

Analysis II - Lösung Serie 5

1. Parametrisierung der Ellipsen

$$E_1 : \begin{array}{l} x(\varphi_1) = 2 \cos \varphi_1 \\ y(\varphi_1) = \sin \varphi_1 \end{array} \quad E_2 : \begin{array}{l} x(\varphi_2) = \cos \varphi_2 \\ y(\varphi_2) = 3 \sin \varphi_2 \end{array}$$

Die gemeinsame Fläche entspricht 4 mal der Fläche im ersten Quadranten (siehe Plot).

Der Schnittpunkt ergibt sich aus

$$\begin{array}{lcl} 2 \cos \varphi_1 = \cos \varphi_2 & \Rightarrow & \cos^2 \varphi_1 = \frac{1}{4} \cos^2 \varphi_2 \\ \sin \varphi_1 = 3 \sin \varphi_2 & & \sin^2 \varphi_1 = 9 \sin^2 \varphi_2 \\ \text{Addition} & & 1 = \frac{1}{4} \cos^2 \varphi_2 + 9 \sin^2 \varphi_2 = \frac{1}{4} (1 - \sin^2 \varphi_2) + 9 \sin^2 \varphi_2 \end{array}$$

Daraus folgt

$$\begin{array}{ll} \sin^2 \varphi_2 = \frac{3}{35} & \varphi_2 = \arcsin \sqrt{\frac{3}{35}} \\ \sin \varphi_1 = 3 \sin \varphi_2 = 3 \sqrt{\frac{3}{35}} & \varphi_1 = \arcsin \sqrt{\frac{27}{35}} \end{array}$$

Für die Fläche gilt mit Ellipsenkoordinaten $dA = a b s ds d\varphi$ ($0 \leq s \leq 1$)

$$\begin{aligned} A &= 4(A_1 + A_2) = 4 \left(\int_0^1 \int_{\varphi_1}^{\frac{\pi}{2}} a_1 b_1 s d\varphi ds + \int_0^1 \int_0^{\varphi_2} a_2 b_2 s d\varphi ds \right) \\ &= 4 \left(2 \int_0^1 \int_{\varphi_1}^{\frac{\pi}{2}} s d\varphi ds + 3 \int_0^1 \int_0^{\varphi_2} s d\varphi ds \right) = 4 \left(2 \int_0^1 s ds \int_{\varphi_1}^{\frac{\pi}{2}} d\varphi + 3 \int_0^1 s ds \int_0^{\varphi_2} d\varphi \right) \\ &= 4 \left(2 \frac{1}{2} \left(\frac{\pi}{2} - \varphi_1 \right) + 3 \frac{1}{2} \varphi_2 \right) = 2(\pi - 2\varphi_1 + 3\varphi_2) \end{aligned}$$

2. Der Zylinder sei gegeben durch

$$Z : (x - R)^2 + y^2 \leq R^2 \quad -\frac{H}{2} \leq z \leq \frac{H}{2}$$

Die Rotationsachse ist dann die z -Achse. Nach dem Satz von Steiner gilt für das Trägheitsmoment

$$I = \int_Z (x^2 + y^2) dV = R^2 \int_{\tilde{Z}} dV + \int_{\tilde{Z}} (\tilde{x}^2 + \tilde{y}^2) dV$$

denn R ist der Abstand der Rotationsachse zum Schwerpunkt des Zylinders. Das letzte Integral stellt das Trägheitsmoment dar, falls der Zylinder um seine Längsachse rotiert.

$$\tilde{Z}: \quad \tilde{x}^2 + \tilde{y}^2 \leq R^2 \quad -\frac{H}{2} \leq \tilde{z} \leq \frac{H}{2}$$

Mit dem Volumenelement für Zylinderkoordinaten $dV = r dr d\varphi dz$ ergibt sich

$$\begin{aligned} \int_{\tilde{Z}} (\tilde{x}^2 + \tilde{y}^2) dV &= \int_{-\frac{H}{2}}^{\frac{H}{2}} \int_0^{2\pi} \int_0^R r^3 dr d\varphi dz = \int_{-\frac{H}{2}}^{\frac{H}{2}} dz \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^R r^3 dr = \frac{\pi}{2} H R^4 \\ \int_{\tilde{Z}} dV &= \int_{-\frac{H}{2}}^{\frac{H}{2}} \int_0^{2\pi} \int_0^R r dr d\varphi dz = \pi H R^2 \end{aligned}$$

Und damit

$$I = R^2 \pi H R^2 + \frac{\pi}{2} H R^4 = \frac{3\pi}{2} H R^4$$

3. Der Weg ist gegeben durch

$$C: \quad \underline{r}(t) = \begin{pmatrix} x(t) \\ y(t) \\ z(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos t \\ \sin t \\ t \end{pmatrix} \quad \text{mit} \quad \dot{\underline{r}}(t) = \begin{pmatrix} -\sin t \\ \cos t \\ 1 \end{pmatrix} \quad \text{und} \quad 0 \leq t \leq \frac{\pi}{2}$$

(a) Das Kraftfeld hat ein Potential, da

$$\begin{aligned} \partial_y K_3 - \partial_z K_2 &= 0 - 0 = 0 \\ \partial_z K_1 - \partial_x K_3 &= 2z - 2z = 0 \\ \partial_y K_1 - \partial_x K_2 &= 2x - 2x = 0 \end{aligned}$$

Das Potential berechnet sich durch

$$\begin{aligned} \Phi(x, y, z) &= \int K_1 dx = \int (z^2 + 2xy) dx = xz^2 + yx^2 + C_1(y, z) \\ \Phi(x, y, z) &= \int K_2 dy = \int x^2 dy = yx^2 + C_2(x, z) \\ \Phi(x, y, z) &= \int K_3 dz = \int 2xz dz = xz^2 + C_3(x, y) \end{aligned}$$

wobei sich die Konstanten durch Vergleich ergeben:

$$\begin{aligned} C_1(y, z) &= 1 \quad C_2(x, z) = xz^2 \quad C_3(x, y) = yx^2 \\ \Rightarrow \Phi(x, y, z) &= xz^2 + yx^2 \end{aligned}$$

Für die Arbeit gilt dann

$$W_1 = \int_C \underline{K}(\underline{r}) \cdot d\underline{r} = \Phi(\underline{r}(1)) - \Phi(\underline{r}(0)) = x(1)z(1)^2 + y(1)x(1)^2 - x(0)z(0)^2 + y(0)x(0)^2 = 0$$

(b) Dieses Kraftfeld hat kein Potential, denn $\partial_y K_1 \neq \partial_x K_2$, aber es gilt

$$\begin{aligned} W_2 &= \int_C \underline{K}(\underline{r}) \cdot d\underline{r} = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \begin{pmatrix} z(t)^2 \\ x(t)^2 \\ 2x(t)z(t)^2 \end{pmatrix} \cdot \dot{\underline{r}}(t) dt = W_1 - \int_0^{\frac{\pi}{2}} \begin{pmatrix} 2x(t)y(t) \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \cdot \dot{\underline{r}}(t) dt \\ &= W_1 + 2 \int_0^{\frac{\pi}{2}} \cos t \sin^2 t dt = W_1 + \frac{2}{3} = \frac{2}{3} \end{aligned}$$

4. Parametrisierung der Parabel

$$C: \quad \underline{r}(t) = \begin{pmatrix} x(t) \\ y(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} t \\ 1-t^2 \end{pmatrix} \quad \text{mit} \quad \dot{\underline{r}}(t) = \begin{pmatrix} 1 \\ -2t \end{pmatrix} \quad \text{und } 0 \leq t \leq 1$$

$\dot{\underline{r}}(t)$ ist der Tangentenvektor der Kurve C . Der Normalenvektor steht auf $\dot{\underline{r}}$ senkrecht

$$\underline{n}(t) \cdot \dot{\underline{r}}(t) = 0 \quad \Rightarrow \quad \underline{n}(t) = \begin{pmatrix} 2t \\ 1 \end{pmatrix}$$

Für den Volumenfluss $\dot{V}$ gilt

$$\begin{aligned} \dot{V} &= \int_C \underline{v}(t) \cdot \frac{\underline{n}(t)}{\|\underline{n}(t)\|} ds = \int_C \underline{v}(t) \cdot \frac{\underline{n}(t)}{\|\underline{n}(t)\|} \|\dot{\underline{r}}(t)\| dt = \int_0^1 \begin{pmatrix} 1+x(t) \\ x(t)-y(t) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 2t \\ 1 \end{pmatrix} dt \\ &= \int_0^1 \begin{pmatrix} 1+t \\ t-1+t^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 2t \\ 1 \end{pmatrix} dt = \int_0^1 (3t^2 + 3t - 1) dt = \left[t^3 + \frac{3}{2}t^2 - t \right]_0^1 = \frac{3}{2} \end{aligned}$$