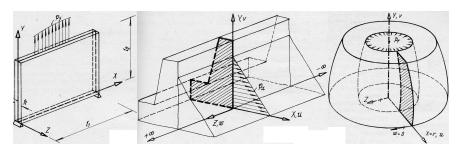
Rovinná úloha pružnosti

Základní rovnice pro rovinné problémy



- Všechny veličiny (geometrie, materiálové vlastnosti, zatížení) jsou nezávislé na jedné prostorové proměnné
 - Rovinná napjatost
 - Rovinná deformace
 - Rotačně symetrická úloha
- Rovinná napjatost historicky první praktická aplikace metody konečných prvků [Turner, 1956]



Geometrické rovnice

- ▶ Poloha charakterizována $\mathbf{x} = \{x, y\}^{\mathsf{T}}$
- ► Základní neznámé $\boldsymbol{u}(\boldsymbol{x}) = \{u(\boldsymbol{x}), v(\boldsymbol{x})\}^{\mathsf{T}}$
- ▶ Vektor (nezávislých složek) deformace $\varepsilon(\mathbf{x}) = \{\varepsilon_{\mathbf{x}}(\mathbf{x}), \varepsilon_{\mathbf{y}}(\mathbf{x}), \gamma_{\mathbf{x}\mathbf{y}}(\mathbf{x})\}^{\mathsf{T}}$
- Geometrické rovnice

$$\left\{
\begin{array}{l}
\varepsilon_{x}(\mathbf{x}) \\
\varepsilon_{y}(\mathbf{x}) \\
\gamma_{xy}(\mathbf{x})
\end{array}\right\} = \left[
\begin{array}{l}
\frac{\partial}{\partial x} & 0 \\
0 & \frac{\partial}{\partial y} \\
\frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x}
\end{array}\right] \left\{
\begin{array}{l}
u(\mathbf{x}) \\
v(\mathbf{x})
\end{array}\right\}$$

$$\varepsilon(\mathbf{x}) = \partial^{\mathsf{T}} \mathbf{u}(\mathbf{x})$$

Pro rovinnou deformaci je $\varepsilon_z = 0$, pro rovinnou napjatost se $\varepsilon_z \neq 0$ dopočítává z konstitutivních rovnic



Podmínky rovnováhy - statické rovnice

- ▶ Vektor (nezávislých složek) napětí $\sigma(\mathbf{x}) = \{\sigma_{\mathbf{x}}(\mathbf{x}), \sigma_{\mathbf{y}}(\mathbf{x}), \tau_{\mathbf{x}\mathbf{y}}(\mathbf{x})\}^{\mathsf{T}}$
- ▶ Statické rovnice: $\mathbf{x} \in \Omega$

$$\begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0 & \frac{\partial}{\partial y} \\ 0 & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \sigma_{x}(\mathbf{x}) \\ \sigma_{y}(\mathbf{x}) \\ \tau_{xy}(\mathbf{x}) \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} \overline{X}(\mathbf{x}) \\ \overline{Y}(\mathbf{x}) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\partial \sigma(\mathbf{x}) + \overline{X} = \mathbf{0}$$

• $\sigma_z = 0$ pro rovinnou napjatost, $\sigma_z \neq 0$ pro rovinnou deformaci vyplývá z konstitutivních rovnic



Konstitutivní rovnice - lineární izotropní materiál

Rovinná deformace

$$\left\{ \begin{array}{l} \sigma_{x} \\ \sigma_{y} \\ \tau_{xy} \end{array} \right\} = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \left[\begin{array}{ccc} 1-\nu & \nu & 0 \\ \nu & 1-\nu & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon_{x} \\ \varepsilon_{y} \\ \gamma_{xy} \end{array} \right\}$$

$$\sigma_{z} = \frac{E}{1+\nu} \left[\frac{\nu}{1-2\nu} (\varepsilon_{x} + \varepsilon_{y}) \right]$$

Rovinná napjatost

$$\left\{ \begin{array}{l} \sigma_{x} \\ \sigma_{y} \\ \tau_{xy} \end{array} \right\} = \frac{E}{1 - \nu^{2}} \left[\begin{array}{ccc} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1 - \nu}{2} \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon_{x} \\ \varepsilon_{y} \\ \gamma_{xy} \end{array} \right\}$$

$$\varepsilon_{z} = -\frac{\nu}{E} (\varepsilon_{x} + \varepsilon_{y})$$

Okrajové podmínky

- ► Kinematické okrajové podmínky: $\mathbf{x} \in \Gamma_u$: $\mathbf{u}(\mathbf{x}) \overline{\mathbf{u}}(\mathbf{x}) = \mathbf{0}$
- Statické okrajové podmínky: x ∈ Γρ

$$\begin{bmatrix} n_{X}(\mathbf{x}) & 0 & n_{Y}(\mathbf{x}) \\ 0 & n_{Y}(\mathbf{x}) & n_{X}(\mathbf{x}) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \sigma_{X}(\mathbf{x}) \\ \sigma_{Y}(\mathbf{x}) \\ \tau_{XY}(\mathbf{x}) \end{Bmatrix} - \begin{Bmatrix} \overline{p}_{X}(\mathbf{x}) \\ \overline{p}_{Y}(\mathbf{x}) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\mathbf{n}(\mathbf{x})\sigma(\mathbf{x}) - \overline{p}(\mathbf{x}) = \mathbf{0}$$

Divergenční (Clapeyronův) teorém:

$$\int_{\Omega} \boldsymbol{\sigma}^T \boldsymbol{\partial}^T \boldsymbol{u} d\Omega = \int_{\Gamma} \boldsymbol{u}^T \boldsymbol{n} \boldsymbol{\sigma} d\Gamma - \int_{\Omega} \boldsymbol{u}^T \boldsymbol{\partial} \boldsymbol{\sigma} d\Omega$$



Slabé řešení

$$= \int_{\Omega} \delta \mathbf{u}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \left(\partial \sigma(\mathbf{x}) + \overline{\mathbf{X}} \right) d\Omega$$
Clapeyron
$$= \int_{\Gamma_{u}} \underbrace{\mathbf{\delta} \mathbf{u}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}}}_{\mathbf{n}} \mathbf{n}(\mathbf{x}) \sigma(\mathbf{x}) d\Gamma_{u} + \int_{\Gamma_{p}} \delta \mathbf{u}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \underbrace{\mathbf{n}(\mathbf{x}) \sigma(\mathbf{x})}_{\mathbf{n}} d\Omega$$

$$- \int_{\Omega} \left(\partial^{\mathsf{T}} \delta \mathbf{u}(\mathbf{x}) \right)^{\mathsf{T}} \sigma(\mathbf{x}) d\Omega + \int_{\Omega} \delta \mathbf{u}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \overline{\mathbf{X}}(\mathbf{x}) d\Omega$$

Přisoudíme-li váhové funkci $\delta \boldsymbol{u}(\boldsymbol{x})$ fyzikální smysl virtuálního posunu, můžeme člen $\partial^{\mathsf{T}} \delta \boldsymbol{u}(\boldsymbol{x})$ identifikovat jako virtuální deformaci $\delta \varepsilon(\boldsymbol{x})$.

$$\int_{\Omega} \delta \varepsilon(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \sigma(\mathbf{x}) \ d\Omega = \int_{\Gamma_{\rho}} \delta \mathbf{u}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \overline{\mathbf{p}}(\mathbf{x}) \ d\Gamma_{\rho} + \int_{\Omega} \delta \mathbf{u}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \overline{\mathbf{X}}(\mathbf{x}) \ d\Omega$$
$$\delta W_{\text{int}} = \delta W_{\text{ext}}.$$

Metodu vážených reziduí lze tedy chápat jako zobecnění principu virtuálních posunů

Galerkinovská aproximace

- Provedeme diskretizaci řešené oblasti
- ▶ Aproximace neznámých posunů $u^e(x) \approx N^e(x) (r^e)$,
- Aproximace polí deformací a napětí

$$\varepsilon^{e}(\mathbf{x}) \approx \mathbf{B}^{e}(\mathbf{x}) (\mathbf{r}^{e})$$
 $\sigma^{e}(\mathbf{x}) \approx \mathbf{D}^{e}(\mathbf{x}) (\mathbf{B}^{e}(\mathbf{x}) (\mathbf{r}^{e}))$

Aproximace váhových funkcí

$$\delta \emph{u}^\emph{e}(\emph{x}) pprox \emph{N}^\emph{e}(\emph{x}) \delta \emph{r}^\emph{e} \qquad \delta \varepsilon^\emph{e}(\emph{x}) pprox \emph{B}^\emph{e}(\emph{x}) \delta \emph{r}^\emph{e}$$



 Po dosazení do slabé formulace podmínek rovnováhy dostáváme

$$\delta \mathbf{r}^{\mathsf{T}} \qquad \left\{ \sum_{e=1}^{n} \mathbf{L}^{e\mathsf{T}} \left[\underbrace{\int_{\Omega}^{\mathbf{R}} \mathbf{B}^{e}(\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \mathbf{D}^{e}(\mathbf{x}) \mathbf{B}^{e}(\mathbf{x}) \ d\Omega}_{\mathbf{L}^{e}} \mathbf{r} - \underbrace{\int_{\Omega}^{\mathbf{N}^{e}} (\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \overline{\mathbf{X}}(\mathbf{x}) d\Omega}_{\mathbf{L}^{e}} \right] \right\} = 0$$

$$- \underbrace{\int_{\Gamma_{p}}^{\mathbf{N}^{e}} (\mathbf{x})^{\mathsf{T}} \overline{\mathbf{p}}(\mathbf{x}) \ d\Gamma_{p}}_{\mathbf{f}_{p}^{e}} \right] \right\} = 0$$

Neznámé uzlové posuny tedy splňují rovnici

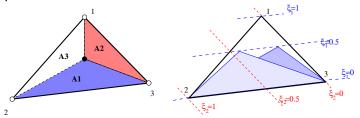
$$K r = f = f_{\Omega} + f_{\Gamma}$$

Izoparametrická aproximace pro trojúhelníkové prvky

Trojúhelníkové (plošné) souřadnice daného bodu P jsou definovány jako

$$\xi_i = \frac{A_i}{A}$$

kde A_i je plocha trojúhelníku spojujícího uzly $j, k \neq i$ a bod P a A je plocha troúhelníku 123.



Rovnice $\xi_i = const$ reprezentují množinu přímek rovnoběžných s protilehlou stranou k *i*-tému uzlu. Rovnice odpovídající hranám 2–3, 3–1 a 1–2 jsou $\xi_1 = 0$, $\xi_2 = 0$, a $\xi_3 = 0$. Třem uzlům odpovídají souřadnice (1,0,0), (0,1,0) a (0,0,1). Body uprostřed jednotlivých hran mají souřadnice (1/2,1/2,0), (0,1/2,1/2) a (1/2,0,1/2), těžiště pak (1/3,1/3,1/3).

Trojúhelníkové souřadnice nejsou nezávislé, jejich součet musí být roven jedné

$$\xi_1 + \xi_2 + \xi_3 = 1 \tag{1}$$

Plošné souřadnice splňují Kronecker delta podmínku $\xi_i(x_j,y_j)=\delta_{ij}$, odtud myšlenka jejich použítí jako interpolačních funkcí. Z definice plošných souřadnic plyne, že závislost mezi reálnými souřadnicemi a plošnými souřadnicemi je lineární a tedy pro lineární aproximaci hledané funkce ϕ můžeme psát:

$$\phi^{e} = \sum_{i=1}^{3} \xi_{i} \phi_{i}^{e} = \xi_{1} \phi_{1}^{e} + \xi_{2} \phi_{2}^{e} + \xi_{3} \phi_{3}^{e}$$

Stejně tak vyjádříme vztah mezi reálnými a trojúhelníkovými souřadnicemi

$$x = \sum_{i} x_{i} \xi_{i}; \qquad y = \sum_{i} y_{i} \xi_{i}$$
 (2)

Transformace souřadnic

Veličiny, které jsou spjaty s geometrií nejsnadněji vyjádříme prostřednictvím trojúhelníkových souřadnic. Na druhou stranu, veličiny jako posunutí, deformace, či napětí jsou vyjádřeny v kartézském souřadném systému (x,y). Proto potřebujeme transformaci pro přechod mezi jednotlivými souřadnými systémy. Kartézské souřadnice jsou s troůhelníkovými svázány prostřednictvím

$$\left\{\begin{array}{c} 1 \\ x \\ y \end{array}\right\} = \left[\begin{array}{ccc} 1 & 1 & 1 \\ x_1^e & x_2^e & x_3^e \\ y_1^e & y_2^e & y_3^e \end{array}\right] \left\{\begin{array}{c} \xi_1 \\ \xi_2 \\ \xi_3 \end{array}\right\}$$

První rovnice vyjadřuje, že součet trojúhelníkových souřadnic je roven jedné (1). Druhá a třetí rovnice vyjadřují souřadnice x a y jako lineární kombinaci ξ_i (2). Inverzí získáme

$$\left\{ \begin{array}{c} \xi_1 \\ \xi_2 \\ \xi_3 \end{array} \right\} = \frac{1}{2A} \left[\begin{array}{cccc} x_1^e y_3^e - x_3^e y_2^e & y_2^e - y_3^e & x_3^e - x_2^e \\ x_3^e y_1^e - x_1^e y_3^e & y_3^e - y_1^e & x_1^e - x_3^e \\ x_1^e y_2^e - x_2^e y_1^e & y_1^e - y_2^e & x_2^e - x_1^e \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{c} 1 \\ x \\ y \end{array} \right\}$$

(ㅁ▶◀鬪▶◀불▶◀불▶ 불 쒸٩)

Pro vztahy mezi parciálními derivacemi pak platí

$$\frac{\partial x}{\partial \xi_{i}} = x_{i} \qquad \frac{\partial y}{\partial \xi_{i}} = y_{i}$$

$$2A \frac{\partial \xi_{i}}{\partial x} = y_{jk} \quad 2A \frac{\partial \xi_{i}}{\partial y} = x_{kj}$$

kde $x_{ij}=x_i^e-x_j^e,\ y_{ij}=y_i^e-y_j^e$ a v posledním řádku jsou indexy i,j,k svázány cyklickou permutací. Např. pro i=2 je j=2 a k=1. Derivace dané funkce $f(\xi_1,\xi_2,\xi_3)$ vzhledem k x,y plynou z věty o derivaci složené funkce

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \frac{1}{2A} \left(\frac{\partial f}{\partial \xi_1} y_{23} + \frac{\partial f}{\partial \xi_2} y_{31} + \frac{\partial f}{\partial \xi_3} y_{12} \right)$$

$$\frac{\partial f}{\partial y} = \frac{1}{2A} \left(\frac{\partial f}{\partial \xi_1} x_{32} + \frac{\partial f}{\partial \xi_2} x_{13} + \frac{\partial f}{\partial \xi_3} x_{21} \right)$$

Maticově zapsáno

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial f}{\partial x} \\ \frac{\partial f}{\partial v} \end{array} \right\} = \frac{1}{2A} \left[\begin{array}{ccc} y_{23} & y_{31} & y_{12} \\ x_{32} & x_{13} & x_{21} \end{array} \right] \left\{ \frac{\partial f}{\partial \xi_1}, \frac{\partial f}{\partial \xi_2}, \frac{\partial f}{\partial \xi_3} \right\}^T$$



Matice tuhosti lineárního trojúhelníkového prvku

- Interpolační funkce jsou v tomto případě shodné s trojúhelníkovými souřadnicemi N_i = ξ_i
- Aproximace posunů

$$\left\{ \begin{array}{c} u \\ v \end{array} \right\} = \left[\begin{array}{ccccc} N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 \\ 0 & N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{c} u_1 \\ v_1 \\ u_2 \\ v_2 \\ u_3 \\ v_3 \end{array} \right\}$$

$$u^e = N^e r^e$$

Výpočet matice B^e vyžaduje členy

$$\begin{array}{lll} \frac{\partial N_{i}}{\partial x} & = & \frac{\partial N_{i}}{\partial \xi_{1}} \frac{\partial \xi_{1}}{\partial x} + \frac{\partial N_{i}}{\partial \xi_{2}} \frac{\partial \xi_{2}}{\partial x} + \frac{\partial N_{i}}{\partial \xi_{3}} \frac{\partial \xi_{3}}{\partial x} = \frac{y_{jk}}{2A} \\ \frac{\partial N_{i}}{\partial y} & = & \frac{\partial N_{i}}{\partial \xi_{1}} \frac{\partial \xi_{1}}{\partial y} + \frac{\partial \xi_{i}}{\partial L_{2}} \frac{\partial \xi_{2}}{\partial y} + \frac{\partial \xi_{i}}{\partial L_{3}} \frac{\partial \xi_{3}}{\partial y} = \frac{x_{kj}}{2A} \end{array}$$



 $\blacktriangleright \mathbf{B}^{e}(\mathbf{x}) = \partial^{\mathsf{T}} \mathbf{N}^{e}(\mathbf{x})$

$$\mathbf{B}^{e} = \begin{bmatrix}
\frac{\partial N_{1}}{\partial x} & 0 & \frac{\partial N_{2}}{\partial x} & 0 & \frac{\partial N_{3}}{\partial x} & 0 \\
0 & \frac{\partial N_{1}}{\partial y} & 0 & \frac{\partial N_{2}}{\partial y} & 0 & \frac{\partial N_{3}}{\partial y} \\
\frac{\partial N_{1}}{\partial y} & \frac{\partial N_{1}}{\partial x} & \frac{\partial N_{2}}{\partial y} & \frac{\partial N_{2}}{\partial x} & \frac{\partial N_{3}}{\partial y} & \frac{\partial N_{3}}{\partial x}
\end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{2A} \begin{bmatrix}
y_{23} & 0 & y_{31} & 0 & y_{12} & 0 \\
0 & x_{32} & 0 & x_{13} & 0 & x_{21} \\
x_{32} & y_{23} & x_{13} & y_{31} & x_{21} & y_{12}
\end{bmatrix}$$

- B^e je po prvku konstantní
- Matice tuhosti K^e (předpokládáme, že D^e je též konstantní)

$$(m{K}^e)_{6 imes 6} = \int_{\Omega^e} m{B}^{eT} m{D}^e m{B}^e d\Omega = m{B}^{eT} m{D}^e m{B}^e \int_{\Omega^e} d\Omega = A m{B}^{eT} m{D}^e m{B}^e$$

Výpočet zbylých členů soustavy je obdobný



Parametrické souřadnice na trojúhelníku

Volitelná látka

Předpokládejme, že funkce je aproximována na trojúhelníku lineární aproximací uzlových hodnot F = ax + by + c, kde konstanty a, b, c je třeba určit. Postupným dosazením $x = x_k, y = y_k, k = 1, 2, 3$:

$$\left\{ \begin{array}{c} F_1 \\ F_2 \\ F_3 \end{array} \right\} = \left[\begin{array}{ccc} 1 & x_1 & y_1 \\ 1 & x_2 & y_2 \\ 1 & x_3 & y_3 \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{c} c \\ a \\ b \end{array} \right\}$$

Z první rovnice můžeme eliminovat neznámou konstantu $c = F_1 - ax_1 - by_1$ a tedy

$$F - F_1 = a(x - x_1) + b(y - y_1)$$
 (3)

Z druhé a třetí rovnice plyne

$$F_2 - F_1 = a(x_2 - x_1) + b(y_2 - y_1)$$

 $F_3 - F_1 = a(x_3 - x_1) + b(y_3 - y_1)$



To jsou dvě rovnice pro dvě neznámé. Odtud tedy

$$a = ((y_3 - y_1)(F_2 - F_1) - (y_2 - y_1)(F_3 - F_1)) / (2A)$$

$$b = ((x_2 - x_1)(F_3 - F_1) - (x_3 - x_1)(F_2 - F_1)) / (2A)$$

kde $2A = (x_2 - x_1)(y_3 - y_1) - (x_3 - x_1)(y_2 - y_1)$ je dvojnásobek plochy trojúhelníku. Díky tomu a rovnici (3) můžeme psát

$$F - F_1 = \xi_2(F_2 - F_1) + \xi_3(F_3 - F_1),$$

kde

$$\xi_2 = \left((y_3 - y_1)(x - x_1) - (x_3 - x_1)(y - y_1) \right) / (2A)$$

$$\xi_3 = \left((x_2 - x_1)(y - y_1) - (y_3 - y_1)(x - x_1) \right) / (2A)$$

Pro aproximaci F tedy platí

$$F - F_1 = \xi_2(F_2 - F_1) + \xi_3(F_3 - F_1) \Rightarrow$$

$$F = F_1(1 - \xi_2 - \xi_3) + F_2\xi_2 + F_3\xi_3 = F_1\xi_1 + F_2\xi_2 + F_3\xi_3$$



$$\xi_2 = \left((y_3 - y_1)(x - x_1) - (x_3 - x_1)(y - y_1) \right) / (2A)$$

$$\xi_3 = \left((x_2 - x_1)(y - y_1) - (y_3 - y_1)(x - x_1) \right) / (2A)$$

Parametrické souřadnice ξ_1, ξ_2, ξ_3 mohou být interpretovány jako tzv. plošné souřadnice, definované jako

$$\xi_1 = A_1/A$$
, $\xi_2 = A_2/A$, $\xi_3 = A_3/A$,

kde A_i je plocha trojúhelníku spojujícího uzly $j, k \neq i$ a bod P. Například pro ξ_2 platí

$$\xi_2 = A_2/A = (x - x_1, y - y_1, 0)x(x_3 - x_1, y_3 - x_1, 0)/2A = (x - x_1)(y_3 - y_1) - (y - y_1)(x_3 - x_1)/2A.$$

$$\xi_{1}^{e} = \frac{1}{2A} (x_{2}^{e} y_{3}^{e} - x_{3}^{e} y_{2}^{e} + (y_{2}^{e} - y_{3}^{e}) x + (x_{3}^{e} - x_{2}^{e}) y)$$

$$\xi_{2}^{e} = \frac{1}{2A} (x_{3}^{e} y_{1}^{e} - x_{1}^{e} y_{3}^{e} + (y_{3}^{e} - y_{1}^{e}) x + (x_{1}^{e} - x_{3}^{e}) y)$$

$$\xi_{3}^{e} = \frac{1}{2A} (x_{1}^{e} y_{2}^{e} - x_{2}^{e} y_{1}^{e} + (y_{1}^{e} - y_{2}^{e}) x + (x_{2}^{e} - x_{1}^{e}) y)$$

Z definice plošných souřadnic plyne $\xi_1 + \xi_2 + \xi_3 = 1$

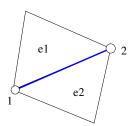
Kontinuita a úplnost

Volitelná látka

Globální aproximaci (globální bázové funkce) získáme sečtením příspěvků od jednotlivých prvků $\mathbf{N}^g = \sum_e \mathbf{N}^e \mathbf{L}^e$, kde \mathbf{L}^e je distribuční matice prvku (viz 1. přednáška). Pro aproximaci funkce ϕ na celé oblasti pak $\phi^h = \mathbf{N}^g \mathbf{d}^g$. Protože interpolační funkce jsou C^0 spojité, je zajištěna i C^0 spojitost jejich lineární kombinace a tedy i ϕ^h .

Ověření kompatibility

Podél každé hrany, jsou posunutí u a v lineární a jednoznačně určeny hodnotami uzlových posunů příslušejících dané hraně. Například na hraně 1-2 prvku e1 je průběh posunutí u,v následující ($\xi_3 = 0$):



$$u = u_1\xi_1 + u_2\xi_2 + u_3\xi_3 = u_1\xi_1 + u_2\xi_2$$

$$v = v_1\xi_1 + v_2\xi_2 + v_3\xi_3 = v_1\xi_1 + v_2\xi_2$$



Stejný postup a shodný výsledek obdržíme i pro sousední prvek e2 sdílející stejnou hranu. Protože hodnoty uzlových posunutí jsou pro všechny prvky sdílející daný uzel stejné, aproximace u a v jsou kompatibilní podél hran a tedy aproximace je podél hran C^0 spojitá. Jelikož aproximace je také spojitá uvnitř prvků, je podmínka spojitosti a kompatibility splněna.

Ověření úplnosti

Ověříme, že aproximace je schopna popsat lineární pole posunutí. To uvažujeme ve tvaru:

$$u = a_0 + a_1 x + a_2 y, \quad v = b_0 + b_1 x + b_2 y$$
 (4)

Pro ověření budeme potřebovat určit uzlové hodnoty: $u_i = a_0 + a_1x_i + a_2y_i$ a $v = b_0 + b_1x_i + b_2y_i$ pro i = 1, 2, 3.

Dosazením těchto uzlových hodnot do uvažované aproximace ověříme, že rov. (4) je splněna. Např. pro u platí:

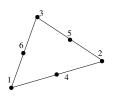
$$u = \sum_{i} u_{i}\xi_{i} = \sum_{i} (a_{0} + a_{1}x_{i} + a_{2}y_{i})\xi_{i} = \sum_{i} (a_{0}\xi_{i} + a_{1}x_{i}\xi_{i} + a_{2}y_{i}\xi_{i})$$

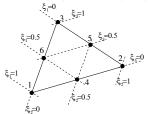
$$= a_0 \sum \xi_i + a_1 \sum (x_i \xi_i) + a_2 \sum (y_i \xi_i) = a_0 + a_1 x + a_2 y = a_0 + a_1 x + a_2 x + a_2 x + a_1 x + a_2 x + a_$$

Kvadratický prvek

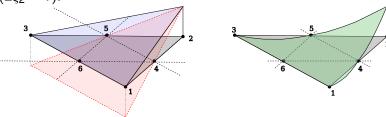
Volitelná látka

Kvadratická interpolace vyžaduje určení šesti parametrů $(\phi^e = a_1 + a_2x + a_3y + a_4x^2 + a_5xy + a_6y^2)$. Protože ji budeme chtít vyjádřit opět pomocí uzlových hodnot, budeme potřebovat stejný počet uzlů. Uvažujme tedy šesti-uzlový trojúhelníkový prvek, se třemi uzly ve vrcholech (číslované 1,2,3 proti směru hodinových ručiček) a třemi uzly ve středech jednotlivých hran, tomu odpovídají souřadnice (1/2,1/2,0), (0,1/2,1/2) a (1/2,0,1/2).





Konstrukce bázových funkcí je podobná konstrukci Lagrangeových interpolačních polynomů: Při konstrukci interpolačních funkcí hledáme takovou, která je rovna jedné v daném uzlu a ve všech ostatních rovna nule. Ukažme si to na příkladu interpolační funkce N_2^e : Začneme tím, že hledáme funkci, která je rovna jedné v uzlu 2 a rovna nule v ostatních vrcholech (uzly 1 a 3) - takovou funkcí je ξ_2 . V druhém kroku hledáme takovou funkci, která vynásobena ξ_2 vymizí ve zbývajících uzlech (vyjma druhého). Takovou funkcí je např. $(2\xi_2-1)$.



Zbývá zajistit, aby $N_2(x_2, y_2) = N_2(\xi_1 = 0, \xi_2 = 1, \xi_3 = 0) = 1$. To je však již splněno.

i	ξ1	ξ2	ξ3	$N_i^e(\xi_1, \xi_2, \xi_3)$
1	1	0	0	$\xi_1(2\xi_1-1)$
2	0	1	0	$\xi_2(2\xi_2-1)$
3	0	0	1	$\xi_3(2\xi_3-1)$
4	1/2	1/2	0	$4\xi_{1}\xi_{2}$
5	0	1/2	1/2	$4\xi_{2}\xi_{3}$
6	1/2	0	1/2	$4\xi_{1}\xi_{3}$

Interpolační funkce kvadratického trujúhelníkového prvku