

FEM-Übung

Bilineares Rechteckelement (Musterlösung)

Aufgabe 1

Berechnungsvorschrift Elementsteifigkeitsmatrix (aus diskretisierter schwacher Form)

$$\begin{aligned}\mathbf{k} &= \iint_A \mathbf{B}^T \mathbf{C} \mathbf{B} \, dA \\ &= \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} \hat{\mathbf{B}}^T \mathbf{C} \hat{\mathbf{B}} \det(\mathbf{J}) \, d\xi d\eta\end{aligned}$$

Geometrieinterpolation im ebenen, bilinearen isoparametrischen Element

$$\begin{Bmatrix} x \\ y \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 & N_4 & 0 \\ 0 & N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 & N_4 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1^k \\ y_1^k \\ x_2^k \\ y_2^k \\ x_3^k \\ y_3^k \\ x_4^k \\ y_4^k \end{Bmatrix} \quad (1)$$

$$\mathbf{x} = \mathbf{N} \mathbf{x}^k$$

Knotenkoordinaten im physikalischen (x, y) -Koordinatensystem

$$\begin{aligned}\text{Knoten } \textcircled{1} &: (x_1, y_2) \\ \text{Knoten } \textcircled{2} &: (x_2, y_2) \\ \text{Knoten } \textcircled{3} &: (x_2, y_3) \\ \text{Knoten } \textcircled{4} &: (x_1, y_3)\end{aligned} \quad (2)$$

Formfunktionen des ebenen bilinearen Elements

$$\begin{aligned} N_1 &= \frac{1}{4}(1 + \xi)(1 + \eta) \\ N_2 &= \frac{1}{4}(1 - \xi)(1 + \eta) \\ N_3 &= \frac{1}{4}(1 - \xi)(1 - \eta) \\ N_4 &= \frac{1}{4}(1 + \xi)(1 - \eta) \end{aligned} \quad (3)$$

Einsetzen der Knotenkoordinaten (2) und Formfunktionen (3) in Gl. (1)

$$\begin{aligned} x &= \frac{1}{2}(x_1 + x_2) + \frac{1}{2} \underbrace{(x_1 - x_2)}_{=2a} \xi = \frac{1}{2}(x_1 + x_2) + a\xi \\ y &= \frac{1}{2}(y_2 + y_3) + \frac{1}{2} \underbrace{(y_2 - y_3)}_{=2b} \eta = \frac{1}{2}(y_2 + y_3) + b\eta \end{aligned}$$

Jacobi-Matrix

$$\begin{aligned} \mathbf{J} &= \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \xi} & \frac{\partial y}{\partial \xi} \\ \frac{\partial x}{\partial \eta} & \frac{\partial y}{\partial \eta} \end{bmatrix} \quad \text{mit } \frac{\partial x}{\partial \xi} = a, \frac{\partial y}{\partial \xi} = 0, \frac{\partial x}{\partial \eta} = 0, \frac{\partial y}{\partial \eta} = b \\ &= \begin{bmatrix} a & 0 \\ 0 & b \end{bmatrix} (= \text{konstant}) \end{aligned}$$

Determinante der Jacobi-Matrix

$$\det(\mathbf{J}) = ab = (\text{konstant})$$

Diskretisierung des Verschiebungsfeldes

$$\begin{aligned} \begin{Bmatrix} u \\ v \end{Bmatrix} &= \begin{bmatrix} N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 & N_4 & 0 \\ 0 & N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 & N_4 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_1^k \\ v_1^k \\ u_2^k \\ v_2^k \\ u_3^k \\ v_3^k \\ u_4^k \\ v_4^k \end{Bmatrix} \\ \mathbf{u} &= \mathbf{N} \mathbf{u}^k \end{aligned}$$

kinematischer Operator

$$\hat{\mathbf{B}} = \begin{bmatrix} N_{1,x} & 0 & N_{2,x} & 0 & N_{3,x} & 0 & N_{4,x} & 0 \\ 0 & N_{1,y} & 0 & N_{2,y} & 0 & N_{3,y} & 0 & N_{4,y} \\ N_{1,y} & N_{1,x} & N_{2,y} & N_{2,x} & N_{3,y} & N_{3,x} & N_{4,y} & N_{4,x} \end{bmatrix} \quad \text{mit} \quad \begin{aligned} N_{k,x} &= N_{k,\xi} \frac{\partial \xi}{\partial x} = a^{-1} N_{k,\xi}, \quad k = 1, \dots, 4 \\ N_{k,y} &= N_{k,\eta} \frac{\partial \eta}{\partial y} = b^{-1} N_{k,\eta}, \quad k = 1, \dots, 4 \end{aligned}$$

$$= \frac{1}{4ab} \begin{bmatrix} b(1+\eta) & 0 & -b(1+\eta) & 0 & -b(1-\eta) & 0 & b(1-\eta) & 0 \\ 0 & a(1+\xi) & 0 & a(1-\xi) & 0 & -a(1-\xi) & 0 & -a(1+\xi) \\ a(1+\xi) & b(1+\eta) & a(1-\xi) & -b(1+\eta) & -a(1-\xi) & -b(1-\eta) & -a(1+\xi) & b(1-\eta) \end{bmatrix}$$

Transponierte des kinematischen Operators

$$\hat{\mathbf{B}}^T = \begin{bmatrix} N_{1,x} & 0 & N_{1,y} \\ 0 & N_{1,y} & N_{1,x} \\ N_{2,x} & 0 & N_{2,y} \\ 0 & N_{2,y} & N_{2,x} \\ N_{3,x} & 0 & N_{3,y} \\ 0 & N_{3,y} & N_{3,x} \\ N_{4,x} & 0 & N_{4,y} \\ 0 & N_{4,y} & N_{4,x} \end{bmatrix}$$

Elastizitätsmatrix im ESZ

$$\mathbf{C} = \frac{E}{1-\nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0,5(1-\nu) \end{bmatrix}$$

Berechnung der Elementsteifigkeitsmatrix (Matrizenmultiplikation)

$$\mathbf{k} = \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \end{bmatrix} ab \, d\xi d\eta \quad (\mathbf{k} \in \mathbb{R}^{8 \times 8})$$

$$k_{ij} = \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} \hat{B}_{ik}^T C_{kl} \hat{B}_{lj} ab \, d\xi d\eta \quad (\text{Indexschreibweise})$$

Beispiel: Steifigkeitskomponente k_{15}

$$\begin{aligned}
 k_{15} &= \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} \sum_{k=1}^3 \sum_{l=1}^3 \hat{B}_{1k}^T C_{kl} \hat{B}_{l5} ab \, d\xi d\eta \\
 &= \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} (\hat{B}_{11}^T C_{11} \hat{B}_{15} + \hat{B}_{11}^T C_{12} \underbrace{\hat{B}_{25}}_{=0} + \hat{B}_{11}^T \underbrace{C_{13}}_{=0} \hat{B}_{35} + \\
 &\quad + \underbrace{\hat{B}_{12}^T}_{=0} C_{21} \hat{B}_{15} + \underbrace{\hat{B}_{12}^T}_{=0} C_{22} \hat{B}_{25} + \underbrace{\hat{B}_{12}^T}_{=0} C_{23} \hat{B}_{35} + \\
 &\quad + \hat{B}_{13}^T \underbrace{C_{31}}_{=0} \hat{B}_{15} + \hat{B}_{13}^T \underbrace{C_{32}}_{=0} \hat{B}_{25} + \hat{B}_{13}^T C_{33} \hat{B}_{35}) ab \, d\xi d\eta \\
 &= \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} (\hat{B}_{11}^T C_{11} \hat{B}_{15} + \hat{B}_{13}^T C_{33} \hat{B}_{35}) ab \, d\xi d\eta \\
 &= ab \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} (N_{1,x} C_{11} N_{3,x} + N_{1,y} C_{33} N_{3,y}) \, d\xi d\eta \\
 &= ab \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} \left(N_{1,x} \underbrace{\frac{E}{1-\nu^2}}_{=E'} N_{3,x} + N_{1,y} \underbrace{\frac{E}{2(1+\nu)}}_{=G} N_{3,y} \right) \, d\xi d\eta \\
 &= ab \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} \left(E' \frac{b(1+\eta)}{4ab} \frac{-b(1-\eta)}{4ab} + G \frac{a(1+\xi)}{4ab} \frac{-a(1-\xi)}{4ab} \right) \, d\xi d\eta \\
 &= -\frac{1}{16ab} \int_{-1}^{+1} \int_{-1}^{+1} (E' b^2 (1-\eta^2) + G a^2 (1-\xi^2)) \, d\xi d\eta
 \end{aligned}$$

numerisch oder analytisch Integrieren

$$k_{15} = -\frac{1}{6} \left(E' \frac{b}{a} + G \frac{a}{b} \right)$$

Aufgabe 2

Berechnung des Elementlastvektors

$$\begin{aligned}
 \mathbf{p} &= \int_{a_\sigma} \mathbf{N}^T \mathbf{t} \, da \quad \text{mit } \mathbf{t} = \begin{Bmatrix} t_x \\ t_y \end{Bmatrix} \\
 &= \int_x \mathbf{N}^T \mathbf{t} \, dx \\
 &= \int_{-1}^{+1} \mathbf{N}^T(\xi, \eta = 1) \mathbf{t} \, a d\xi \quad \text{mit } \frac{dx}{d\xi} = a \\
 &= \int_{-1}^{+1} \begin{bmatrix} N_1 & 0 \\ 0 & N_1 \\ N_2 & 0 \\ 0 & N_2 \\ N_3 & 0 \\ 0 & N_3 \\ N_4 & 0 \\ 0 & N_4 \end{bmatrix}_{\eta=1} \begin{Bmatrix} 0 \\ p_0 \end{Bmatrix} a d\xi \\
 &= \frac{1}{4} \int_{-1}^{+1} \begin{bmatrix} (1+\xi)2 & 0 \\ 0 & (1+\xi)2 \\ (1-\xi)2 & 0 \\ 0 & (1-\xi)2 \\ (1-\xi)0 & 0 \\ 0 & (1-\xi)0 \\ (1+\xi)0 & 0 \\ 0 & (1+\xi)0 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 \\ p_0 \end{Bmatrix} a d\xi \\
 &= \frac{ap_0}{2} \begin{Bmatrix} 0 \\ \xi + 0,5\xi^2 \\ 0 \\ \xi - 0,5\xi^2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}_{-1}^{+1} \\
 &= ap_0 \begin{Bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}
 \end{aligned}$$