

P R O S E M I N A R

zur Vorlesung

“Mathematische Modelle in der Technik“

PS VI 4.12. 2008 (Zeit : 12⁰⁰ – 13³⁰ Uhr; Raum : HS 13): **18** – **21**

18* Für die folgenden, jeweils 4 Schnittebenen

$$\tilde{n}^{(1)} = \begin{pmatrix} 0 \\ \pm \frac{1}{\sqrt{2}} \\ \pm \frac{1}{\sqrt{2}} \end{pmatrix} \quad \tilde{n}^{(2)} = \begin{pmatrix} \pm \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 \\ \pm \frac{1}{\sqrt{2}} \end{pmatrix} \quad \tilde{n}^{(3)} = \begin{pmatrix} \pm \frac{1}{\sqrt{2}} \\ \pm \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 \end{pmatrix}$$

gilt:

$$\tau_1 = \tau_{\tilde{n}^{(1)}} = \frac{\sigma_2 - \sigma_3}{2}, \quad \tau_2 = \tau_{\tilde{n}^{(2)}} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}, \quad \tau_3 = \tau_{\tilde{n}^{(3)}} = \frac{\sigma_1 - \sigma_2}{2},$$

$$\sigma_{\tilde{n}^{(1)}} = \frac{\sigma_2 + \sigma_3}{2}, \quad \sigma_{\tilde{n}^{(2)}} = \frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2}, \quad \sigma_{\tilde{n}^{(3)}} = \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2}.$$

Man zeige, dass die sogenannten Hauptschubspannungen τ_1, τ_2, τ_3 Extermalwerte der Schubspannungen sind !

19 Man zeige, dass aus dem dynamischen Momentengleichgewicht (14)_{dyn} und aus dem dynamischen Kräftegleichgewicht (15)_{dyn} in differentieller Form die Symmetrie des Spannungstensors folgt, d.h. (16)_{dyn} (die Nummern beziehen sich auf die entsprechenden Formelnummern in der Vorlesung) !

2.2.2 Verzerrungszustand

20 Man zeige, dass die Verzerrungen $\varepsilon_{ij}(v) = 0, i, j = 1, 2, 3$, einer Verschiebungsfunktion $v = (v_1, v_2, v_3)^T \in [C^2(\Omega)]^3$ genau dann verschwinden, wenn $v \in \mathcal{R}$ eine Starrkörperverschiebung ist, wobei der Unterraum $\mathcal{R} := \{v(x) = a \times x + b : a, b \in R^3\}$ der Starrkörperverschiebungen durch die Vektoren

$$\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} -x_2 \\ x_1 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ -x_3 \\ x_2 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} x_3 \\ 0 \\ -x_1 \end{pmatrix}$$

aufgespannt wird.

21 Zeigen Sie, dass die Winkeländerung $\varphi_{kl} (k \neq l)$ zwischen den Linienelementen dx_k und dx_l durch die Formel

$$\sin \varphi_{kl} = \frac{2e_{kl}}{\sqrt{1 + 2e_{kk}}\sqrt{1 + 2e_{ll}}}$$

gegeben ist (Hinweis: Berechnen Sie zunächst den Kosinus des Winkels ψ zwischen den defomierten Linienelementen dx'_k und dx'_l) !