

Stand 15. Juli 2003

Dynamik:

$$\begin{aligned}\text{Gleichgewicht:} & \quad \operatorname{div} \boldsymbol{\sigma} = \varphi \ddot{\mathbf{x}} \quad (\text{Volumenkräfte weggelassen}) \\ \text{Verschiebungsrandbed.:} & \quad \mathbf{u} = \tilde{\mathbf{u}} \quad \text{auf } \partial \mathcal{B}_u \\ \text{Spannungsrandbed.:} & \quad \boldsymbol{\sigma} \mathbf{n} = \mathbf{p} \quad \text{auf } \partial \mathcal{B}_\sigma \\ & \quad \partial \mathcal{B}_u \cup \partial \mathcal{B}_\sigma = \partial \mathcal{B}\end{aligned}$$

$$\text{mit: } \mathbf{x} = \mathbf{X} + \mathbf{u} \quad \Rightarrow \quad \ddot{\mathbf{x}} = \ddot{\mathbf{u}}$$

Näherungslösung durch Multiplikation mit Testfunktion $\boldsymbol{\eta}$ und Integration über \mathcal{B} :

$$\int_{\mathcal{B}} \boldsymbol{\eta} \cdot \operatorname{div} \boldsymbol{\sigma} \, dV - \rho \int_{\mathcal{B}} \boldsymbol{\eta} \cdot \ddot{\mathbf{u}} \, dV = 0 \quad (1)$$

partielle Integration, Gauss'scher Satz:

$$\Rightarrow - \int_{\mathcal{B}} \nabla \boldsymbol{\eta} \cdot \boldsymbol{\sigma} \, dV + \int_{\partial \mathcal{B}_\sigma} \boldsymbol{\eta} \cdot \mathbf{p} \, dA - \rho \int_{\mathcal{B}} \boldsymbol{\eta} \cdot \ddot{\mathbf{u}} \, dV = 0 \quad (2)$$

Diskretisierte Form:

mit:

$$\mathbf{u}_e = \sum_{I=1}^{\text{nel}} N^I(\boldsymbol{\xi}) \mathbf{u}_e^I$$

$$\ddot{\mathbf{u}}_e = \sum_{I=1}^{\text{nel}} N^I(\boldsymbol{\xi}) \ddot{\mathbf{u}}_e^I$$

$$\boldsymbol{\eta}_e = \sum_{I=1}^{\text{nel}} N^I(\boldsymbol{\xi}) \boldsymbol{\eta}_e^I$$

$$\nabla \boldsymbol{\eta}_e = \sum_{I=1}^{\text{nel}} \boldsymbol{\eta}_e^I \otimes \frac{\partial N^I(\boldsymbol{\xi})}{\partial \mathbf{x}} = \sum_{I=1}^{\text{nel}} \mathbf{B}^I \boldsymbol{\eta}_e^I$$

$$\nabla \mathbf{u}_e = \sum_{I=1}^{\text{nel}} \mathbf{B}^I \mathbf{u}_e^I$$

$$\Rightarrow G(\mathbf{u}, \delta \mathbf{u}) = \bigcup_{e=1}^{\text{numel}} \sum_{I=1}^{\text{nel}} \boldsymbol{\eta}_e^{IT} \left[\underbrace{\int_{\Omega_e} \mathbf{B}^{IT} \boldsymbol{\sigma}}_{\mathbf{R}(\mathbf{u})} + \underbrace{\sum_{n=1}^{\text{nel}} N^I \rho N^k \mathbf{I} \ddot{\mathbf{u}}_e^k}_{\mathbf{M}\ddot{\mathbf{u}}} dV - \underbrace{\int_{\partial\Omega_e} N^I \mathbf{p} dA}_{\mathbf{P}} \right] \quad (3)$$

$$\Rightarrow \mathbf{M}\ddot{\mathbf{u}} + \mathbf{R}(\mathbf{u}) = \mathbf{P}$$

Die Dämpfung wird geschwindigkeitsproportional mit Hilfe einer konstanten Dämpfungsmatrix \mathbf{C} (Rayleigh-Dämpfung) beschrieben:

$$\mathbf{C} := d_1 \mathbf{M} + d_2 \mathbf{K} \quad (4)$$

\mathbf{C} stellt sich somit als Kombination aus der Massen- und der Steifigkeitsmatrix dar.

$$\Rightarrow \mathbf{M} \underbrace{\ddot{\mathbf{u}}}_{=\mathbf{a}} + \mathbf{C} \underbrace{\dot{\mathbf{u}}}_{=\mathbf{v}} + \mathbf{R}(\mathbf{u}) = \mathbf{P} \quad (5)$$

Mit den zu den Randbedingungen zusätzlich notwendigen Anfangsbedingungen \mathbf{u}_0 und \mathbf{v}_0 .

Mit Hilfe von (5) lassen sich auch die Anfangsbeschleunigungen

$$\mathbf{a}_0 = \mathbf{M}^{-1}[\mathbf{P} - \mathbf{C}\mathbf{v}_0 - \mathbf{R}(\mathbf{u}_0)] \quad (6)$$

angeben, die für die algorithmische Formulierung benötigt werden:

$$\mathbf{M}\mathbf{a}_{n+1} + \mathbf{C}\mathbf{v}_{n+1} + \mathbf{R}(\mathbf{u}_{n+1}) = \mathbf{P}_{n+1} \quad (7)$$

Implizite Lösung der Bewegungsgleichung (5) mit Hilfe des Newmark-Verfahrens:

Approximation von \mathbf{u}_{n+1} und \mathbf{v}_{n+1} :

$$\begin{aligned} \mathbf{u}_{n+1} &= \mathbf{u}_n + \Delta t \mathbf{v}_n + \frac{(\Delta t)^2}{2} [(1 - 2\beta)\mathbf{a}_n + 2\beta\mathbf{a}_{n+1}] \\ \mathbf{v}_{n+1} &= \mathbf{v}_n + \Delta t [(1 - \gamma)\mathbf{a}_n + \gamma\mathbf{a}_{n+1}] \end{aligned} \quad (8)$$

mit den Newmark-Parametern β und γ .

$$\Rightarrow (\mathbf{M} + \gamma\Delta t\mathbf{C})\mathbf{a}_{n+1} + \mathbf{R}(\mathbf{a}_{n+1}, \mathbf{u}_n, \mathbf{v}_n, \mathbf{a}_n) = \mathbf{P}_{n+1} - G(\mathbf{u}_n, \mathbf{v}_n, \mathbf{a}_n) \quad (9)$$

(Beschleunigungsform)

Umformen von (8) liefert:

$$\begin{aligned}\mathbf{a}_{n+1} &= \alpha_1(\mathbf{u}_{n+1} - \mathbf{u}_n) - \alpha_2\mathbf{v}_n - \alpha_3\mathbf{a}_n \\ \mathbf{v}_{n+1} &= \alpha_4(\mathbf{u}_{n+1} - \mathbf{u}_n) + \alpha_5\mathbf{v}_n + \alpha_6\mathbf{a}_n\end{aligned}\quad (10)$$

$$\text{mit: } \begin{aligned}\alpha_1 &= \frac{1}{\beta(\Delta t)^2}, & \alpha_2 &= \frac{1}{\beta\Delta t}, & \alpha_3 &= \frac{1-2\beta}{2\beta}, \\ \alpha_4 &= \frac{\gamma}{\beta\Delta t}, & \alpha_5 &= \left(1 - \frac{\gamma}{\beta}\right), & \alpha_6 &= \left(1 - \frac{\gamma}{2\beta}\right)\Delta t.\end{aligned}\quad (11)$$

Einsetzen von (10) in (7) ergibt eine nichtlineare Gleichung in der Unbekannten \mathbf{u}_{n+1} :

$$\begin{aligned}\mathbf{G}(\mathbf{u}_{n+1}) &= \mathbf{M}[\alpha_1(\mathbf{u}_{n+1} - \mathbf{u}_n) - \alpha_2\mathbf{v}_n - \alpha_3\mathbf{a}_n] \\ &+ \mathbf{C}[\alpha_4(\mathbf{u}_{n+1} - \mathbf{u}_n) + \alpha_5\mathbf{v}_n + \alpha_6\mathbf{a}_n] \\ &+ \mathbf{R}(\mathbf{u}_{n+1}) - \mathbf{P}_{n+1} = \mathbf{0}\end{aligned}\quad (12)$$

Linearisierung von (12) zum Lösen mittels Newton-Iteration:

$$\begin{aligned}[\alpha_1\mathbf{M} + \alpha_4\mathbf{C} + \mathbf{K}_T(\mathbf{u}_{n+1}^i)]\Delta\mathbf{u}_{n+1} &= -\mathbf{G}(\mathbf{u}_{n+1}^i) \\ \mathbf{u}_{n+1}^{i+1} &= \mathbf{u}_{n+1}^i + \Delta\mathbf{u}_{n+1}\end{aligned}$$

mit der Tangente:

$$\mathbf{K}_T(\mathbf{u}_{n+1}^i) = \left. \frac{\partial \mathbf{R}}{\partial \mathbf{u}_{n+1}} \right|_{\mathbf{u}_{n+1}^i} \quad (13)$$

Anmerkungen:

- Das beschriebene Vorgehen ist hauptsächlich aus Hughes und Wriggers entnommen
- Folgende Newmark-Parameter liefern einen unbedingt stabilen Algorithmus:
 $\beta = 0.25$
 $\gamma = 0.54$
- Bei manchen Elementen oder zur Verbesserung der Geschwindigkeit wird die Massenmatrix diagonalisiert, indem zeilenweise aufsummiert und die Summe auf die Diagonale geschrieben wird (Lumped Masses) (z.B. elem106.m).