

1. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

In einem Punkt eines Kontinuums seien die Komponenten des Cauchy-Spannungstensors σ bzgl. der kartesischen Basis $\{e_1, e_2, e_3\}$ gegeben:

$$[\sigma]_{\{e_i\}} = \begin{pmatrix} 18 & 0 & \sigma_{13} \\ \sigma_{21} & -50 & 0 \\ 24 & 0 & 32 \end{pmatrix}.$$

- Bestimmen Sie die Komponenten σ_{13} und σ_{21} .
- Berechnen Sie die Hauptspannungen σ_I , σ_{II} und σ_{III} .
Welcher Spannungszustand liegt vor?
- Bestimmen Sie die zugehörigen Hauptspannungsrichtungen (Eigenvektoren).

Lösung zur 1. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

a) Aus Symmetriegründen folgt:

$$\sigma_{13} = \sigma_{31} = 24$$

$$\sigma_{21} = \sigma_{12} = 0$$

b) Die Hauptspannungen werden aus den Eigenwertgleichungen

$$\sigma^3 - I_1\sigma^2 - I_2\sigma - I_3 = 0$$

bestimmt. Mit den Invarianten des Spannungstensors

$$I_1 = \sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33} = 18 - 50 + 32 = 0,$$

$$I_2 = -(\sigma_{11}\sigma_{22} + \sigma_{22}\sigma_{33} + \sigma_{33}\sigma_{11}) + \sigma_{12}^2 + \sigma_{23}^2 + \sigma_{31}^2$$

$$= 900 + 1600 - 576 + 576 = 2500,$$

$$I_3 = \det[\sigma_{ij}] = -28800 + 28800 = 0$$

folgt daraus die Gleichung

$$\sigma^3 - 2500\sigma = 0 \rightarrow \sigma(\sigma^2 - 2500) = 0$$

mit den drei nach Größe geordneten Lösungen

$$\underline{\underline{\sigma_I = 50}}, \quad \underline{\underline{\sigma_{II} = 0}}, \quad \underline{\underline{\sigma_{III} = -50}}.$$

Da $\sigma_{II} = 0 \Rightarrow$ ebener Spannungszustand!

σ_I und σ_{III} spannen eine Ebene auf, gekennzeichnet durch den Normalenvektor n_{II} .

c) Die Hauptspannungsrichtungen folgen aus dem Gleichungssystem $(\sigma_{ij} - \sigma\delta_{ij})n_j = 0$, bzw. ausgeschrieben

$$(\sigma_{11} - \sigma)n_1 + \sigma_{12}n_2 + \sigma_{13}n_3 = 0,$$

$$\sigma_{21}n_1 + (\sigma_{22} - \sigma)n_2 + \sigma_{23}n_3 = 0,$$

$$\sigma_{31}n_1 + \sigma_{32}n_2 + (\sigma_{33} - \sigma)n_3 = 0.$$

Um die zu σ_I gehörige Richtung zu ermitteln, verwenden wir die ersten beiden Gleichungen sowie die Bedingung, dass der Richtungsvektor den Betrag 1 haben soll:

$$\left. \begin{aligned} -32n_1 + 24n_3 &= 0, \\ -100n_2 &= 0, \\ n_1^2 + n_2^2 + n_3^2 &= 1, \end{aligned} \right\} \rightarrow n_1 = \frac{3}{5}, \quad n_2 = 0, \quad n_3 = \frac{4}{5}.$$

Der Richtungsvektor lautet dementsprechend

$$\underline{\underline{n_I^T = \left(\frac{3}{5}, 0, \frac{4}{5}\right)}}$$

Auf gleiche Weise erhalten wir für die Richtung von σ_{II}

$$\left. \begin{array}{l} 18n_1 + 24n_3 = 0, \\ -50n_2 = 0, \\ n_1^2 + n_2^2 + n_3^2 = 1, \end{array} \right\} \Rightarrow \begin{array}{l} u_1 = -\frac{3}{4} u_3 \\ \rightarrow n_1 = -\frac{4}{5}, n_2 = 0, n_3 = \frac{3}{5}, \\ \Rightarrow u_1^2 + 0^2 + \frac{9}{16} u_3^2 = 1 \\ \Leftrightarrow u_3^2 = \frac{16}{9} \Rightarrow u_3 = \pm \frac{4}{3} \end{array}$$

bzw.

$$\underline{\underline{n_{II}^T = \left(-\frac{4}{5}, 0, \frac{3}{5}\right)}}$$

Für die Richtung von σ_{III} verwenden wir die ersten und die dritte Gleichung, da die zweite identisch erfüllt ist:

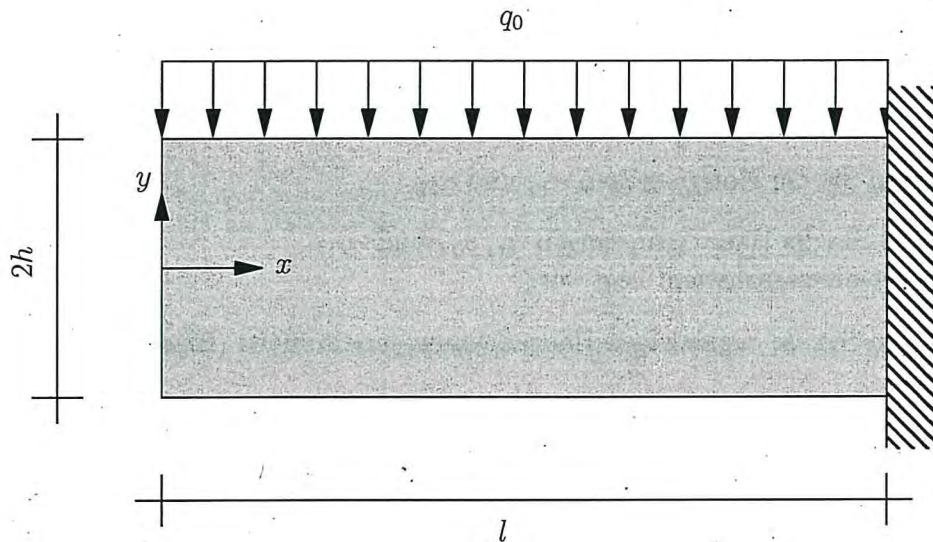
$$\left. \begin{array}{l} 68n_1 + 24n_3 = 0, \\ 24n_1 + 82n_3 = 0, \\ n_1^2 + n_2^2 + n_3^2 = 1, \end{array} \right\} \rightarrow n_1 = 0, n_2 = \pm 1, n_3 = 0.$$

Damit das System der Richtungsvektoren ein Rechtssystem darstellt, wählen wir bei n_2 von den zwei möglichen Vorzeichen das Minuszeichen aus, d.h. es wird

$$\underline{\underline{n_{III}^T = (0, -1, 0)}}.$$

2. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

Die dargestellte Scheibe ist am oberen Rand wie skizziert belastet. Am rechten Rand ist sie unverschieblich gelagert. Die Dicke der Scheibe ist t .



- a) Geben Sie alle Randbedingungen in der x - y -Ebene an.
b) Gegeben ist folgende Airy'sche Spannungsfunktion:

$$F(x, y) = -\frac{q_0}{4t}x^2 - \frac{3q_0}{8th}x^2y + \frac{q_0}{8th^3}x^2y^3 + Ay^3 - \frac{q_0}{40th^3}y^5.$$

Bestimmen Sie die Konstante A aus einer integralen Spannungsrandbedingung bei $x = 0$.
Hinweis: Stellen Sie alle Spannungen bei $x = 0$ formelmäßig dar!

- c) Skizzieren Sie den Verlauf aller Spannungen am Rand $x = 0$.
d) Wie groß ist die Spannung $\sigma_{yy}(x, y)$ nach der Balkentheorie?

Lösung zur 2. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

a) Randbedingungen:

$$\sigma_y(x, y = +h) = -\frac{q_0}{t}, \quad \tau_{xy}(x, y = +h) = 0$$

$$\sigma_y(x, y = -h) = 0, \quad \tau_{xy}(x, y = -h) = 0$$

$$\sigma_x(x = 0, y) = 0, \quad \tau_{xy}(x = 0, y) = 0$$

$$u(x = L, y) = v(x = L, y) = 0$$

b)

$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 F}{\partial x \partial y} = \frac{3}{4} \frac{q_0}{th} x - \frac{3}{4} \frac{q_0}{th^3} xy^2$$

$$\tau_{xy}(x = 0, y) = 0 \quad (\text{erfüllt!})$$

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} = \frac{q_0 x^2}{8th^3} 6y + A6y - \frac{q_0}{40th^3} 20y^3$$

$$\sigma_x(x = 0, y) = A6y - \frac{q_0}{2th^3} y^3$$

$$\sum F_x = 0 = \int \sigma_x dy = \int A6y - \frac{q_0}{2th^3} y^3 dy = A3y^2 - \frac{q_0}{8th^3} y^4 \Big|_h^{-h}$$

$$\sum M(x = 0) = 0 = \int \sigma_{xy} dy = \int (A6y - \frac{q_0}{2th^3} y^3) y dy = A2y^3 - \frac{q_0 y^5}{10th^3} \Big|_h^{-h}$$

$$\Rightarrow A = \frac{q_0}{20th}$$

c) Verlauf aller Spannungen am Rand $x = 0$:

$$\sigma_x(x = 0, y = h) = -\frac{2}{10} \frac{q_0}{t}$$

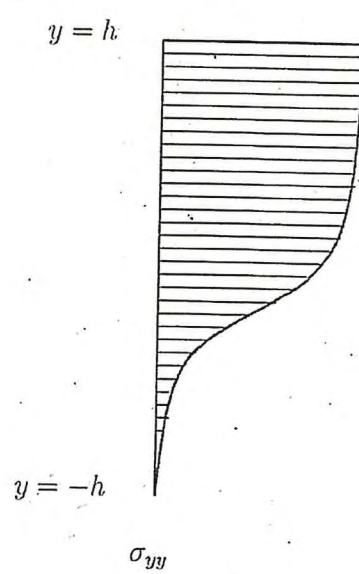
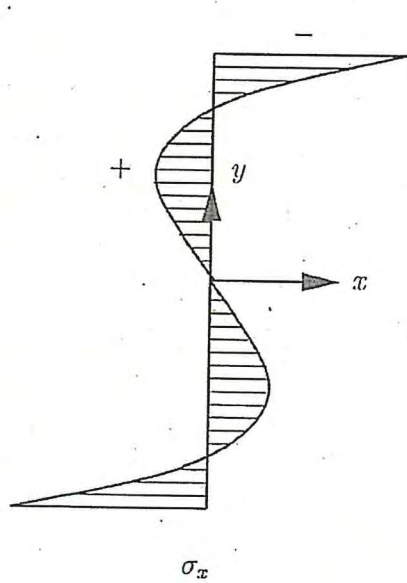
$$\sigma_x(x = 0, y = -h) = \frac{2}{10} \frac{q_0}{t}$$

$$\sigma_y = -\frac{q_0}{2t} - \frac{3}{4} \frac{q_0}{th} y + \frac{1}{4} \frac{q_0}{th^3} y^3$$

$$\sigma_y(x = 0, y = h) = -\frac{q_0}{t}$$

d)

$$\sigma_{yy}(x, y) = 0$$



3. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

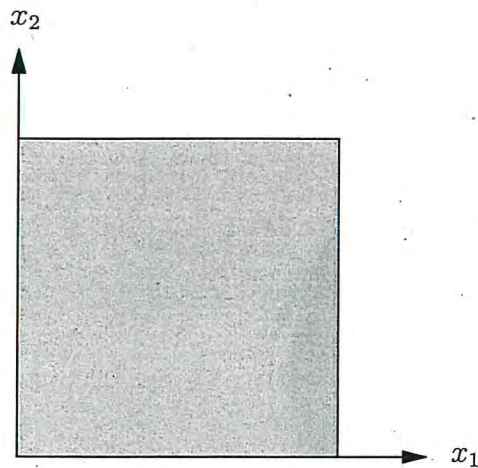


Bild a

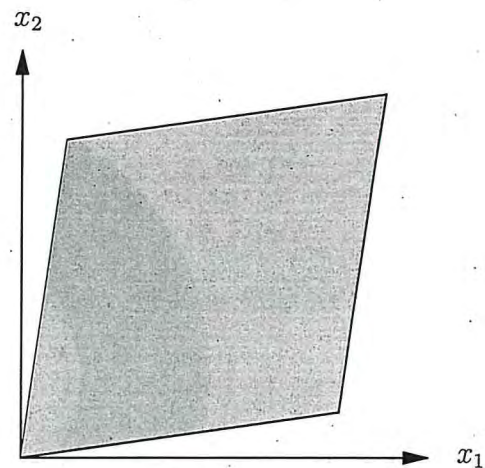


Bild b

Das Einheitsquadrat (Bild a) wird wie obenstehend (Bild b) deformiert mit dem Verschiebungsfeld

$$u_1(x_1, x_2) = \epsilon x_2$$

$$u_2(x_1, x_2) = \epsilon x_1$$

wobei ϵ eine Vergleichsdehnung darstellt.

- a) Berechnen Sie die Komponenten ε_{ij} des Verzerrungstensors.

Das Quadrat soll vor der Deformation aus zwei identischen Dreiecken zusammengeschweißt werden.

- b) Welche Diagonale des Quadrats ist als Schweißnaht zu wählen, so dass nach der Deformation in der Naht nur Druckspannungen vorliegen.

Gegeben: Isotropes linear-elastisches Stoffgesetz:

$$\sigma_{ij} = 2\mu\varepsilon_{ij} + \lambda\delta_{ij}\varepsilon_{kk}$$

Lösung zur 3. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

a) Infinitesimaler Verzerrungstensor:

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_j}{\partial x_i} + \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right), \quad [\varepsilon] = \begin{pmatrix} 0 & \varepsilon \\ \varepsilon & 0 \end{pmatrix}$$

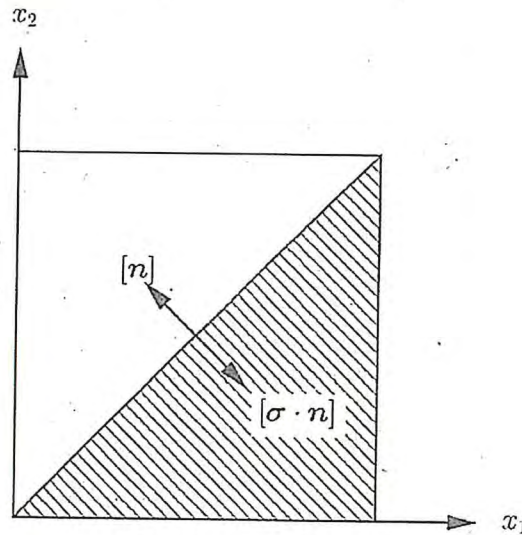
b)

$$[\sigma] = 2\mu \begin{pmatrix} 0 & \varepsilon \\ \varepsilon & 0 \end{pmatrix}$$

$$[n] = \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} \text{ wirkt senkrecht zur schraffierten Fläche}$$

$$[\sigma \cdot n] = 2\mu \begin{pmatrix} 0 & \varepsilon \\ \varepsilon & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} = \sqrt{2}\mu \begin{pmatrix} \varepsilon \\ -\varepsilon \end{pmatrix}$$

Komponente in $[n]$ -Richtung:



$$[(\sigma \cdot n) \cdot n] = \sqrt{2}\mu \begin{pmatrix} \varepsilon \\ -\varepsilon \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} = -2\mu\varepsilon < 0$$

Komponente tangential mit $[\tau] = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}}$:

$$[(\sigma \cdot n) \cdot \tau] = 0 \Rightarrow \text{nur Druckbelastung!}$$

Fall $[\tau] \perp [n]$, d.h. $[\tau] = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}}$ (auch Diagonale)

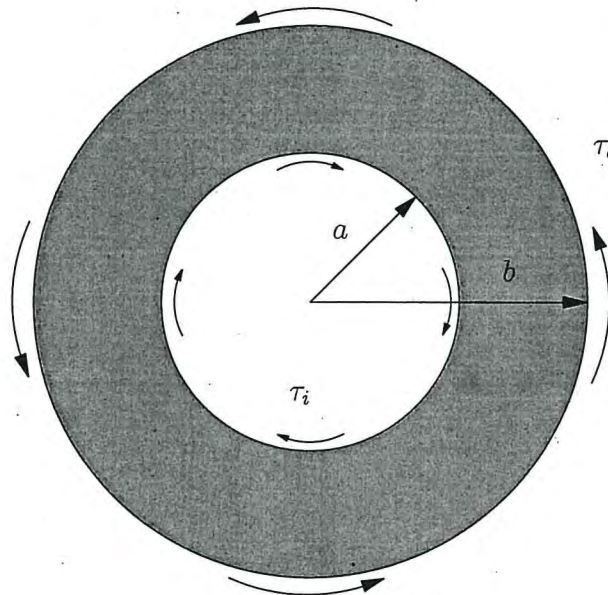
$$[\sigma \cdot \tau] = 2\mu \begin{pmatrix} 0 & \varepsilon \\ \varepsilon & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} = \sqrt{2}\mu \begin{pmatrix} \varepsilon \\ \varepsilon \end{pmatrix}$$

Komponente in $[\tau]$ -Richtung

$$[(\sigma \cdot \tau) \cdot \tau] = \sqrt{2}\mu \begin{pmatrix} \varepsilon \\ \varepsilon \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} = 2\mu\varepsilon \text{ Zugbelastung!}$$

4. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

Die dargestellte Kreisringscheibe ist entlang des Innenrandes ($r = a$) durch eine vorgegebene konstante Schubspannung τ_i belastet.



- Bestimmen Sie die konstante Schubspannung τ_a am Außenrand ($r = b$), so dass Gleichgewicht herrscht.
- Geben Sie den Spannungsverlauf $\sigma_{r\varphi}(r)$ an.
- Bestimmen Sie die Relativverschiebung $u_\varphi(r = b) - u_\varphi(r = a)$ zwischen Außen- und Innenrand.

Gegeben: τ_i , E , ν .

Lösung zur 4. Aufgabe (ca. 25% der Gesamtpunktzahl)

a) mit

$$\sigma_{r\varphi}(r) = -\frac{E}{1+\nu} \frac{C_4}{r^2}$$

$$\tau_a = \sigma_{r\varphi}(r=b) = -\frac{E}{1+\nu} \frac{C_4}{b^2}$$

mit

$$\sigma_{r\varphi}(r=a) = \tau_i = -\frac{E}{1+\nu} \frac{C_4}{a^2} \Rightarrow C_4 = -\frac{\tau_i(1+\nu)a^2}{E}$$

(2) in (1)

$$\tau_a = -\frac{E}{1+\nu} \frac{1}{b^2} \left(-\frac{\tau_i(1+\nu)a^2}{E} \right) = \frac{a^2}{b^2} \tau_i$$

b) mit (2)

$$\sigma_{r\varphi} = -\frac{E}{1+\nu} \frac{C_4}{r^2} = -\frac{E}{1+\nu} \frac{1}{r^2} \left(-\frac{\tau_i(1+\nu)a^2}{E} \right) = \frac{a^2}{r^2} \tau_i$$

c) mit

$$u_\varphi(r) = C_3 r + \frac{C_4}{r}$$

Annahme: $u_\varphi(r=a) = 0$ (z.B. Lager bei $r=a$) mit (2)

$$u_\varphi(a) = C_3 a + \frac{C_4}{a} = 0 \Rightarrow C_3 = \frac{\tau_i(1+\nu)}{E}$$

Relativverschiebung mit (2) und (3)

$$\begin{aligned} u_\varphi(b) - u_\varphi(a) &= C_3(b-a) + C_4 \left(\frac{1}{b} - \frac{1}{a} \right) \\ &= \frac{\tau_i(1+\nu)}{E} \left[(b-a) - a^2 \left(\frac{1}{b} - \frac{1}{a} \right) \right] = \frac{\tau_i(1+\nu)}{E} \left(b - \frac{a^2}{b} \right) \end{aligned}$$