BEUTH HOCHSCHULE FÜR TECHNIK BERLIN
University of Applied Sciences

Explizite Finite Elemente Methode

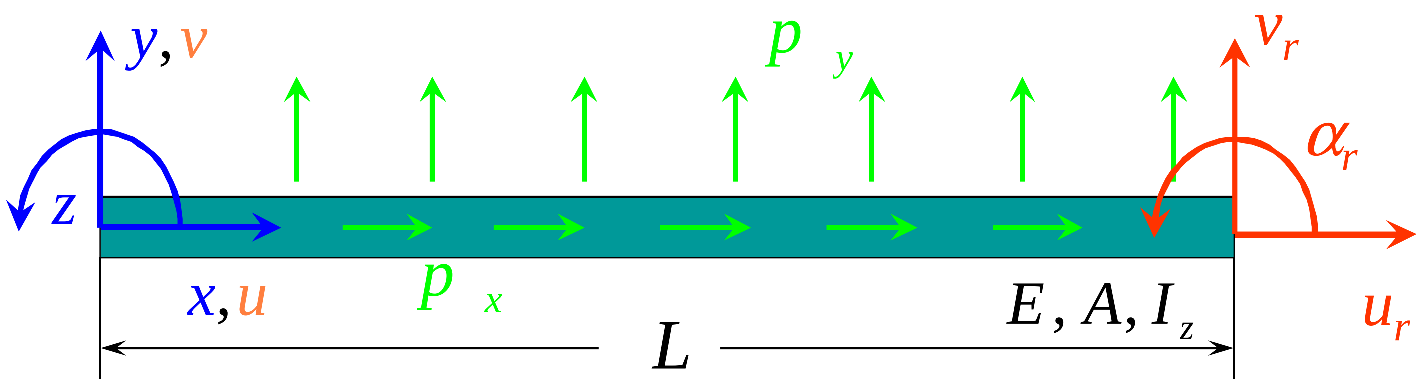
LV06: Masterkurs für MK-M, ME-M und PE-M

Allgemeine FEM-Energieformulierung

für Statik, Dynamik mit Stabilität

Prof. Dr.-Ing. Hans-Dieter Kleinschrodt
FB VIII: Maschinenbau, Veranstaltungstechnik, Verfahrenstechnik

Dehnstab-Balken-Element



Gesamtes Potential

$$\Pi = \underbrace{\Pi_i}_{E_{def} + E_{kin}} + \underbrace{\Pi_a}_{-W_a} = \sum_e \Pi^e$$

Summe über die Elemente

Deformations-energie | kinetische Energie | Arbeit der äußeren Lasten

Energien eines Balkenelementes

$$E_{def}^{e}=\frac{1}{2}\int_{0}^{L}EA{u'}^{2}dx+\frac{1}{2}\int_{0}^{L}EI_{z}{v''}^{2}dx+\frac{1}{2}\int_{0}^{L}F_{N}{v'}^{2}dx$$

$$E_{kin}^{e}=\frac{1}{2}\int_{0}^{L}\rho A\dot{u}^{2}dx+\frac{1}{2}\int_{0}^{L}\rho A\dot{v}^{2}dx$$

$$W_{a}^{e}=\int_{0}^{L}p_{x}u\;dx+\int_{0}^{L}p_{y}v\;dx$$

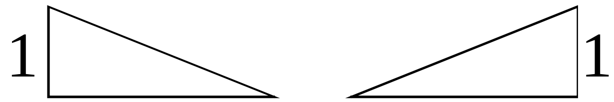
Dehnstab

Balken

Theorie 1. Ordnung

Theorie 2. Ord.

Ansatzfunktionen Dehnstab

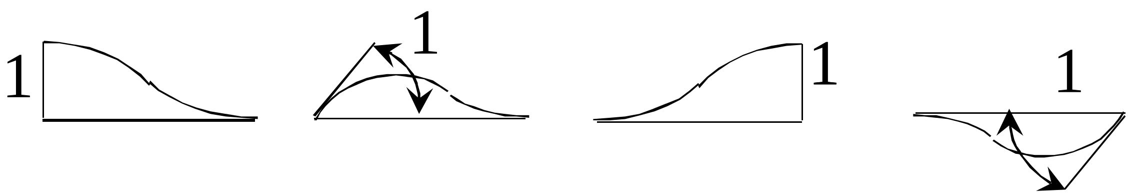


$$u(x,t) = \begin{bmatrix} N_1(x) & N_2(x) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_\ell(t) \\ u_r(t) \end{bmatrix}$$

$$u = \underline{N}_D^T \, \underline{d}_D \qquad u' = \underline{N}'^T_D \, \underline{d}_D$$

$$u^T = \underline{d}_D^T \, \underline{N}_D \qquad \dot{u} = \underline{N}_D^T \, \underline{\dot{d}}_D$$

Ansatzfunktionen Balken



$$v(x,t)=\begin{bmatrix} N_3(x) & N_4(x) & N_5(x) & N_6(x) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_\ell(t) \\ \alpha_\ell(t) \\ v_r(t) \\ \alpha_r(t) \end{bmatrix}$$

$$v=\underline{N}_B^T\,\underline{d}_B \qquad v'=\underline{N}'^T_B\,\underline{d}_B \qquad v''=\underline{N}''^T_B\,\underline{d}_B$$

$$v^T=\underline{d}_B^T\,\underline{N}_B \qquad \dot{v}=\underline{N}_B^T\,\dot{\underline{d}}_B \qquad \ddot{v}=\underline{N}_B^T\,\ddot{\underline{d}}_B$$

Diskretisierung, Dehnstab

$$\int_0^L EAu'^2\,dx = \int_0^L u'^T EAu'\,dx = \underline{d}_D^T \underbrace{\int_0^L \underline{N}'_D EA\underline{N}'^T_D\,dx}_{\underline{\underline{K}}_D = \frac{EA}{L}\begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}} \underline{d}_D$$

$$\int_0^L \rho A\dot{u}^2\,dx = \int_0^L \dot{u}^T \rho A\dot{u}\,dx = \underline{\dot{d}}_D^T \underbrace{\int_0^L \underline{N}_D \rho A\underline{N}^T_D\,dx}_{\underline{\underline{M}}_D = \frac{\rho AL}{6}\begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}} \underline{\dot{d}}_D$$

$$\int_0^L p_x u\;dx \;=\; \overbrace{\int_0^L p_x \underline{N}^T_D\,dx}^{\underline{f}_D^T}\,\underline{d}_D$$

Diskretisierung, Balken

$$\int_0^L EI_z v''^2 dx = \int_0^L v''^T EI_z v'' dx = \underline{d}_B^T \underbrace{\int_0^L \underline{N}''_B EI_z \underline{N}''^T_B dx}\, \underline{d}_B$$

$$\underline{\underline{K}}_B = \frac{EI_z}{L^3}\begin{bmatrix} 12 & 6L & -12 & 6L \\ & 4L^2 & -6L & 2L^2 \\ & & 12 & -6L \\ sym. & & & 4L^2 \end{bmatrix}$$

$$\int_0^L \rho A \dot{v}^2 dx = \int_0^L \dot{v}^T \rho A \dot{v} dx = \underline{\dot{d}}_B^T \underbrace{\int_0^L \underline{N}_B \rho A \underline{N}_B^T dx}\, \underline{\dot{d}}_B$$

$$\underline{\underline{M}}_B = \frac{\rho AL}{420}\begin{bmatrix} 156 & 22L & 54 & -13L \\ & 4L^2 & 13L & -3L^2 \\ & & 156 & -22L^2 \\ sym. & & & 4L^2 \end{bmatrix}$$

$$\int_0^L p_y v \, dx = \overbrace{\int_0^L p_y \underline{N}_B^T dx}^{\underline{f}_B^T}\, \underline{d}_B$$

Diskretisierte Energien 1. Ordnung

$$W_a^e = \begin{bmatrix} \underline{f}_D^T & \underline{f}_B^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{d}_D \\ \underline{d}_B \end{bmatrix} = \underline{f}^{eT} \underline{d}^e$$

$$E_{kin}^e = \tfrac{1}{2} \begin{bmatrix} \underline{\dot{d}}_D^T & \underline{\dot{d}}_B^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{M}}_D & \underline{\underline{0}} \\ \underline{\underline{0}} & \underline{\underline{M}}_B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\dot{d}}_D \\ \underline{\dot{d}}_B \end{bmatrix} = \tfrac{1}{2} \underline{\dot{d}}^{eT} \underline{\underline{M}}^e \underline{\dot{d}}^e$$

$$E_{def}^{e\,1.Ord.} = \tfrac{1}{2} \begin{bmatrix} \underline{d}_D^T & \underline{d}_B^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{K}}_D & \underline{\underline{0}} \\ \underline{\underline{0}} & \underline{\underline{K}}_B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{d}_D \\ \underline{d}_B \end{bmatrix} = \tfrac{1}{2} \underline{d}^{eT} \underline{\underline{K}}^e \underline{d}^e$$

Diskretisierte Energien 2. Ordnung

$$\int_0^L F_N v'^2 dx = \int_0^L v'^T F_N v' dx = \underline{d}_B^T \underbrace{\int_0^L \underline{N}'_B F_N \underline{N}'^T_B dx}_{\underline{\underline{G}}_B} \underline{d}_B$$

Geometrische Matrix:

$$\underline{\underline{G}}_B = F_N \int_0^L \begin{bmatrix} N_3'N_3' & N_3'N_4' & N_3'N_5' & N_3'N_6' \\ N_4'N_3' & N_4'N_4' & N_4'N_5' & N_4'N_6' \\ N_5'N_3' & N_5'N_4' & N_5'N_5' & N_5'N_6' \\ N_6'N_3' & N_6'N_4' & N_6'N_5' & N_6'N_6' \end{bmatrix} dx = \frac{F_N}{30L} \begin{bmatrix} 36 & 3L & -36 & 3L \\ & 4L^2 & -3L & -L^2 \\ & & 36 & -3L \\ sym. & & & 4L^2 \end{bmatrix}$$

$$E_{def}^{e\,2.Ord.} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} \underline{d}_D^T & \underline{d}_B^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{0}} & \underline{\underline{0}} \\ \underline{\underline{0}} & \underline{\underline{G}}_B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{d}_D \\ \underline{d}_B \end{bmatrix} = \frac{1}{2} \underline{d}^{eT} \underline{\underline{G}}^e \underline{d}^e$$

Bedingung aus Variationrechnung

$$\delta\Pi = \frac{\partial \Pi}{\partial \underline{d}} \delta \underline{d} = 0$$

Stationaritäts-forderung: $$\frac{\partial \Pi}{\partial \underline{d}} = \underline{0}$$

falls kinetische Anteile vorhanden: $$\frac{\partial \Pi}{\partial \underline{d}} = \frac{\partial}{\partial t} \frac{\Pi}{\frac{\partial \underline{d}}{\partial t}} = \frac{\partial}{\partial t} \frac{\partial \Pi}{\partial \underline{\dot{d}}}$$

$$\underline{\underline{M}}\,\underline{\ddot{d}} + \left\{ \underline{\underline{K}} + \underline{\underline{G}} \right\} \underline{d} = \underline{f}$$

Statische Stabilitätsberechnung (EWP)

1. Schritt: Statische Berechnung (in ANSYS: Schalter SSTIF,on)

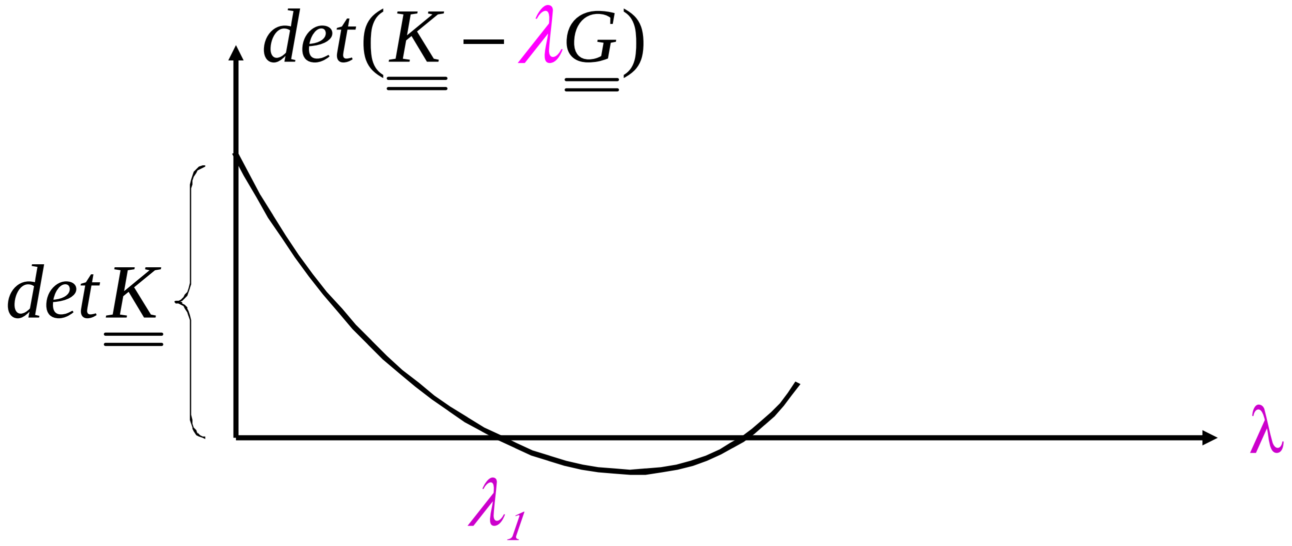
$$\underline{\underline{K}}\,\underline{d}_0 = \underline{f}_0$$

2. Schritt: Geometrische Matrix wird aus den Normalkräften F_{N0} bzw. den Normalspannungen des 1. Schrittes berechnet. Gesucht wird der Lastmultiplikator λ bei Instabilität

$$\left\{\underline{\underline{K}} - \lambda \underline{\underline{G}}\right\} \underline{d} = \underline{0} \qquad \textbf{EWP}$$

Nichttriviale Lösung: $det(\underline{\underline{K}} - \lambda \underline{\underline{G}}) = 0$

Eigenwerte, Eigenvektoren



Bei $\lambda = \lambda_1$ ist die Gesamtmatrix singulär.
Die Eigenform $\underline{d}_1$ (1. Knick- oder Beulform)
ist nur bis auf einen frei wählbaren Faktor bestimmbar:

$$\left\{ \underline{\underline{K}} - \lambda_1 \underline{\underline{G}} \right\} \underline{d}_1 = \underline{0}$$