

Übungsblatt 12

Lösungsvorschlag
3 Aufgaben, 8 Punkte

Aufgabe 1

2 P

Kreuzprodukt und Levi-Civita-Symbol

In dieser Aufgabe soll das Kreuzprodukt und einige Verknüpfungen mit diesem in Indexschreibweise dargestellt werden. Dabei wird das LEVI-CIVITA-Symbol verwendet:

$$\epsilon_{ijk\dots} = \begin{cases} 1 & \text{falls } (i, j, k, \dots) \text{ eine zyklische Permutation von } (1, 2, 3, \dots) \text{ ist} \\ -1 & \text{falls } (i, j, k, \dots) \text{ eine antizyklische Permutation von } (1, 2, 3, \dots) \text{ ist} \\ 0 & \text{falls mindestens zwei Indizes gleich sind} \end{cases}$$

Eine Eigenschaft des LEVI-CIVITA-Symbols ist

$$\sum_{i=1}^3 \epsilon_{ijk} \epsilon_{imn} = \delta_{jm} \delta_{kn} - \delta_{jn} \delta_{km} \quad (1)$$

wobei δ_{ij} das KRONECKERDELTA ist mit

$$\delta_{ij} = \begin{cases} 1 & \text{falls } i = j \\ 0 & \text{falls } i \neq j \end{cases}$$

1.a) Stelle die x_i -Komponente des Kreuzproduktes in Indexschreibweise dar. Ergebnis:

$$\begin{aligned} (\vec{a} \times \vec{b}) &= \sum_{i,j,k=1}^3 \epsilon_{ijk} a_j b_k \vec{e}_i \\ (\vec{a} \times \vec{b})_1 &= a_2 b_3 - a_3 b_2 \\ &= 0 \cdot a_2 b_2 + a_2 b_3 - a_3 b_2 + 0 \cdot a_3 b_3 \\ &= \sum_{j,k=2}^3 \epsilon_{1jk} a_j b_k \\ &= \sum_{j,k=1}^3 \epsilon_{1jk} a_j b_k \end{aligned}$$

Analoges gilt für die anderen Komponenten

$$\begin{aligned} \Rightarrow (\vec{a} \times \vec{b})_i &= \sum_{j,k=1}^3 \epsilon_{ijk} a_j b_k \\ \Rightarrow (\vec{a} \times \vec{b}) &= \sum_{i,j,k=1}^3 \epsilon_{ijk} a_j b_k \vec{e}_i \end{aligned}$$

1.b) Beweise die Relation

$$(\vec{a} \times \vec{b}) \cdot (\vec{c} \times \vec{d}) = (\vec{a} \cdot \vec{c})(\vec{b} \cdot \vec{d}) - (\vec{a} \cdot \vec{d})(\vec{b} \cdot \vec{c})$$

und stelle sie in Indeschreibweise dar. Berechne den Sonderfall $(\vec{a} \times \vec{b})^2$

$$\begin{aligned} (\vec{a} \times \vec{b}) \cdot (\vec{c} \times \vec{d}) &= \left(\sum_{i,j,k=1}^3 \epsilon_{ijk} a_j b_k \vec{e}_i \right) \cdot \left(\sum_{l,m,n=1}^3 \epsilon_{lmn} c_m d_n \vec{e}_l \right) \\ &= \sum_{i,j,k,l,m,n=1}^3 \epsilon_{ijk} a_j b_k \vec{e}_i \epsilon_{lmn} c_m d_n \vec{e}_l \\ &= \sum_{j,k,l,m,n=1}^3 \epsilon_{ljk} \epsilon_{lmn} a_j b_k c_m d_n \end{aligned}$$

Benutze Eigenschaft (1):

$$\begin{aligned} \Rightarrow (\vec{a} \times \vec{b}) \cdot (\vec{c} \times \vec{d}) &= \sum_{j,k,m,n=1}^3 (\delta_{jm} \delta_{kn} - \delta_{jn} \delta_{km}) a_j b_k c_m d_n \\ &= \sum_{j,k,m,n=1}^3 (\delta_{jm} a_j c_m \delta_{kn} b_k d_n - \delta_{jn} a_j d_n \delta_{km} b_k c_m) \\ &= \sum_{j,k=1}^3 (a_j c_j b_k d_k - a_j d_j b_k c_k) \\ &= \left(\sum_{j=1}^3 a_j c_j \right) \left(\sum_{k=1}^3 b_k d_k \right) - \left(\sum_{j=1}^3 a_j d_j \right) \left(\sum_{k=1}^3 b_k c_k \right) \\ &= (\vec{a} \cdot \vec{c})(\vec{b} \cdot \vec{d}) - (\vec{a} \cdot \vec{d})(\vec{b} \cdot \vec{c}) \quad \blacksquare \end{aligned}$$

Indeschreibweise:

$$(\vec{a} \times \vec{b}) \cdot (\vec{c} \times \vec{d}) = \sum_{i,j=1}^3 a_i c_i b_j d_j - \sum_{i,j=1}^3 a_i d_i b_j c_j$$

Sonderfall:

$$\begin{aligned} (\vec{a} \times \vec{b})^2 &= \sum_{i,j=1}^3 a_i a_i b_j b_j - \sum_{i,j=1}^3 a_i b_i b_j a_j \\ &= \left(\sum_{i=1}^3 a_i^2 \right) \left(\sum_{j=1}^3 b_j^2 \right) - \left(\sum_{i=1}^3 a_i b_i \right) \left(\sum_{j=1}^3 b_j a_j \right) \\ &= \vec{a}^2 \vec{b}^2 - \left(\sum_{i=1}^3 a_i b_i \right)^2 \\ &= \vec{a}^2 \vec{b}^2 - (\vec{a} \cdot \vec{b})^2 \end{aligned}$$

1.c) Beweise die Relation

$$\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b}(\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c}(\vec{a} \cdot \vec{b})$$

und stelle sie in Indexschreibweise dar. Berechne den Sonderfall $\vec{a} \times (\vec{a} \times \vec{c})$.

$$\begin{aligned}
 \vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) &= \vec{a} \times \left(\sum_{i,j,k=1}^3 \epsilon_{i,j,k} b_j c_k \vec{e}_i \right) \\
 &= \sum_{l,m,n=1}^3 \epsilon_{lmn} a_m \left(\sum_{i,j,k=1}^3 \epsilon_{i,j,k} b_j c_k \vec{e}_i \right) \vec{e}_l \\
 &= \sum_{l,m,n=1}^3 \epsilon_{lmn} a_m \left(\sum_{i,j,k=1}^3 \epsilon_{i,j,k} b_j c_k \delta_{in} \right) \vec{e}_l \\
 &= \sum_{i,j,k,l,m,n=1}^3 \epsilon_{lmn} a_m \epsilon_{i,j,k} b_j c_k \delta_{in} \vec{e}_l \\
 &= \sum_{i,j,k,l,m=1}^3 \epsilon_{lmi} \epsilon_{i,j,k} a_m b_j c_k \vec{e}_l
 \end{aligned}$$

Es gilt $\epsilon_{lmi} = \epsilon_{ilm}$:

$$\Rightarrow \vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \sum_{i,j,k,l,m=1}^3 \epsilon_{ilm} \epsilon_{i,j,k} a_m b_j c_k \vec{e}_l$$

Benutze Eigenschaft (1):

$$\begin{aligned}
 \Rightarrow \vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) &= \sum_{j,k,l,m=1}^3 (\delta_{lj} \delta_{mk} - \delta_{lk} \delta_{mj}) a_m b_j c_k \vec{e}_l \\
 &= \sum_{j,k,l,m=1}^3 (\delta_{lj} b_j \vec{e}_l \delta_{mk} a_m c_k - \delta_{lk} c_k \vec{e}_l \delta_{mj} a_m b_j) \\
 &= \sum_{k,l,m=1}^3 (b_l \vec{e}_l a_k c_k - c_l \vec{e}_l a_m b_m) \\
 &= \sum_{k,l=1}^3 b_l \vec{e}_l a_k c_k - \sum_{k,l=1}^3 c_l \vec{e}_l a_k b_k \\
 &= \left(\sum_{l=1}^3 b_l \vec{e}_l \right) \left(\sum_{k=1}^3 a_k c_k \right) - \left(\sum_{l=1}^3 c_l \vec{e}_l \right) \left(\sum_{k=1}^3 a_k b_k \right) \\
 &= \vec{b} (\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c} (\vec{a} \cdot \vec{b}) \quad \blacksquare
 \end{aligned}$$

Indexschreibweise:

$$\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \sum_{i,j=1}^3 b_i \vec{e}_i a_j c_j - \sum_{i,j=1}^3 c_i \vec{e}_i a_j b_j$$

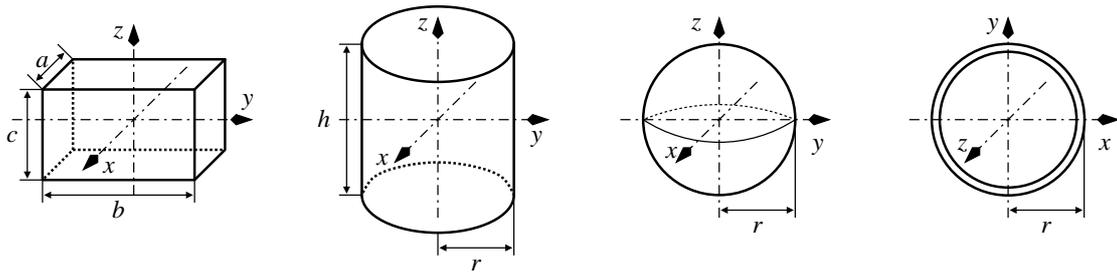


Abbildung 1: Starre Körper mit ihren Hauptträgheitsachsen x, y und z

Sonderfall:

$$\begin{aligned}
 \vec{a} \times (\vec{a} \times \vec{c}) &= \sum_{i,j=1}^3 a_i \vec{e}_i a_j c_j - \sum_{i,j=1}^3 c_i \vec{e}_i a_j a_j \\
 &= \left(\sum_{i=1}^3 a_i \vec{e}_i \right) \left(\sum_{j=1}^3 a_j c_j \right) - \left(\sum_{i=1}^3 c_i \vec{e}_i \right) \left(\sum_{j=1}^3 a_j a_j \right) \\
 &= \vec{a} (\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c} a^2
 \end{aligned}$$

Aufgabe 2

3 P

Trägheitsmomente

Berechne die Trägheitstensoren für Drehungen um den Schwerpunkt für folgende homogene Körper in geeigneten körperfesten Koordinatensystemen.

2.a) Quader mit den Seitenlängen a, b und c

Wähle die kartesischen Koordinaten so, wie in der Graphik angegeben. Mit der Dichte des homogenen Quaders $\frac{m}{abc}$ erhält man:

$$\begin{aligned}
 \Theta_{11} &= \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} \int_{-c/2}^{c/2} \frac{m}{abc} (y^2 + z^2) dz dy dx \\
 &= \frac{m}{b} \int_{-b/2}^{b/2} y^2 dy + \frac{m}{c} \int_{-c/2}^{c/2} z^2 dz dy \\
 &= \frac{m}{3b} y^3 \Big|_{-b/2}^{b/2} + \frac{m}{3c} z^3 \Big|_{-c/2}^{c/2} \\
 &= \frac{m}{3b} \frac{2b^3}{8} + \frac{m}{3c} \frac{2c^3}{8} \\
 &= \frac{m}{12} (b^2 + c^2)
 \end{aligned}$$

Analog dazu gilt:

$$\begin{aligned}
 \Theta_{22} &= \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} \int_{-c/2}^{c/2} \frac{m}{abc} (x^2 + z^2) dz dy dx = \frac{m}{12} (a^2 + c^2) \\
 \Theta_{33} &= \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} \int_{-c/2}^{c/2} \frac{m}{abc} (x^2 + y^2) dz dy dx = \frac{m}{12} (a^2 + b^2)
 \end{aligned}$$

Deviationsmoment Θ_{12} :

$$\begin{aligned}
 \Theta_{12} &= \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} \int_{-c/2}^{c/2} \frac{m}{abc} (-xy) dz dy dx \\
 &= \frac{m}{ab} \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} (-xy) dy dx \\
 &= \frac{m}{ab} \frac{1}{4} x^2 \Big|_{-a/2}^{a/2} \cdot y^2 \Big|_{-b/2}^{b/2} \\
 &= \frac{m}{ab} \frac{1}{4} \left(\frac{a^2}{4} \frac{b^2}{4} - \frac{a^2}{4} \frac{b^2}{4} \right) \\
 &= 0
 \end{aligned}$$

Analog dazu verschwinden anderen Deviationsmomente Θ_{13} und Θ_{23} . Das bedeutet, dass die gewählten Drehachsen den Hauptträgheitsachsen entsprechen.

$$\Rightarrow \Theta = \frac{m}{12} \begin{pmatrix} b^2 + c^2 & 0 & 0 \\ 0 & a^2 + c^2 & 0 \\ 0 & 0 & a^2 + b^2 \end{pmatrix}$$

2.b) Zylinder mit der Höhe h und dem Radius r

Wähle Zylinderkoordinaten so dass gilt

$$\begin{aligned}
 x &= \varrho \cos \varphi \\
 y &= \varrho \sin \varphi \\
 z &= z
 \end{aligned}$$

Mit der Dichte des homogenen Zylinders $\frac{m}{\pi r^2 h}$ erhält man das Trägheitsmoment Θ_{11} :

$$\begin{aligned}
 \Theta_{11} &= \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_{-h/2}^{h/2} \frac{m}{\pi r^2 h} (y^2 + z^2) dz \varrho d\varphi d\varrho \\
 &= \frac{m}{\pi r^2 h} \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_{-h/2}^{h/2} (\varrho^3 \sin^2 \varphi + \varrho z^2) dz d\varphi d\varrho \\
 &= \frac{m}{\pi r^2 h} \int_0^r \int_0^{2\pi} \left(h\varrho^3 \sin^2 \varphi + \varrho \frac{2h^3}{3 \cdot 8} \right) d\varphi d\varrho \\
 &= \frac{m}{\pi r^2} \int_0^r \left(\varrho^3 \int_0^{2\pi} \sin^2 \varphi d\varphi + 2\pi \varrho \frac{h^2}{12} \right) d\varrho
 \end{aligned}$$

Integral Nr. 275:

$$\int \sin^2 ax dx = \frac{1}{2}x - \frac{1}{4a} \sin(2ax)$$

$$\begin{aligned}
 \Rightarrow \Theta_{11} &= \frac{m}{\pi r^2} \int_0^r \left(\varrho^3 \pi + 2\pi \varrho \frac{h^2}{12} \right) d\varrho \\
 &= \frac{m}{r^2} \int_0^r \left(\varrho^3 + \varrho \frac{h^2}{6} \right) d\varrho \\
 &= \frac{m}{r^2} \left(\frac{1}{4} r^4 + r^2 \frac{h^2}{12} \right) \\
 &= m \left(\frac{r^2}{4} + \frac{h^2}{6} \right)
 \end{aligned}$$

Analog dazu ist

$$\begin{aligned}\Theta_{22} &= \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_{-h/2}^{h/2} \frac{m}{\pi r^2 h} (x^2 + z^2) dz d\varphi d\rho \\ &= \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_{-h/2}^{h/2} \frac{m}{\pi r^2 h} (\rho^3 \cos^2 \varphi + \rho z^2) dz d\varphi d\rho\end{aligned}$$

mit dem Integral Nr. 314

$$\int \cos^2 ax dx = \frac{1}{2}x + \frac{1}{4a} \sin(2ax)$$

gleich

$$\Theta_{22} = m \left(\frac{r^2}{4} + \frac{h^2}{6} \right) = I_{11}$$

Trägheitsmoment Θ_{33} :

$$\begin{aligned}\Theta_{33} &= \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_{-h/2}^{h/2} \frac{m}{\pi r^2 h} (x^2 + y^2) dz d\varphi d\rho \\ &= \frac{m}{\pi r^2 h} \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_{-h/2}^{h/2} \rho^3 dz d\varphi d\rho \\ &= \frac{m}{\pi r^2 h} \int_0^r 2\pi h \rho^3 d\rho \\ &= \frac{m}{\pi r^2 h} 2\pi h \frac{1}{4} r^4 \\ &= \frac{m}{2} r^2\end{aligned}$$

Die Deviationsmomente verschwinden wieder, da es sich um Hauptträgheitsachsen handelt.

$$\Rightarrow \Theta = \frac{m}{2} \begin{pmatrix} \frac{r^2}{2} + \frac{h^2}{3} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{r^2}{2} + \frac{h^2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & r^2 \end{pmatrix}$$

2.c) Kugel mit dem Radius r

Wähle Kugekoordinaten so dass gilt

$$\begin{aligned}x &= r' \cos \varphi \sin \vartheta \\ y &= r' \sin \varphi \sin \vartheta \\ z &= r' \cos \vartheta\end{aligned}$$

Mit der Dichte der homogenen Kugel $\frac{3m}{4\pi r^3}$ erhält man das Trägheitsmoment I_{11} :

$$\begin{aligned}\Theta_{11} &= \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \frac{3m}{4\pi r^3} (y^2 + z^2) r'^2 \sin \vartheta d\vartheta d\varphi dr' \\ &= \frac{3m}{4\pi r^3} \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_0^\pi (r'^2 \sin^2 \varphi \sin^2 \vartheta + r'^2 \cos^2 \vartheta) r'^2 \sin \vartheta d\vartheta d\varphi dr' \\ &= \frac{3m}{4\pi r^3} \int_0^r r'^4 \int_0^\pi \left(\int_0^{2\pi} \sin^2 \varphi \sin^2 \vartheta d\varphi + 2\pi \cos^2 \vartheta \right) \sin \vartheta d\vartheta dr' \\ &= \frac{3m}{4\pi r^3} \frac{1}{5} r^5 \int_0^\pi \left(\int_0^{2\pi} \sin^2 \varphi \sin^2 \vartheta d\varphi + 2\pi \cos^2 \vartheta \right) \sin^3 \vartheta d\vartheta\end{aligned}$$

Integral Nr. 275:

$$\int \sin^2 ax \, dx = \frac{1}{2}x - \frac{1}{4a} \sin(2ax)$$

$$\Rightarrow \Theta_{11} = \frac{3m}{20\pi} r^2 \int_0^\pi (\pi \sin^2 \vartheta \, d\varphi + 2\pi \cos^2 \vartheta) \sin \vartheta \, d\vartheta$$

$$= \frac{3m}{20} r^2 \int_0^\pi (\sin^3 \vartheta \, d\vartheta + 2 \cos^2 \vartheta \sin \vartheta) \, d\vartheta$$

Integral Nr. 275:

$$\int \sin^3 ax \, dx = -\frac{1}{a} \cos ax + \frac{1}{3a} \cos^3(ax)$$

und Integral Nr. 357:

$$\int \sin ax \cos^2 ax \, dx = -\frac{\cos^{n+1} ax}{a(n+1)}$$

$$\Rightarrow \Theta_{11} = \frac{3m}{20} r^2 \left(-\cos \vartheta + \frac{1}{3} \cos^3 \vartheta - 2 \frac{\cos^3 \vartheta}{3} \right)_0^\pi$$

$$= \frac{3m}{20} r^2 \left(1 + 1 - \frac{1}{3} - \frac{1}{3} + \frac{2}{3} + \frac{2}{3} \right)$$

$$= \frac{2m}{5} r^2$$

Analog dazu ist

$$\Theta_{22} = \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \frac{3m}{4\pi r^3} (y^2 + z^2) r'^2 \sin \vartheta \, d\vartheta \, d\varphi \, dr'$$

$$= \frac{3m}{4\pi r^3} \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_0^\pi (r'^2 \cos^2 \varphi \sin^2 \vartheta + r'^2 \cos^2 \vartheta) r'^2 \sin \vartheta \, d\vartheta \, d\varphi \, dr'$$

mit dem Integral Nr. 314

$$\int \cos^2 ax \, dx = \frac{1}{2}x + \frac{1}{4a} \sin(2ax)$$

gleich

$$\Theta_{22} = \frac{2m}{5} r^2 = \Theta_{11}$$

Trägheitsmoment Θ_{33} :

$$\Theta_{33} = \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \frac{3m}{4\pi r^3} (x^2 + y^2) r'^2 \sin \vartheta \, d\vartheta \, d\varphi \, dr'$$

$$= \frac{3m}{4\pi r^3} \int_0^r \int_0^{2\pi} \int_0^\pi (r'^2 \sin^2 \vartheta) r'^2 \sin \vartheta \, d\vartheta \, d\varphi \, dr'$$

$$= \frac{3m}{4\pi r^3} \int_0^r 2\pi \int_0^\pi r'^4 \sin^3 \vartheta \, d\vartheta \, dr'$$

$$= \frac{3m}{2r^3} \frac{1}{5} r^5 \int_0^\pi \sin^3 \vartheta \, d\vartheta$$

Integral Nr. 275:

$$\int \sin^3 ax \, dx = -\frac{1}{a} \cos ax + \frac{1}{3a} \cos^3(ax)$$

$$\Rightarrow \Theta_{33} = \frac{3m}{10} r^2 \left(-\cos \vartheta + \frac{1}{3} \cos^3 \vartheta \right) \Big|_0^\pi$$

$$= \frac{3m}{10} r^2 \left(2 - \frac{2}{3} \right)$$

$$= \frac{2m}{5} r^2$$

Die Deviationsmomente verschwinden wieder, da es sich um Hauptträgheitsachsen handelt. (Alle Achsen, die durch den Kugelmittelpunkt laufen, sind Hauptträgheitsachsen)

$$\Rightarrow \Theta = \frac{2m}{5} r^2 \mathbf{1}$$

2.d) dünner Reifen mit dem Radius r

Wähle Zylinderkoordinaten so dass gilt

$$x = r \cos \varphi$$

$$y = r \sin \varphi$$

$$z = z$$

Mit der Dichte des dünnen Reifens $\frac{m}{2\pi r}$ erhält man das Trägheitsmoment I_{11} :

$$\Theta_{11} = \int_0^{2\pi} \frac{m}{2\pi r} (y^2 + z^2) r \, d\varphi$$

$z = 0$

$$\Rightarrow \Theta_{11} = \int_0^{2\pi} \frac{m}{2\pi r} (r \sin \varphi)^2 r \, d\varphi$$

$$= \frac{m}{2\pi} r^2 \int_0^{2\pi} \sin^2 \varphi \, d\varphi$$

Integral Nr. 275:

$$\int \sin^2 ax \, dx = \frac{1}{2}x - \frac{1}{4a} \sin(2ax)$$

$$\Rightarrow \Theta_{11} = \frac{m}{2\pi} r^2 \pi$$

$$= \frac{m}{2} r^2$$

Analog dazu ist

$$\Theta_{22} = \frac{m}{2} r^2$$

Trägheitsmoment Θ_{33} :

$$\Theta_{33} = \int_0^{2\pi} \frac{m}{2\pi r} (x^2 + y^2) r \, d\varphi$$

$$= \int_0^{2\pi} \frac{m}{2\pi} r^2 \, d\varphi$$

$$= mr^2$$

Die Deviationsmomente verschwinden wieder, da es sich um Hauptträgheitsachsen handelt.

$$\Rightarrow \Theta = \frac{m}{2} \begin{pmatrix} \varrho^2 & 0 & 0 \\ 0 & \varrho^2 & 0 \\ 0 & 0 & 2\varrho^2 \end{pmatrix}$$

Aufgabe 3

3 P

Satz von Steiner

Ein Trägheitstensor Θ ist bezüglich eines körperfesten Bezugssystem $S : (x_1, x_2, x_3)$ mit dem Ursprung im Schwerpunkt gegeben. Mit Hilfe des Satzes von STEINER kann man daraus den Trägheitstensor Θ' bezüglich eines um \vec{a} verschobenen Bezugssystems $S' : (x'_1, x'_2, x'_3)$ berechnen. (Die beiden Koordinatensysteme sind nicht ineinander verdreht)

3.a) Beweise den Satz von STEINER:

$$\Theta'_{ij} = \Theta_{ij} + m \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 a_k^2 - a_k a_j \right)$$

Trägheitstensor:

$$\begin{aligned} \Theta'_{ij} &= \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 x_k'^2 - x_i' x_j' \right) dV \\ &= \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 (x_k + a_k)^2 - (x_i + a_i)(x_j + a_j) \right) dV \\ &= \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 (x_k^2 + 2x_k a_k + a_k^2) - x_i x_j - x_i a_j - a_i x_j - a_i a_j \right) dV \\ &= \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 x_k^2 - x_i x_j + \delta_{ij} \sum_{k=1}^3 a_k^2 - a_i a_j + \delta_{ij} \sum_{k=1}^3 2x_k a_k - x_i a_j - a_i x_j \right) dV \\ &= \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 x_k^2 - x_i x_j \right) dV + \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 x_k^2 - x_i x_j \right) dV \\ &\quad + \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 2x_k a_k - x_i a_j - a_i x_j \right) dV \\ &= \Theta_{ij} + m \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 a_k^2 - a_k a_j \right) + \int_V \rho \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 2x_k a_k - x_i a_j - a_i x_j \right) dV \end{aligned}$$

Der letzte Term kann in mehrere Teilintegrale $a_j \int_V \rho x_i dV$ zerlegt werden. Das sind Integrale der mit ihrer Masse gewichteten Abstände der (infinitesimalen) Teilbereiche des Körpers. Sie verschwinden per Definition für ein Schwerpunktsystem (wie S).

3.b) Berechne Θ für einen homogenen Würfel der Kantenlänge s bezüglich eines Bezugssystems in einer Ecke des Würfels.

Der Trägheitstensor eines Quaders bezüglich seines Schwerpunktes wurde in der vorhergehenden Aufgabe berechnet:

$$\Rightarrow \Theta = \frac{m}{12} \begin{pmatrix} b^2 + c^2 & 0 & 0 \\ 0 & a^2 + c^2 & 0 \\ 0 & 0 & a^2 + b^2 \end{pmatrix}$$

Damit gilt für den Würfel $\Theta_{ij} = \frac{m}{6}s^2\delta_{ij}$. Betrachte eine Verschiebung des Bezugssystems um $\vec{a} = -\sum_{i=1}^3 s/2\vec{e}_i$ auf eine Ecke. Mit dem Satz von STEINER erhält man:

$$\begin{aligned}\Theta'_{ij} &= \Theta_{ij} + m \left(\delta_{ij} \sum_{k=1}^3 a_k^2 - a_k a_j \right) \\ &= \frac{m}{6}s^2\delta_{ij} + m \left(\delta_{ij} \frac{3}{4}s^2 - \frac{1}{4}s^2 \right) \\ &= \frac{11m}{12}s^2\delta_{ij} - \frac{3m}{12}s^2\end{aligned}$$

$$\Rightarrow \Theta = \frac{ms^2}{12} \begin{pmatrix} 8 & -3 & -3 \\ -3 & 8 & -3 \\ -3 & -3 & 8 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \Theta'_{ii} = \frac{2}{3}ms^2 \quad \Theta'_{ij} = -\frac{1}{4}ms^2 \quad (i \neq j)$$

3.c) Finde die Hauptträgheitsmomente von Θ des Würfels durch Diagonalisieren.

Die Eigenwerte $E = \lambda \cdot \frac{ms^2}{12}$ werden berechnet durch

$$\begin{aligned}\det(\Theta - E_i) &= 0 \\ \det \begin{pmatrix} 8 - \lambda & -3 & -3 \\ -3 & 8 - \lambda & -3 \\ -3 & -3 & 8 - \lambda \end{pmatrix} &= 0 \\ (8 - \lambda)^3 + 2(-3)^3 - 3(8 - \lambda)(-3)^2 &= 0 \\ 512 - 192\lambda + 24\lambda^2 - \lambda^3 - 54 - 216 + 27\lambda &= 0 \\ -\lambda^3 + 24\lambda^2 - 165\lambda + 242 &= 0\end{aligned}$$

Numerisches Wurzelfinden:

$$\lambda_1 = 2 \quad \lambda_2 = \lambda_3 = 11$$

$$\Rightarrow \Theta = \frac{ms^2}{12} \begin{pmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 11 & 0 \\ 0 & 0 & 11 \end{pmatrix}$$