

FEM – Schwache Form des Gleichgewichts

Gleichgewicht:

$$\operatorname{div} \boldsymbol{\sigma} = 0 \quad \text{in } \mathcal{B} \quad (1)$$

Verschiebungsrandbed.:

$$\mathbf{u} = \tilde{\mathbf{u}} \quad \text{auf } \partial \mathcal{B}_u \quad (2)$$

Spannungsrandbed.:

$$\boldsymbol{\sigma} \mathbf{n} = \mathbf{p} \quad \text{auf } \partial \mathcal{B}_\sigma \quad (3)$$

$$\partial \mathcal{B}_u \cup \partial \mathcal{B}_\sigma = \partial \mathcal{B} \quad (4)$$

Näherungslösung durch Multiplikation mit Testfunktion $\boldsymbol{\eta}$ und Integration über \mathcal{B} : ($\boldsymbol{\eta} = \mathbf{0}$ auf $\partial \mathcal{B}_u$)

$$\int_{\mathcal{B}} \boldsymbol{\eta} \cdot \operatorname{div} \boldsymbol{\sigma} \, dV = 0 \quad (5)$$

$$\Leftrightarrow \int_{\mathcal{B}} \sigma_{ij,j} \eta_i \, dV = 0 \quad (6)$$

partielle Integration, GAUSS'scher Satz

\Rightarrow

$$\int_{\mathcal{B}_i} \eta_{i,j} \sigma_{ij} \, dV - \int_{\partial \mathcal{B}} \eta_i \sigma_{ij} n_j \, dA = 0 \quad (7)$$

mit :

$$\int_{\partial \mathcal{B}} \eta_i \sigma_{ij} n_j \, dA = \int_{\partial \mathcal{B}_u} \underbrace{\eta_i \sigma_{ij}}_{=0 \text{ auf } \partial \mathcal{B}_u} n_j \, dA + \int_{\partial \mathcal{B}_\sigma} \eta_i \underbrace{\sigma_{ij} n_j}_{p_i} \, dA \quad (8)$$

Somit lautet die Schwache Form des Gleichgewichts:

$$\int_{\mathcal{B}} n_{i,j} \sigma_{ij} \, dV - \int_{\partial \mathcal{B}_\sigma} \eta_i p_i \, dA = 0 \quad (9)$$

$$\underline{\underline{\int_{\mathcal{B}} \nabla \boldsymbol{\eta} \cdot \boldsymbol{\sigma} \, dV - \int_{\partial \mathcal{B}_\sigma} \boldsymbol{\eta} \cdot \mathbf{p} \, dA = 0}} \quad (10)$$

Da die schwache Form im Allgemeinen eine nichtlineare Gleichung ist, erfolgt die Lösung iterativ mit Hilfe des NEWTON-Verfahrens für die unbekanntenen Knotenverschiebungen $\Delta \mathbf{u}$.

$$G(\mathbf{u}, \boldsymbol{\eta}) = \int_{\mathcal{B}} \nabla \boldsymbol{\eta} \cdot \boldsymbol{\sigma} \, dV - \underbrace{\int_{\partial \mathcal{B}_\sigma} \boldsymbol{\eta} \cdot \mathbf{p} \, dA}_{=P \text{ Oberflächenlasten}} \quad (11)$$

NEWTON–Verfahren zur Bestimmung der Nullstelle mit der bekannten Verschiebung $\hat{\mathbf{u}}$ als Startlösung:

$$G(\mathbf{u}, \boldsymbol{\eta}) = G(\hat{\mathbf{u}}, \boldsymbol{\eta}) + \mathcal{D}G(\hat{\mathbf{u}}, \boldsymbol{\eta})\Delta\mathbf{u} + \mathcal{O}(\epsilon^2) = 0 \quad (12)$$

und der Linearisierung von $G(\mathbf{u}, \boldsymbol{\eta})$ als GATEAUX–Ableitung:

$$\mathcal{D}G(\tilde{\mathbf{u}}, \boldsymbol{\eta}) \cdot \Delta\mathbf{u} = \left. \frac{d}{d\epsilon} G(\tilde{\mathbf{u}} + \epsilon\Delta\mathbf{u}, \boldsymbol{\eta}) \right|_{\epsilon=0} \quad (13)$$

Nach $\boldsymbol{\eta}$ wird nicht abgeleitet, da das Testfeld $\boldsymbol{\eta}$ beliebig aber fest gewählt werden kann, und somit keine Systemgröße darstellt, die variiert wird.

$$\Delta G(\mathbf{u}, \boldsymbol{\eta}) \cdot \Delta\mathbf{u} = \int_B \underbrace{\Delta\nabla\boldsymbol{\eta} \cdot \boldsymbol{\sigma}}_{\text{geometr. Anteil}} + \underbrace{\nabla\boldsymbol{\eta} \cdot \Delta\boldsymbol{\sigma}}_{\text{materieller Anteil}} dV \quad (14)$$

⇒ iterative Lösung:

$$\mathcal{D}G(\hat{\mathbf{u}}, \boldsymbol{\eta})\Delta\mathbf{u} = -G(\hat{\mathbf{u}}, \boldsymbol{\eta}) \quad (15)$$

$$\Rightarrow \Delta\mathbf{u}$$

$$\Rightarrow \mathbf{u} = \hat{\mathbf{u}} + \Delta\mathbf{u}$$