente bei gedrehten Basisvektoren)

$\tilde{\mathbf{e}}_1, \tilde{\mathbf{e}}_2, \tilde{\mathbf{e}}_{H_3}$ gegenüber dem Hauptrichtungssystem um die $\tilde{\mathbf{e}}_{H_3}$ -Richtung mit Winkel α gedreht. Dann:

$$\tilde{\theta}_{11}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A) - \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos(2\alpha),$$

$$\tilde{\theta}_{22}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A) + \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos(2\alpha),$$

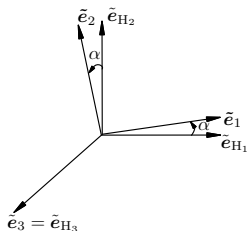
$$\tilde{\theta}_{12}^A = \tilde{\theta}_{21}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \sin(2\alpha),$$

$$\tilde{\theta}_{33}^A = \tilde{\theta}_{H_3}^A,$$

$$\tilde{\theta}_{13}^A = \tilde{\theta}_{31}^A = \tilde{\theta}_{32}^A = \tilde{\theta}_{23}^A = 0$$

Drehung des Bezugssystems

Beweis:



damit:

Koordinatentransformation:

$$\tilde{X}_1 = X_1 \cos \alpha + X_2 \sin \alpha$$

$$\tilde{X}_2 = -X_1 \sin \alpha + X_2 \cos \alpha$$

$$\begin{aligned}\tilde{\theta}_{11}^A &= \int_B (\tilde{X}_2^2 + \tilde{X}_3^2) \, d m \\ &= \int_B (X_2^2 \cos^2 \alpha - 2X_1 X_2 \sin \alpha \cos \alpha + X_1^2 \sin^2 \alpha + X_3^2) \, d m \\ &= \int_B (X_2^2 + X_3^2) \, d m \cos^2 \alpha + \int_B (X_1^2 + X_3^2) \, d m \sin^2 \alpha - 0 \\ &= \tilde{\theta}_{H_1}^A \cos^2 \alpha + \tilde{\theta}_{H_2}^A \sin^2 \alpha\end{aligned}$$

Drehung des Bezugssystems

Koordinatentransformation:

$$\tilde{X}_1 = X_1 \cos \alpha + X_2 \sin \alpha$$

$$\tilde{X}_2 = -X_1 \sin \alpha + X_2 \cos \alpha$$

analog:

$$\begin{aligned}\tilde{\theta}_{22}^A &= \int_{\mathcal{B}} (\tilde{X}_1^2 + \tilde{X}_3^2) \, d m \\ &= \int_{\mathcal{B}} (X_1^2 \cos^2 \alpha + 2X_1 X_2 \sin \alpha \cos \alpha + X_2^2 \sin^2 \alpha + X_3^2) \, d m \\ &= \int_{\mathcal{B}} (X_1^2 + X_3^2) \, d m \cos^2 \alpha + \int_{\mathcal{B}} (X_2^2 + X_3^2) \, d m \sin^2 \alpha + 0 \\ &= \tilde{\theta}_{H_2}^A \cos^2 \alpha + \tilde{\theta}_{H_1}^A \sin^2 \alpha\end{aligned}$$

Drehung des Bezugssystems

Koordinatentransformation:

$$\tilde{X}_1 = X_1 \cos \alpha + X_2 \sin \alpha$$

$$\tilde{X}_2 = -X_1 \sin \alpha + X_2 \cos \alpha$$

ferner:

$$\begin{aligned}\tilde{\theta}_{12}^A &= \tilde{\theta}_{21}^A = - \int_B \tilde{X}_1 \tilde{X}_2 \, d m \\ &= - \int_B X_1 X_2 \, d m (\cos^2 \alpha - \sin^2 \alpha) + \int_B (X_1^2 - X_2^2) \, d m \cos \alpha \sin \alpha \\ &= 0 + \int_B (X_1^2 + X_3^2 - X_2^2 - X_3^2) \, d m \cos \alpha \sin \alpha \\ &= (\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos \alpha \sin \alpha\end{aligned}$$

Drehung des Bezugssystems

insgesamt:

$$\tilde{\theta}_{11}^A = \tilde{\theta}_{H_1}^A \cos^2 \alpha + \tilde{\theta}_{H_2}^A \sin^2 \alpha$$

$$\tilde{\theta}_{22}^A = \tilde{\theta}_{H_2}^A \cos^2 \alpha + \tilde{\theta}_{H_1}^A \sin^2 \alpha$$

$$\tilde{\theta}_{12}^A = \tilde{\theta}_{21}^A = (\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos \alpha \sin \alpha$$

trigonometrische Beziehungen:

$$\cos^2 \alpha = \frac{1}{2}(1 + \cos 2\alpha)$$

$$\sin^2 \alpha = \frac{1}{2}(1 - \cos 2\alpha)$$

$$\sin \alpha \cos \alpha = \frac{1}{2} \sin 2\alpha$$

führt auf:

$$\tilde{\theta}_{11}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A) - \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos(2\alpha)$$

$$\tilde{\theta}_{22}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A) + \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos(2\alpha)$$

$$\tilde{\theta}_{12}^A = \tilde{\theta}_{21}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \sin(2\alpha)$$

Drehung des Bezugssystems

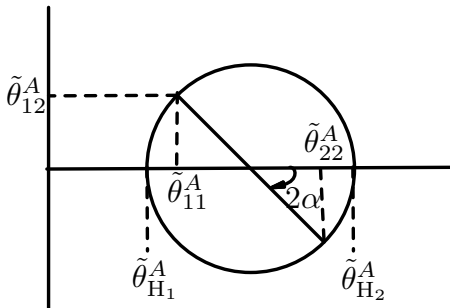
$$\tilde{\theta}_{11}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A) - \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos(2\alpha)$$

$$\tilde{\theta}_{22}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A) + \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \cos(2\alpha)$$

$$\tilde{\theta}_{12}^A = \tilde{\theta}_{21}^A = \frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_2}^A - \tilde{\theta}_{H_1}^A) \sin(2\alpha)$$

Veranschaulichung: Mohrscher Kreis

Mittelpunkt: $\frac{1}{2}(\tilde{\theta}_{H_1}^A + \tilde{\theta}_{H_2}^A)$, Radius: $\frac{1}{2}|\tilde{\theta}_{H_1}^A - \tilde{\theta}_{H_2}^A|$



Eulersche Kreiselgleichung

Satz

Es sei C der Massenmittelpunkt des starren Körpers und Θ^C der Massenträgheitstensor des Körpers in einem an C gebundenen aber sonst **beliebigen** Bezugssystem $(C, \tilde{\mathbf{e}}_i)$. Zwischen der Drehgeschwindigkeit $\boldsymbol{\omega}$ und dem resultierenden Moment \mathbf{M}^C gilt die Differentialgleichung

$$\dot{\boldsymbol{\omega}} \cdot \Theta^C - \boldsymbol{\omega} \cdot \Theta^C \times \boldsymbol{\omega} = \mathbf{M}^C.$$

Eulersche Kreiselgleichung

Beweis:

Ableitung von \mathbf{D}^C nach t : $\dot{\mathbf{D}}^C = \dot{\boldsymbol{\omega}} \cdot \boldsymbol{\Theta}^C + \boldsymbol{\omega} \cdot \dot{\boldsymbol{\Theta}}^C$ mit

$$\begin{aligned}\dot{\boldsymbol{\Theta}}^C &= \dot{\tilde{\theta}}_{ij}^C \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j + \tilde{\theta}_{ij}^C \dot{\tilde{\mathbf{e}}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j + \tilde{\theta}_{ij}^C \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \dot{\tilde{\mathbf{e}}}_j \\ &= \tilde{\theta}_{ij}^C (\boldsymbol{\omega} \times \tilde{\mathbf{e}}_i) \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j + \tilde{\theta}_{ij}^C \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes (\underbrace{\boldsymbol{\omega} \times \tilde{\mathbf{e}}_j}_{-\tilde{\mathbf{e}}_j \times \boldsymbol{\omega}}) \\ &= \boldsymbol{\omega} \times \underbrace{\tilde{\theta}_{ij}^C \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j}_{=\boldsymbol{\Theta}^C} - \underbrace{\tilde{\theta}_{ij}^C \tilde{\mathbf{e}}_i \otimes \tilde{\mathbf{e}}_j}_{=\boldsymbol{\Theta}^C} \times \boldsymbol{\omega} \\ &= \boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\Theta}^C - \boldsymbol{\Theta}^C \times \boldsymbol{\omega}\end{aligned}$$

Damit:

$$\dot{\mathbf{D}}^C = \dot{\boldsymbol{\omega}} \cdot \boldsymbol{\Theta}^C + \underbrace{\boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\Theta}^C)}_{=(\boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\omega}) \cdot \boldsymbol{\Theta}^C} - \boldsymbol{\omega} \cdot \boldsymbol{\Theta}^C \times \boldsymbol{\omega}$$

und $\dot{\mathbf{D}}^C = \mathbf{M}^C$

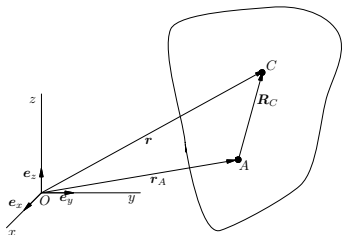
Eulersche Kreisgleichung für körperfesten Bezugspunkt

es gilt weiterhin

$$\dot{\mathbf{D}}^A = \dot{\omega} \cdot \Theta^A - \omega \cdot \Theta^A \times \omega$$

mit Drallsatz für bewegten Bezugspunkt:

$$\mathbf{R}_C \times \mathbf{a}_A m + \dot{\omega} \cdot \Theta^A - \omega \cdot \Theta^A \times \omega = \mathbf{M}^A$$



Zusatzterm $\mathbf{R}_C \times \mathbf{a}_A m$ verschwindet, falls

1. $A = C$ (A fällt mit dem Massenmittelpunkt zusammen)
2. $\mathbf{a}_A = \mathbf{0}$ (Bezugspunkt bewegt sich unbeschleunigt, z.B. auf der Drehachse) **oder**
3. $\mathbf{R}_C \parallel \mathbf{a}_A$

Eulersche Kreiselgleichungen im Hauptachsensystem

$$\dot{\omega} \cdot \Theta^C - \omega \cdot \Theta^C \times \omega = M^C$$

Hauptachsendarstellung: $\Theta^C = \tilde{\theta}_{H(i)}^C \tilde{\mathbf{e}}_{H_i} \otimes \tilde{\mathbf{e}}_{H_i}$ und $\omega = \tilde{\omega}_j \tilde{\mathbf{e}}_{H_j}$

Ableitung der Drehgeschwindigkeit:

$$\dot{\omega} = \dot{\tilde{\omega}}_j \tilde{\mathbf{e}}_{H_j} + \tilde{\omega}_j \dot{\tilde{\mathbf{e}}}_{H_j} = \dot{\tilde{\omega}}_j \tilde{\mathbf{e}}_{H_j} + \underbrace{\tilde{\omega}_j (\omega \times \tilde{\mathbf{e}}_{H_j})}_{=\omega \times \tilde{\omega}_j \tilde{\mathbf{e}}_{H_j} = \omega \times \omega = \mathbf{0}}$$

Somit: $\dot{\omega} \cdot \Theta^C = \dot{\tilde{\omega}}_j \tilde{\mathbf{e}}_{H_j} \cdot \tilde{\theta}_{H(j)}^C \tilde{\mathbf{e}}_{H_j} \otimes \tilde{\mathbf{e}}_{H_j} = \dot{\tilde{\omega}}_j \tilde{\theta}_{H(j)}^C \tilde{\mathbf{e}}_{H_j}$

Analog: $\omega \cdot \Theta^C = \tilde{\omega}_i \tilde{\theta}_{H(i)}^C \tilde{\mathbf{e}}_{H_i}$

Einsetzen und auswerten von $\omega \cdot \Theta^C \times \omega$:

$$\dot{\tilde{\omega}}_1 \tilde{\theta}_{H_1}^C - \tilde{\omega}_2 \tilde{\omega}_3 \left(\tilde{\theta}_{H_2}^C - \tilde{\theta}_{H_3}^C \right) = \tilde{M}_1^C$$

$$\dot{\tilde{\omega}}_2 \tilde{\theta}_{H_2}^C - \tilde{\omega}_3 \tilde{\omega}_1 \left(\tilde{\theta}_{H_3}^C - \tilde{\theta}_{H_1}^C \right) = \tilde{M}_2^C$$

$$\dot{\tilde{\omega}}_3 \tilde{\theta}_{H_3}^C - \tilde{\omega}_1 \tilde{\omega}_2 \left(\tilde{\theta}_{H_1}^C - \tilde{\theta}_{H_2}^C \right) = \tilde{M}_3^C$$