

MES w statyce ośrodka ciągłego

Piotr Pluciński

e-mail: Piotr.Plucinski@pk.edu.pl

Jerzy Pamin

e-mail: Jerzy.Pamin@pk.edu.pl

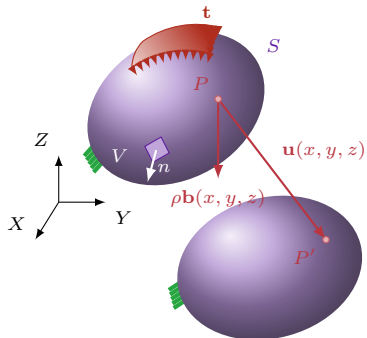
Katedra Technologii Informatycznych w Inżynierii
Wydział Inżynierii Lądowej Politechniki Krakowskiej

Strona domowa: www.CCE.pk.edu.pl

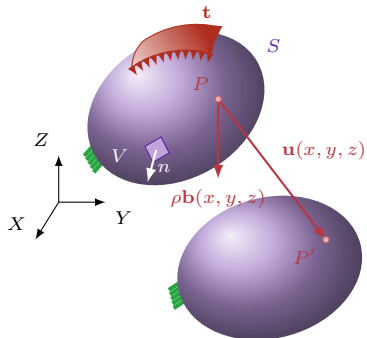
Zakres prezentacji

- 1 Stan równowagi
- 2 Dyskretyzacja MES
- 3 Płaski stan naprężenia
- 4 Przykład

Stan równowagi



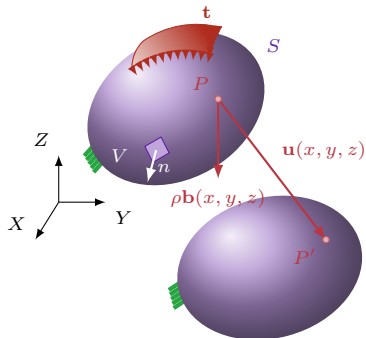
Stan równowagi



Wektor gęstości sił masowych [N/m³]

$$\rho \mathbf{b} = \rho \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -g \end{bmatrix}$$

Stan równowagi



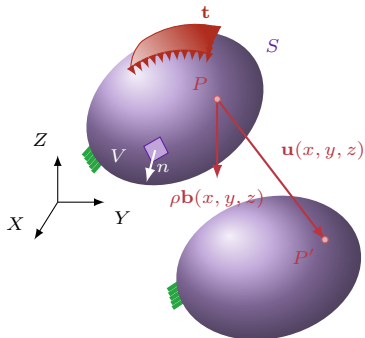
Wektor gęstości sił masowych $[\text{N}/\text{m}^3]$

$$\rho \mathbf{b} = \rho \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -g \end{bmatrix}$$

Wektor gęstości sił powierzchniowych $[\text{N}/\text{m}^2]$

$$\mathbf{t} = \begin{bmatrix} t_x \\ t_y \\ t_z \end{bmatrix}$$

Stan równowagi



Wektor gęstości sił masowych $[\text{N}/\text{m}^3]$

$$\rho \mathbf{b} = \rho \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -g \end{bmatrix}$$

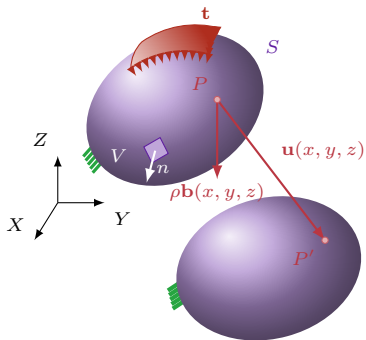
Wektor gęstości sił powierzchniowych $[\text{N}/\text{m}^2]$

$$\mathbf{t} = \begin{bmatrix} t_x \\ t_y \\ t_z \end{bmatrix}$$

Przemieszczenie, odkształcenie, naprężenie (notacja Voigta)

$$\mathbf{u} = \begin{bmatrix} u_x \\ u_y \\ u_z \end{bmatrix}, \quad \boldsymbol{\epsilon} = \begin{bmatrix} \epsilon_{xx} & \epsilon_{xy} & \epsilon_{xz} \\ \epsilon_{xy} & \epsilon_{yy} & \epsilon_{yz} \\ \epsilon_{xz} & \epsilon_{yz} & \epsilon_{zz} \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} \epsilon_x \\ \epsilon_y \\ \epsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} \end{bmatrix}, \quad \boldsymbol{\sigma} = \begin{bmatrix} \sigma_{xx} & \sigma_{xy} & \sigma_{xz} \\ \sigma_{xy} & \sigma_{yy} & \sigma_{yz} \\ \sigma_{xz} & \sigma_{yz} & \sigma_{zz} \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{yz} \\ \tau_{zx} \end{bmatrix}$$

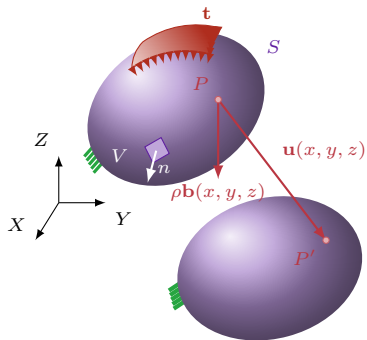
Stan równowagi



Równanie równowagi ciała

$$\int_S \mathbf{t} dS + \int_V \rho \mathbf{b} dV = 0$$

Stan równowagi



Równanie równowagi ciała

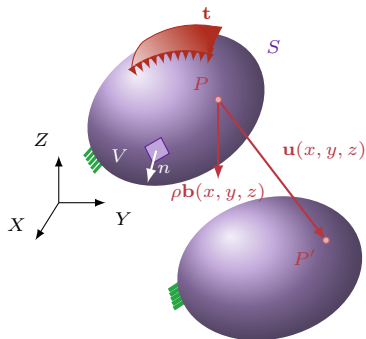
$$\int_S \mathbf{t} dS + \int_V \rho \mathbf{b} dV = 0$$

Statyczne warunki brzegowe

$$\mathbf{t} = \boldsymbol{\sigma} \mathbf{n}$$

gdzie $\boldsymbol{\sigma}$ – tensor naprężenia

Stan równowagi



Równanie równowagi ciała

$$\int_S \mathbf{t} dS + \int_V \rho \mathbf{b} dV = 0$$

Statyczne warunki brzegowe

$$\mathbf{t} = \boldsymbol{\sigma} \mathbf{n}$$

gdzie $\boldsymbol{\sigma}$ – tensor naprężenia

Wykorzystując twierdzenie Greena–Gaussa–Ostrogradzkiego

$$\int_S \boldsymbol{\sigma} \mathbf{n} dS = \int_V \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} dV \quad \text{gdzie } \mathbf{L} \text{ – macierz operatorów różniczkowych}$$

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Równania równowagi

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Sformułowanie słabe – funkcja wagowa $w \equiv \delta \mathbf{u}$ – kinematycznie dopuszczalna wariacja przemieszczenia

$$\int_V (\delta \mathbf{u})^T (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \quad \forall \delta \mathbf{u}$$

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Sformułowanie słabe – funkcja wagowa $w \equiv \delta \mathbf{u}$ – kinematycznie dopuszczalna wariacja przemieszczenia (zgodna z kinematycznymi warunkami brzegowymi)

$$\int_V (\delta \mathbf{u})^T (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \quad \forall \delta \mathbf{u}$$
$$- \int_V (\mathbf{L} \delta \mathbf{u})^T \boldsymbol{\sigma} dV + \int_S (\delta \mathbf{u})^T \boldsymbol{\sigma} \mathbf{n} dS + \int_V (\delta \mathbf{u})^T \rho \mathbf{b} dV = 0$$

Równania równowagi

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Sformułowanie słabe – funkcja wagowa $w \equiv \delta \mathbf{u}$ – kinematycznie dopuszczalna wariacja przemieszczenia (zgodna z kinematycznymi warunkami brzegowymi)

$$\int_V (\delta \mathbf{u})^T (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \quad \forall \delta \mathbf{u}$$
$$- \int_V (\mathbf{L} \delta \mathbf{u})^T \boldsymbol{\sigma} dV + \int_S (\delta \mathbf{u})^T \overset{t}{\boldsymbol{\sigma} \mathbf{n}} dS + \int_V (\delta \mathbf{u})^T \rho \mathbf{b} dV = 0$$

Równania równowagi

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Sformułowanie słabe – funkcja wagowa $w \equiv \delta \mathbf{u}$ – kinematycznie dopuszczalna wariacja przemieszczenia (zgodna z kinematycznymi warunkami brzegowymi)

$$\int_V (\delta \mathbf{u})^T (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \quad \forall \delta \mathbf{u}$$
$$- \int_V (\mathbf{L} \delta \mathbf{u})^T \boldsymbol{\sigma} dV + \int_S (\delta \mathbf{u})^T \mathbf{t} dS + \int_V (\delta \mathbf{u})^T \rho \mathbf{b} dV = 0$$

Równania równowagi

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Sformułowanie słabe – funkcja wagowa $w \equiv \delta \mathbf{u}$ – kinematycznie dopuszczalna wariacja przemieszczenia – **zasada prac wirtualnych**

$$\int_V (\delta \mathbf{u})^T (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \quad \forall \delta \mathbf{u}$$
$$\int_V (\mathbf{L} \delta \mathbf{u})^T \boldsymbol{\sigma} dV = \int_S (\delta \mathbf{u})^T \mathbf{t} dS + \int_V (\delta \mathbf{u})^T \rho \mathbf{b} dV$$

Równania równowagi

Równania Naviera

$$\int_V (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \iff \mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = 0 \quad \forall P \in V$$
$$\sigma_{ij,j} + \rho b_i = 0$$

Sformułowanie słabe – funkcja wagowa $w \equiv \delta \mathbf{u}$ – kinematycznie dopuszczalna wariacja przemieszczenia – **zasada prac wirtualnych**

$$\int_V (\delta \mathbf{u})^T (\mathbf{L}^T \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b}) dV = 0 \quad \forall \delta \mathbf{u}$$

$$\int_V (\mathbf{L} \delta \mathbf{u})^T \boldsymbol{\sigma} dV = \int_S (\delta \mathbf{u})^T \mathbf{t} dS + \int_V (\delta \mathbf{u})^T \rho \mathbf{b} dV$$

↑
praca sił wewnętrznych

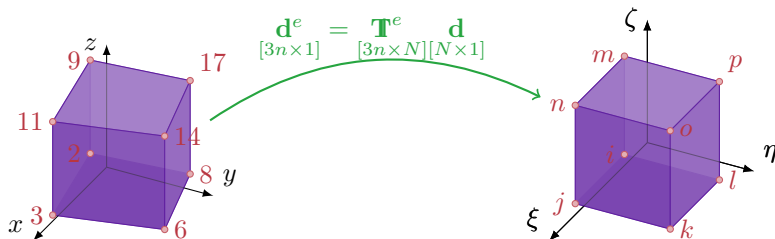
↑
praca sił zewnętrznych

Dyskretyzacja MES ($n=LWE$, $N=LSSU$, $E=LEU$)

Aproksymacja pola przemieszczeń

$$\mathbf{u}^{eh} = \sum_{i=1}^n N_i^e(\xi, \eta, \zeta) \mathbf{d}_i^e = \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e$$

$$\mathbf{N}^e_{[3 \times 3n]} = \left[\begin{array}{ccc|ccc} N_1^e & 0 & 0 & \dots & N_n^e & 0 & 0 \\ 0 & N_1^e & 0 & \dots & 0 & N_n^e & 0 \\ 0 & 0 & N_1^e & \dots & 0 & 0 & N_n^e \end{array} \right] \quad \mathbf{d}^e_{[3n \times 1]} = \begin{bmatrix} \mathbf{d}_1^e \\ \dots \\ \mathbf{d}_n^e \end{bmatrix}$$



$\mathbf{T}^e = \mathbf{T}^e \mathbf{B}^e$ – macierz transformacji uwzględniająca topologię (\mathbf{B}^e) oraz cosinusy kierunkowe pomiędzy osiami układu globalnego i lokalnego (\mathbf{T}^e)

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi ($\rho \mathbf{b}^e = \mathbf{f}^e$ – wektor sił objętościowych)

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\delta \mathbf{d}^e)^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d})^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d})^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$(\delta \mathbf{d})^T \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d})^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\underbrace{(\delta \mathbf{d})^T}_{\forall \delta \mathbf{d}} \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d})^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d})^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{L}^e \delta \mathbf{u}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\delta \mathbf{u}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \left\{ \int_{V^e} (\mathbf{B}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} (\mathbf{N}^e \delta \mathbf{d}^e)^T \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E (\mathbf{T}^e \delta \mathbf{d})^T \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e - \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e - \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\} = 0$$

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

siły wewnętrzne

=

siły zewnętrzne

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Uwzględnienie związków kinematycznych i konstytutywnych

liniowa sprężystość: $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{D}\boldsymbol{\varepsilon}$

liniowy związek kinematyczny: $\boldsymbol{\varepsilon} = \mathbf{L}\mathbf{u}$

$$\boldsymbol{\sigma}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{u}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{B}^{eT} \mathbf{T}^e \mathbf{d}$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Uwzględnienie związków kinematycznych i konstytutywnych

liniowa sprężystość: $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{D}\boldsymbol{\varepsilon}$

liniowy związek kinematyczny: $\boldsymbol{\varepsilon} = \mathbf{L}\mathbf{u}$

$$\boldsymbol{\sigma}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{u}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d}$$

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d} dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Uwzględnienie związków kinematycznych i konstytutywnych

liniowa sprężystość: $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{D}\boldsymbol{\varepsilon}$

liniowy związek kinematyczny: $\boldsymbol{\varepsilon} = \mathbf{L}\mathbf{u}$

$$\boldsymbol{\sigma}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{u}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d}$$

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \underbrace{\mathbf{B}^{eT} \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e}_{\mathbf{K}^e} dV^e \right\} \mathbf{T}^e \mathbf{d} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \underbrace{\mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e}_{\mathbf{p}_b^e} dS^e + \int_{V^e} \underbrace{\mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e}_{\mathbf{p}^e} dV^e \right\}$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Uwzględnienie związków kinematycznych i konstytutywnych

liniowa sprężystość: $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{D}\boldsymbol{\varepsilon}$

liniowy związek kinematyczny: $\boldsymbol{\varepsilon} = \mathbf{L}\mathbf{u}$

$$\boldsymbol{\sigma}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{u}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d}$$

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \bar{\mathbf{K}}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \bar{\mathbf{p}}_b^e + \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \bar{\mathbf{p}}^e$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Uwzględnienie związków kinematycznych i konstytutywnych

liniowa sprężystość: $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{D}\boldsymbol{\varepsilon}$

liniowy związek kinematyczny: $\boldsymbol{\varepsilon} = \mathbf{L}\mathbf{u}$

$$\boldsymbol{\sigma}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{u}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d}$$

Równanie równowagi

$$\underbrace{\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \bar{\mathbf{K}}^e \mathbf{T}^e}_{\mathbf{K}} \mathbf{d} = \underbrace{\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \bar{\mathbf{p}}_b^e}_{\mathbf{P}_b} + \underbrace{\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \bar{\mathbf{p}}^e}_{\mathbf{P}}$$

Równanie równowagi dla układu zdyskretyzowanego

Równanie równowagi

$$\sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{V^e} \mathbf{B}^{eT} \boldsymbol{\sigma}^e dV^e \right\} = \sum_{e=1}^E \mathbf{T}^{eT} \left\{ \int_{S^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e dS^e + \int_{V^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e dV^e \right\}$$

Uwzględnienie związków kinematycznych i konstytutywnych

liniowa sprężystość: $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{D}\boldsymbol{\varepsilon}$

liniowy związek kinematyczny: $\boldsymbol{\varepsilon} = \mathbf{L}\mathbf{u}$

$$\boldsymbol{\sigma}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{u}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{L}^e \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e \mathbf{T}^e \mathbf{d}$$

Równanie równowagi

$$\mathbf{K}\mathbf{d} = \mathbf{p}_b + \mathbf{p}$$

Płaski stan naprężenia ($\sigma_z = 0$)

Wektor funkcji przemieszczeń

$$\mathbf{u} = \{u(x, y), v(x, y)\}$$

Wektor odkształcenia

$$\boldsymbol{\varepsilon} = \{\varepsilon_x, \varepsilon_y, \gamma_{xy}\}$$

Wektor naprężenia

$$\boldsymbol{\sigma} = \{\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}\}$$

Wektor intensywności sił powierzchniowych

$$\mathbf{t} = \{t_x, t_y\}$$

Wektor obciążenia objętościowego

$$\mathbf{f} = \{f_x, f_y\}$$

Macierz związków konstytutywnych

$$\mathbf{D} = \frac{E}{1 - \nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-\nu}{2} \end{bmatrix}$$

Macierz operatorów różniczkowych

$$\mathbf{L} = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0 \\ 0 & \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix}$$

Płaski stan naprężenia ($\sigma_z = 0$)

Macierz sztywności

$$\mathbf{k}^e = \int_{A^e} \mathbf{B}^{eT} \mathbf{D}^e \mathbf{B}^e h^e dA^e$$

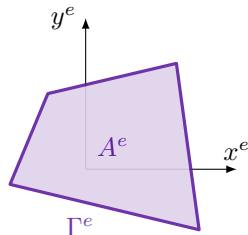
A^e, h^e – pole powierzchni i grubość ES

Wektor obciążenia elementu

$$\mathbf{p}^e = \int_{A^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{f}^e h^e dA^e$$

Wektor sił brzegowych

$$\mathbf{p}_b^e = \int_{\Gamma^e} \mathbf{N}^{eT} \mathbf{t}^e h^e d\Gamma^e$$

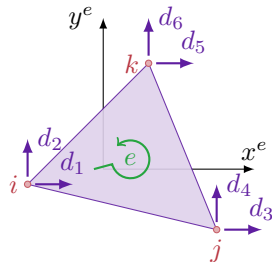


Elementy skończone dla tarczy

Element trójwęzłowy

$$\mathbf{u}^e(x, y) = \mathbf{N}^e(x, y) \mathbf{d}^e$$

$$\mathbf{N}^e = \begin{bmatrix} N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e & 0 \\ 0 & N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e \end{bmatrix}, \quad \mathbf{d}^e = \begin{bmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \\ d_6 \end{bmatrix}$$

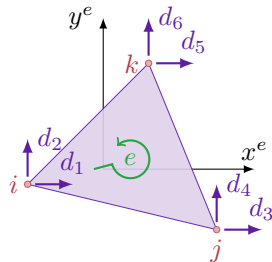


Elementy skończone dla tarczy

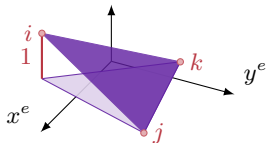
Element trójwęzłowy

$$\mathbf{u}^e(x, y) = \mathbf{N}^e(x, y) \mathbf{d}^e$$

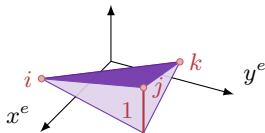
$$\mathbf{N}^e = \begin{bmatrix} N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e & 0 \\ 0 & N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e \end{bmatrix}, \quad \mathbf{d}^e = \begin{bmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \\ d_6 \end{bmatrix}$$



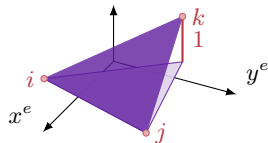
$N_i(x^e, y^e)$



$N_j(x^e, y^e)$



$N_k(x^e, y^e)$



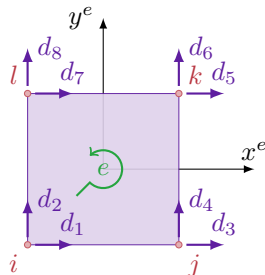
Tarczowe elementy skończone

Element czterowzłowy

$$\mathbf{u}^e(x, y) = \mathbf{N}^e(x, y) \mathbf{d}^e$$

$$\mathbf{N}^e = \begin{bmatrix} N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e & 0 & N_l^e & 0 \\ 0 & N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e & 0 & N_l^e \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{d}^e = \{d_1, d_2, d_3, d_4, d_5, d_6, d_7, d_8\}$$



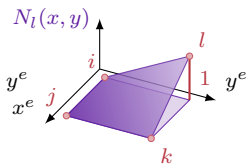
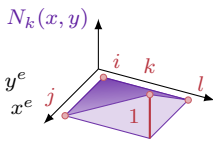
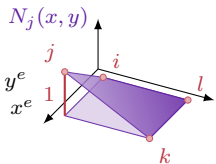
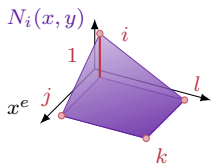
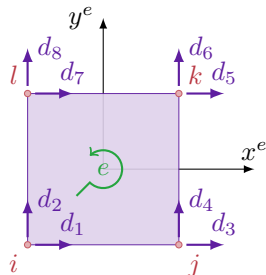
Tarczowe elementy skończone

Element czterowzlotowy

$$\mathbf{u}^e(x, y) = \mathbf{N}^e(x, y) \mathbf{d}^e$$

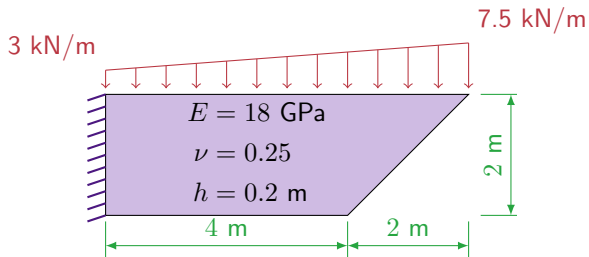
$$\mathbf{N}^e = \begin{bmatrix} N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e & 0 & N_l^e & 0 \\ 0 & N_i^e & 0 & N_j^e & 0 & N_k^e & 0 & N_l^e \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{d}^e = \{d_1, d_2, d_3, d_4, d_5, d_6, d_7, d_8\}$$



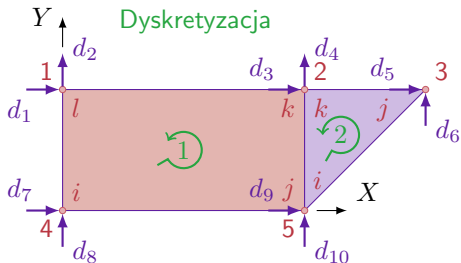
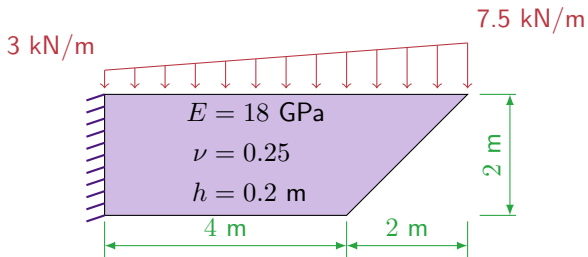
Przykład

Statyka tarczy



Przykład

Statyka tarczy



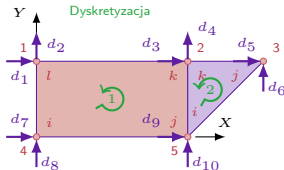
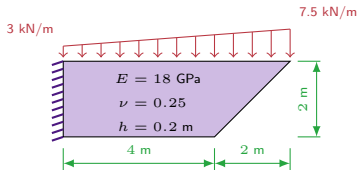
nr elem.	nr węzłów			
1	4	5	2	1
2	5	3	2	

Przykład

Statyka tarczy

Macierz związków konstytutywnych

$$\mathbf{D} = \frac{18 \cdot 10^6}{1 - 0.25^2} \begin{bmatrix} 1 & 0.25 & 0 \\ 0.25 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-0.25}{2} \end{bmatrix} \text{ [kPa]}$$



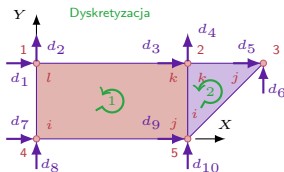
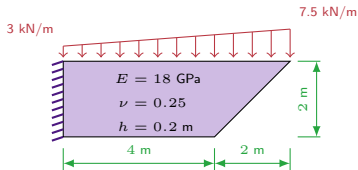
Przykład

Statyka tarczy

Macierz związków konstytutywnych

$$\mathbf{D} = \frac{18 \cdot 10^6}{1 - 0.25^2} \begin{bmatrix} 1 & 0.25 & 0 \\ 0.25 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-0.25}{2} \end{bmatrix} \text{ [kPa]}$$

$$\mathbf{D} = \begin{bmatrix} 19.2 & 4.8 & 0 \\ 4.8 & 19.2 & 0 \\ 0 & 0 & 7.2 \end{bmatrix} \cdot 10^6 \text{ [kPa]}$$

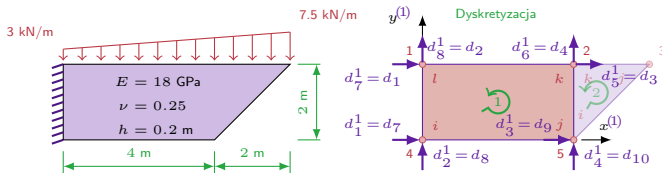


Funkcje kształtu– Element 1

$$N_i^1(x^{(1)}, y^{(1)}) = \frac{x^{(1)}y^{(1)} - 2x^{(1)} - 4y^{(1)} + 8}{8}, \quad N_k^1(x^{(1)}, y^{(1)}) = \frac{x^{(1)}y^{(1)}}{8}$$

$$N_j^1(x^{(1)}, y^{(1)}) = -\frac{x^{(1)}y^{(1)} - 2x^{(1)}}{8}, \quad N_l^1(x^{(1)}, y^{(1)}) = -\frac{x^{(1)}y^{(1)} - 4y^{(1)}}{8}$$

$$\mathbf{N}^1 = \begin{bmatrix} N_i^1 & 0 & N_j^1 & 0 & N_k^1 & 0 & N_l^1 & 0 \\ 0 & N_i^1 & 0 & N_j^1 & 0 & N_k^1 & 0 & N_l^1 \end{bmatrix}$$

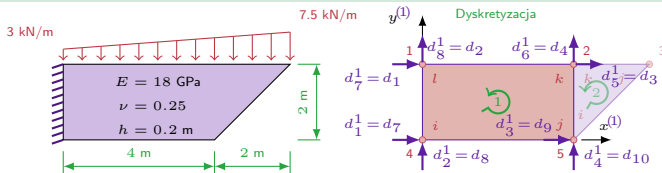


Przykład

Statyka tarczy

Macierz \mathbf{K} – Element 1

$$\mathbf{B}^1(x^{(1)}, y^{(1)}) = \begin{bmatrix} \frac{y^{(1)}}{8} - \frac{1}{4} & 0 & \frac{1}{4} - \frac{y^{(1)}}{8} & 0 & \frac{y^{(1)}}{8} & 0 & -\frac{y^{(1)}}{8} & 0 \\ 0 & \frac{x^{(1)}}{8} - \frac{1}{2} & 0 & -\frac{x^{(1)}}{8} & 0 & \frac{x^{(1)}}{8} & 0 & \frac{1}{2} - \frac{x^{(1)}}{8} \\ \frac{x^{(1)}}{8} - \frac{1}{2} & \frac{y^{(1)}}{8} - \frac{1}{4} & -\frac{x^{(1)}}{8} & \frac{1}{4} - \frac{y^{(1)}}{8} & \frac{x^{(1)}}{8} & \frac{y^{(1)}}{8} & \frac{1}{2} - \frac{x^{(1)}}{8} & -\frac{y^{(1)}}{8} \end{bmatrix}$$



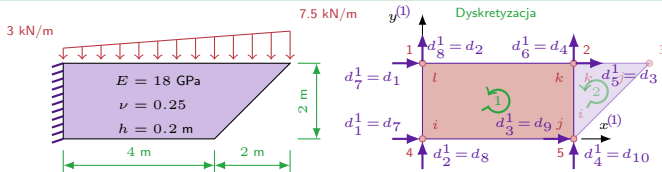
Przykład

Statyka tarczy

Macierz \mathbf{K} – Element 1

$$\mathbf{B}^1(x^{(1)}, y^{(1)}) = \begin{bmatrix} \frac{y^{(1)}}{8} - \frac{1}{4} & 0 & \frac{1}{4} - \frac{y^{(1)}}{8} & 0 & \frac{y^{(1)}}{8} & 0 & -\frac{y^{(1)}}{8} & 0 \\ 0 & \frac{x^{(1)}}{8} - \frac{1}{2} & 0 & -\frac{x^{(1)}}{8} & 0 & \frac{x^{(1)}}{8} & 0 & \frac{1}{2} - \frac{x^{(1)}}{8} \\ \frac{x^{(1)}}{8} - \frac{1}{2} & \frac{y^{(1)}}{8} - \frac{1}{4} & -\frac{x^{(1)}}{8} & \frac{1}{4} - \frac{y^{(1)}}{8} & \frac{x^{(1)}}{8} & \frac{y^{(1)}}{8} & \frac{1}{2} - \frac{x^{(1)}}{8} & -\frac{y^{(1)}}{8} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{K}^1 = \int_0^2 \int_0^4 \mathbf{B}^{1T} \mathbf{D} \mathbf{B}^1 h \, dx^{(1)} dy^{(1)} = \begin{bmatrix} 16 & 6 & -1.6 & -1.2 & -8 & -6 & -6.4 & 1.2 \\ 6 & 28 & 1.2 & 10.4 & -6 & -14 & -1.2 & -24.4 \\ -1.6 & 1.2 & 16 & -6 & -6.4 & -1.2 & -8 & 6 \\ -1.2 & 10.4 & -6 & 28 & 1.2 & -24.4 & 6 & -14 \\ -8 & -6 & -6.4 & 1.2 & 16 & 6 & -1.6 & -1.2 \\ -6 & -14 & -1.2 & -24.4 & 6 & 28 & 1.2 & 10.4 \\ -6.4 & -1.2 & -8 & 6 & -1.6 & 1.2 & 16 & -6 \\ 1.2 & -24.4 & 6 & -14 & -1.2 & 10.4 & -6 & 28 \end{bmatrix} \cdot 10^5$$

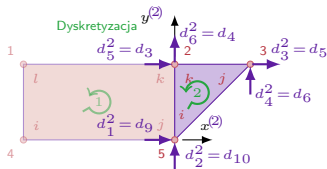
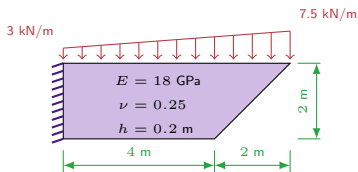


Funkcje kształtu – Element 2

$$N_i^2(x^{(2)}, y^{(2)}) = \frac{2 - y^{(2)}}{2}, \quad N_k^2(x^{(2)}, y^{(2)}) = \frac{y^{(2)} - x^{(2)}}{2}$$

$$N_j^2(x^{(2)}, y^{(2)}) = \frac{x^{(2)}}{2}$$

$$\mathbf{N}^2 = \begin{bmatrix} N_i^2 & 0 & N_j^2 & 0 & N_k^2 & 0 \\ 0 & N_i^2 & 0 & N_j^2 & 0 & N_k^2 \end{bmatrix}$$

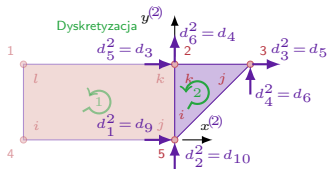
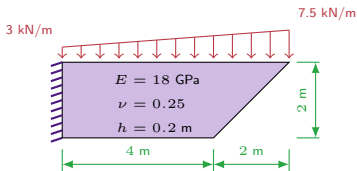


Przykład

Statyka tarczy

Macierz \mathbf{K} – Element 2

$$\mathbf{B}^2(x^{(2)}, y^{(2)}) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} & 0 & -\frac{1}{2} & 0 \\ 0 & -\frac{1}{2} & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & 0 & 0 & \frac{1}{2} & \frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

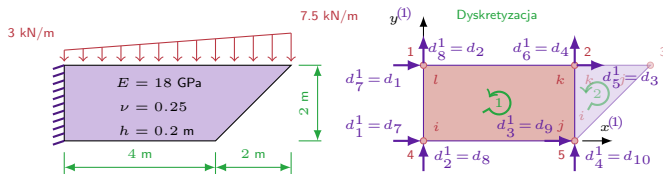


Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 1

$$\mathbf{p}_b^1 = \int_{\Gamma_{ij}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{jk}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{kl}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{li}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma$$



Przykład

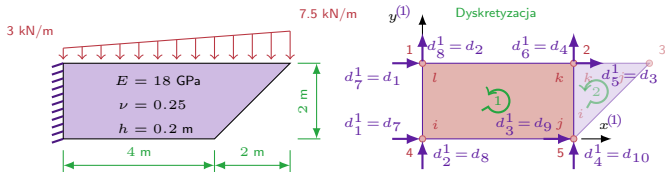
Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 1

$$\mathbf{p}_b^1 = \int_{\Gamma_{ij}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} \, d\Gamma + \int_{\Gamma_{jk}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} \, d\Gamma + \int_{\Gamma_{kl}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} \, d\Gamma + \int_{\Gamma_{li}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} \, d\Gamma$$

wspólna krawędź
równowaga sił
wzdłuż linii 2-5

$$\mathbf{t}_{jk}^1 = -\mathbf{t}_{ki}^2$$

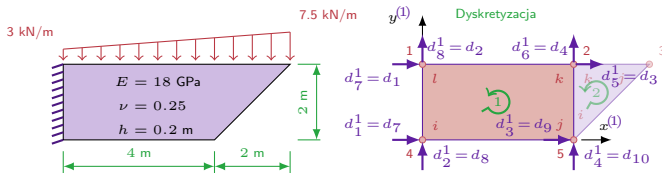


Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 1

$$\mathbf{p}_b^1 = \int_{\Gamma_{kl}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{li}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma$$

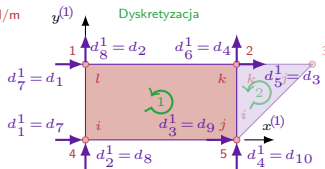
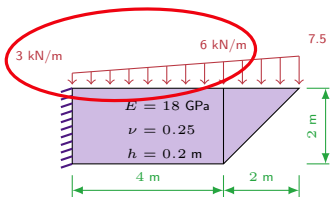


Wektor \mathbf{p}_b – Element 1

$$\mathbf{p}_b^1 = \int_{\Gamma_{kl}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{li}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma$$

$$\int_{\Gamma_{kl}^1} \mathbf{N}^{1T} \mathbf{t} d\Gamma = \int_0^4 \left(\mathbf{N}^1(x^{(1)}, y^{(1)}=2) \right)^T \begin{bmatrix} 0 \\ -3 \left(1 - \frac{x^{(1)}}{4} \right) - 6 \frac{x^{(1)}}{4} \end{bmatrix} dx^{(1)}$$

$$= \{0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ -10 \ 0 \ -8\}$$



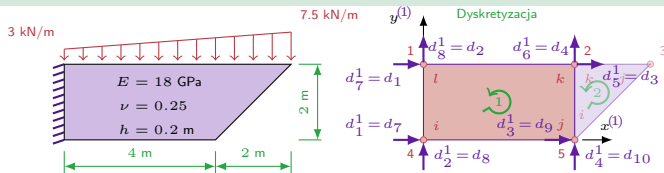
Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 1

$$\mathbf{p}_b^1 = \{0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ -10 \ 0 \ -8\} + \{R_1^1 \ R_2^1 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ R_7^1 \ R_8^1\}$$

$$\mathbf{p}_b^1 = \begin{bmatrix} R_1^1 \\ R_2^1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ -10 \\ R_7^1 \\ R_8^1-8 \end{bmatrix}$$

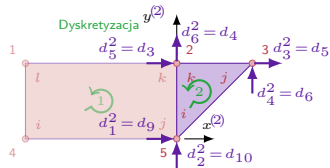
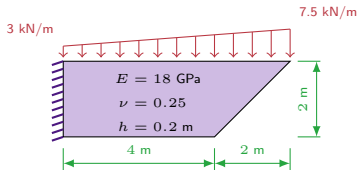


Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 2

$$\mathbf{p}_b^2 = \int_{\Gamma_{ij}^2} \mathbf{N}^2 \mathbf{T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{jk}^2} \mathbf{N}^2 \mathbf{T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{ki}^2} \mathbf{N}^2 \mathbf{T} \mathbf{t} d\Gamma$$



Przykład

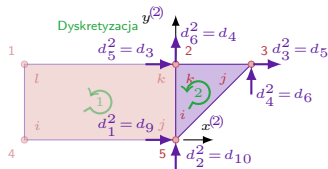
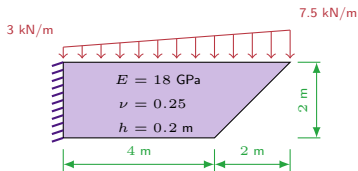
Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 2

$$\mathbf{p}_b^2 = \int_{\Gamma_{ij}^2} \mathbf{N}^{2T} \overset{w.b. = 0}{\mathbf{t}} d\Gamma + \int_{\Gamma_{jk}^2} \mathbf{N}^{2T} \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Gamma_{ki}^2} \mathbf{N}^{2T} \mathbf{t} d\Gamma$$

wspólna krawędź
równowaga sił
wzdłuż linii 2-5

$$\mathbf{t}_{jk}^1 = -\mathbf{t}_{ki}^2$$

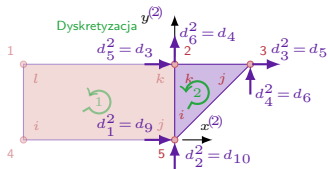
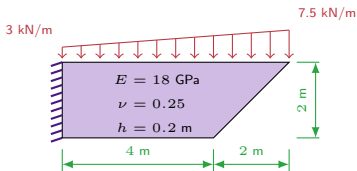


Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 2

$$\mathbf{p}_b^2 = - \int_{\Gamma_{jk}^2} \mathbf{N}^2 \mathbf{T}^T \mathbf{t} d\Gamma$$



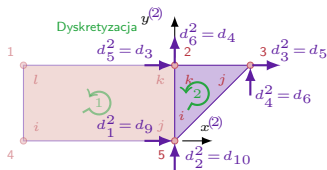
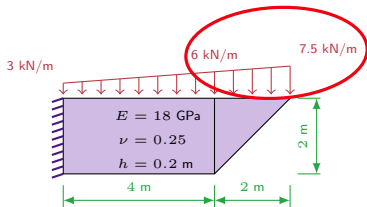
Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 2

$$\mathbf{p}_b^2 = - \int_{\Gamma_{jk}^2} \mathbf{N}^2 \mathbf{T}^T \mathbf{t} d\Gamma$$

$$\int_{\Gamma_{jk}^2} \mathbf{N}^2 \mathbf{T}^T \mathbf{t} d\Gamma = \int_0^2 (\mathbf{N}^1(x^{(2)}, y^{(2)}=2)) \mathbf{T}^T \left[\begin{array}{c} 0 \\ -6 \left(1 - \frac{x^{(2)}}{2}\right) - 7.5 \frac{x^{(2)}}{2} \end{array} \right] dx^{(2)}$$
$$= \{0 \ 0 \ 0 \ -7 \ 0 \ -6.5\}$$

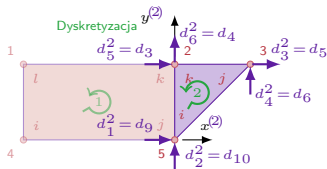
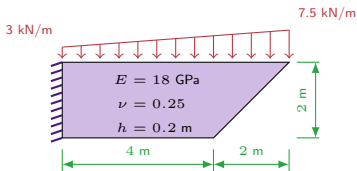


Przykład

Statyka tarczy

Wektor \mathbf{p}_b – Element 2

$$\mathbf{p}_b^2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -7 \\ 0 \\ -6.5 \end{bmatrix}$$



Przykład

Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

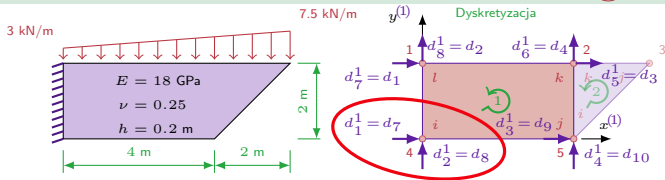
$$\mathbb{B}^1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

loc. no.

- 1
- 2
- 3
- 4
- 5
- 6
- 7
- 8

glob. no.

- 1
- 2
- 3
- 4
- 5
- 6
- 7
- 8
- 9
- 10

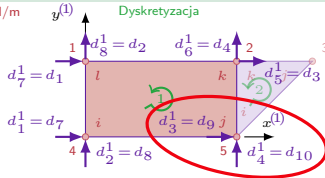
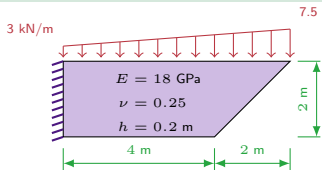


Przykład

Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

$$\mathbb{B}^1 = \begin{matrix} & & & & & & & & & & \text{loc. no.} \\ \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} & \begin{matrix} (1) \\ (2) \\ (3) \\ (4) \\ (5) \\ (6) \\ (7) \\ (8) \end{matrix} \\ \text{glob. no.} & \begin{matrix} (1) & (2) & (3) & (4) & (5) & (6) & (7) & (8) & (9) & (10) \end{matrix} \end{matrix}$$



Przykład

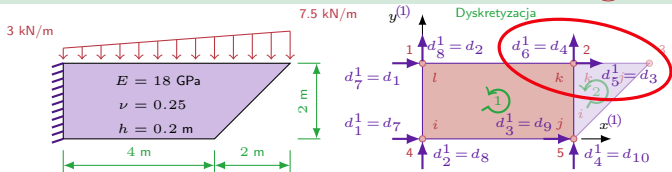
Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

$$\mathbb{B}^1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

loc. no.

glob. no.



Przykład

Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

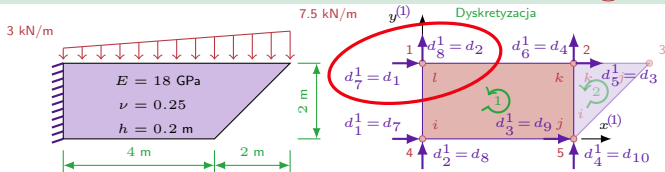
$$\mathbb{B}^1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

loc. no.

- 1
- 2
- 3
- 4
- 5
- 6
- 7
- 8

glob. no.

- 1
- 2
- 3
- 4
- 5
- 6
- 7
- 8
- 9
- 10



Przykład

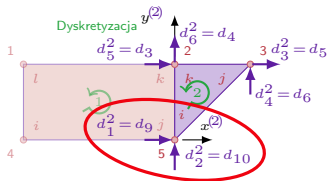
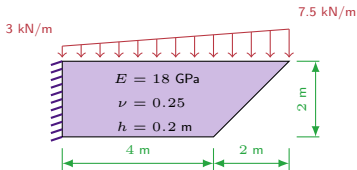
Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

$$\mathbb{B}^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

loc. no. (1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (9) (10)

glob. no. (1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (9) (10)



Przykład

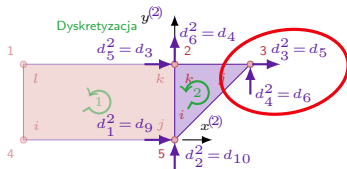
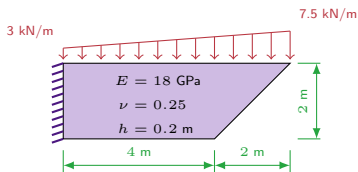
Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

$$\mathbb{B}^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

loc. no. (1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (9) (10)

glob. no. (1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (9) (10)



Przykład

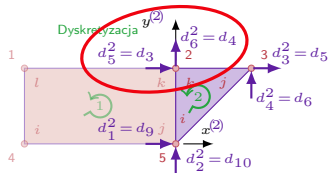
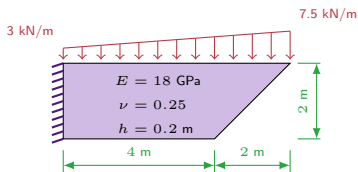
Statyka tarczy

Agregacja – Macierze Boole'a \mathbb{B}

$$\mathbb{B}^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

loc. no. (1) (2) (3) (4) (5) (6)

glob. no. (1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (9) (10)

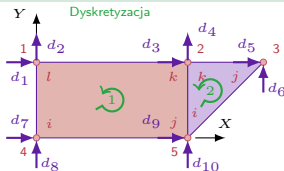
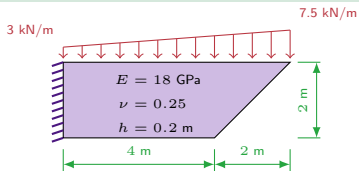


Przykład

Statyka tarczy

Agregacja - Macierz sztywności

$$\mathbf{K} = \mathbf{B}^1 \mathbf{T} \mathbf{K}^1 \mathbf{B}^1 + \mathbf{B}^2 \mathbf{T} \mathbf{K}^2 \mathbf{B}^2$$



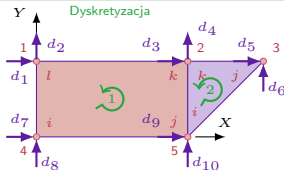
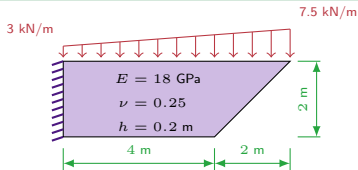
Przykład

Statyka tarczy

Agregacja - Macierz sztywności

$$\mathbf{K} = \mathbf{B}^1 \mathbf{T} \mathbf{K}^1 \mathbf{B}^1 + \mathbf{B}^2 \mathbf{T} \mathbf{K}^2 \mathbf{B}^2$$

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} 16 & -6 & -1.6 & 1.2 & 0 & 0 & -6.4 & -1.2 & -8 & 6 \\ -6 & 28 & -1.2 & 10.4 & 0 & 0 & 1.2 & -24.4 & 6 & -14 \\ -1.6 & -1.2 & 42.4 & -6 & -19.2 & 7.2 & -8 & -6 & -13.6 & 6 \\ 1.2 & 10.4 & -6 & 54.4 & 4.8 & -7.2 & -6 & -14 & 6 & -43.6 \\ 0 & 0 & -19.2 & 4.8 & 19.2 & 0 & 0 & 0 & 0 & -4.8 \\ 0 & 0 & 7.2 & -7.2 & 0 & 7.2 & 0 & 0 & -7.2 & 0 \\ -6.4 & 1.2 & -8 & -6 & 0 & 0 & 16 & 6 & -1.6 & -1.2 \\ -1.2 & -24.4 & -6 & -14 & 0 & 0 & 6 & 28 & 1.2 & 10.4 \\ -8 & 6 & -13.6 & 6 & 0 & -7.2 & -1.6 & 1.2 & 23.2 & -6 \\ 6 & -14 & 6 & -43.6 & -4.8 & 0 & -1.2 & 10.4 & -6 & 47.2 \end{bmatrix} \cdot 10^5$$

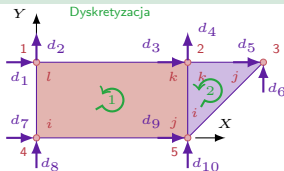
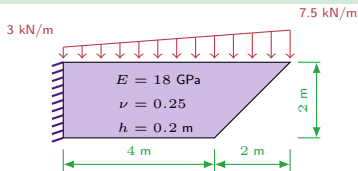


Przykład

Statyka tarczy

Agregacja - Wektor obciążenia

$$\mathbf{p}_b = \mathbf{B}^{1T} \mathbf{p}_b^1 + \mathbf{B}^{2T} \mathbf{p}_b^2, \quad \mathbf{p} = \mathbf{0}$$



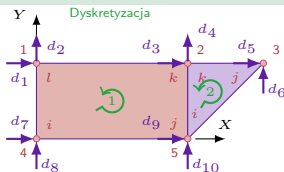
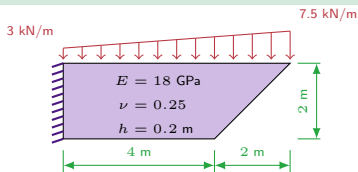
Przykład

Statyka tarczy

Agregacja - Wektor obciążenia

$$\mathbf{p}_b = \mathbf{B}^{1T} \mathbf{p}_b^1 + \mathbf{B}^{2T} \mathbf{p}_b^2, \quad \mathbf{p} = \mathbf{0}$$

$$\mathbf{p}_b = \begin{bmatrix} 0 \\ -8 \\ 0 \\ -16.5 \\ 0 \\ -7 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} R_7^1 = R_1 \\ R_8^1 = R_2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ R_1^1 = R_7 \\ R_2^1 = R_8 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

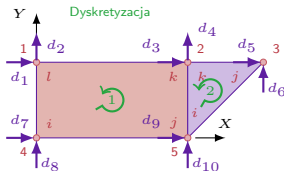
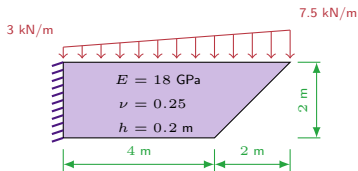


Przykład

Statyka tarczy

Układ równań MES: $\mathbf{Kd} = \mathbf{p} + \mathbf{p}_b$

$$\begin{bmatrix} 16 & -6 & -1.6 & 1.2 & 0 & 0 & -6.4 & -1.2 & -8 & 6 \\ -6 & 28 & -1.2 & 10.4 & 0 & 0 & 1.2 & -24.4 & 6 & -14 \\ -1.6 & -1.2 & 42.4 & -6 & -19.2 & 7.2 & -8 & -6 & -13.6 & 6 \\ 1.2 & 10.4 & -6 & 54.4 & 4.8 & -7.2 & -6 & -14 & 6 & -43.6 \\ 0 & 0 & -19.2 & 4.8 & 19.2 & 0 & 0 & 0 & 0 & -4.8 \\ 0 & 0 & 7.2 & -7.2 & 0 & 7.2 & 0 & 0 & -7.2 & 0 \\ -6.4 & 1.2 & -8 & -6 & 0 & 0 & 16 & 6 & -1.6 & -1.2 \\ -1.2 & -24.4 & -6 & -14 & 0 & 0 & 6 & 28 & 1.2 & 10.4 \\ -8 & 6 & -13.6 & 6 & 0 & -7.2 & -1.6 & 1.2 & 23.2 & -6 \\ 6 & -14 & 6 & -43.6 & -4.8 & 0 & -1.2 & 10.4 & -6 & 47.2 \end{bmatrix} \cdot 10^5 \begin{bmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \\ d_6 \\ d_7 \\ d_8 \\ d_9 \\ d_{10} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -8 \\ 0 \\ -16.5 \\ 0 \\ -7 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} R_1 \\ R_2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ R_7 \\ R_8 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

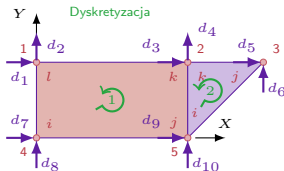
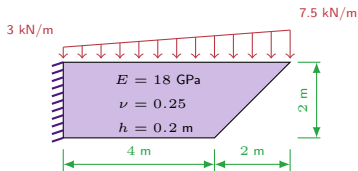


Przykład

Statyka tarczy

Układ równań MES: $\mathbf{Kd} = \mathbf{p} + \mathbf{p}_b$

$$\begin{bmatrix} 16 & -6 & -1.6 & 1.2 & 0 & 0 & -6.4 & -1.2 & -8 & 6 \\ -6 & 28 & -1.2 & 10.4 & 0 & 0 & 1.2 & -24.4 & 6 & -14 \\ -1.6 & -1.2 & 42.4 & -6 & -19.2 & 7.2 & -8 & -6 & -13.6 & 6 \\ 1.2 & 10.4 & -6 & 54.4 & 4.8 & -7.2 & -6 & -14 & 6 & -43.6 \\ 0 & 0 & -19.2 & 4.8 & 19.2 & 0 & 0 & 0 & 0 & -4.8 \\ 0 & 0 & 7.2 & -7.2 & 0 & 7.2 & 0 & 0 & -7.2 & 0 \\ -6.4 & 1.2 & -8 & -6 & 0 & 0 & 16 & 6 & -1.6 & -1.2 \\ -1.2 & -24.4 & -6 & -14 & 0 & 0 & 6 & 28 & 1.2 & 10.4 \\ -8 & 6 & -13.6 & 6 & 0 & -7.2 & -1.6 & 1.2 & 23.2 & -6 \\ 6 & -14 & 6 & -43.6 & -4.8 & 0 & -1.2 & 10.4 & -6 & 47.2 \end{bmatrix} \cdot 10^5 \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \\ d_6 \\ 0 \\ 0 \\ d_9 \\ d_{10} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -8 \\ 0 \\ -16.5 \\ 0 \\ -7 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} R_1 \\ R_2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ R_7 \\ R_8 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$



Przykład

Statyka tarczy

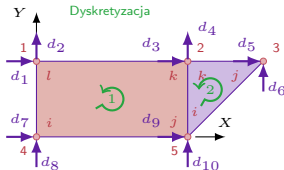
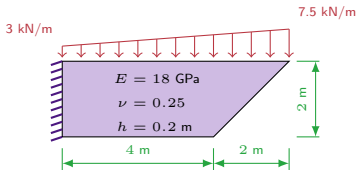
Układ równań MES: $\mathbf{Kd} = \mathbf{p} + \mathbf{p}_b$

$$\begin{bmatrix} 16 & -6 & -1.6 & 1.2 & 0 & 0 & -6.4 & -1.2 & -8 & 6 \\ -6 & 28 & -1.2 & 10.4 & 0 & 0 & 1.2 & -24.4 & 6 & -14 \\ -1.6 & -1.2 & 42.4 & -6 & -19.2 & 7.2 & -8 & -6 & -13.6 & 6 \\ 1.2 & 10.4 & -6 & 54.4 & 4.8 & -7.2 & -6 & -14 & 6 & -43.6 \\ 0 & 0 & -19.2 & 4.8 & 19.2 & 0 & 0 & 0 & 0 & -4.8 \\ 0 & 0 & 7.2 & -7.2 & 0 & 7.2 & 0 & 0 & -7.2 & 0 \\ -6.4 & 1.2 & -8 & -6 & 0 & 0 & 16 & 6 & -1.6 & -1.2 \\ -1.2 & -24.4 & -6 & -14 & 0 & 0 & 6 & 28 & 1.2 & 10.4 \\ -8 & 6 & -13.6 & 6 & 0 & -7.2 & -1.6 & 1.2 & 23.2 & -6 \\ 6 & -14 & 6 & -43.6 & -4.8 & 0 & -1.2 & 10.4 & -6 & 47.2 \end{bmatrix} \cdot 10^5 \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \\ d_6 \\ 0 \\ 0 \\ d_9 \\ d_{10} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -8 \\ 0 \\ -16.5 \\ 0 \\ -7 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} R_1 \\ R_2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ R_7 \\ R_8 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Rozwiązanie:

$$\mathbf{d} = \{0 \ 0 \ 3.881 \ -11.03 \ 3.949 \ -19.62 \ 0 \ 0 \ -3.744 \ -10.75\} \cdot 10^{-5} \text{ m}$$

$$\mathbf{R} = \{-54 \ 16.744 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 54 \ 14.756 \ 0 \ 0\} \text{ kN}$$

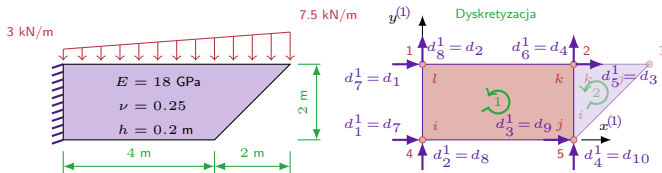


Przykład

Statyka tarczy

Powrót do elementu: Element 1

$$\mathbf{d}^1 = \mathbf{B}^1 \mathbf{d} = \{0 \ 0 \ -3.744 \ -10.75 \ 3.881 \ -11.03 \ 0 \ 0\} \cdot 10^{-5}$$

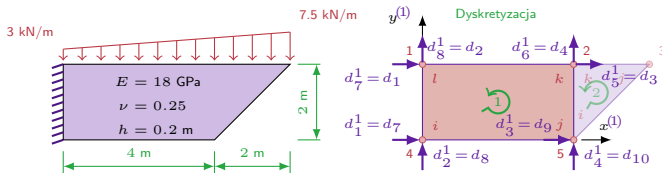


Powrót do elementu: Element 1

$$\mathbf{d}^1 = \mathbf{B}^1 \mathbf{d} = \{0 \ 0 \ -3.744 \ -10.75 \ 3.881 \ -11.03 \ 0 \ 0\} \cdot 10^{-5}$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^1 = \mathbf{B}^1 \mathbf{d}^1$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^1 = \begin{bmatrix} 0.953y - 0.936 \\ -0.034x \\ 0.953x - 0.034y - 2.688 \end{bmatrix} \cdot 10^{-5}, \quad \boldsymbol{\varepsilon}^1(2, 1) = \begin{bmatrix} 1.708 \\ 6.831 \\ -81.600 \end{bmatrix} \cdot 10^{-7}$$



Powrót do elementu: Element 1

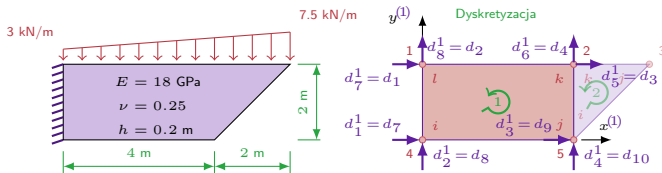
$$\mathbf{d}^1 = \mathbf{B}^1 \mathbf{d} = \{0 \ 0 \ -3.744 \ -10.75 \ 3.881 \ -11.03 \ 0 \ 0\} \cdot 10^{-5}$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^1 = \mathbf{B}^1 \mathbf{d}^1$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^1 = \begin{bmatrix} 0.953y - 0.936 \\ -0.034x \\ 0.953x - 0.034y - 2.688 \end{bmatrix} \cdot 10^{-5}, \quad \boldsymbol{\varepsilon}^1(2, 1) = \begin{bmatrix} 1.708 \\ 6.831 \\ -81.600 \end{bmatrix} \cdot 10^{-7}$$

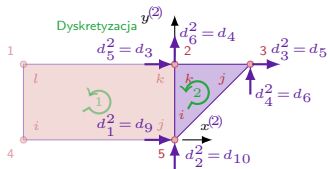
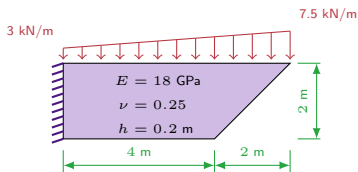
$$\boldsymbol{\sigma}^1 = \mathbf{D} \boldsymbol{\varepsilon}^1$$

$$\boldsymbol{\sigma}^1 = \begin{bmatrix} 182.976y - 179.712 - 1.632x \\ 45.744y - 44.928 - 6.528x \\ 68.616x - 2.448y - 193.536 \end{bmatrix}, \quad \boldsymbol{\sigma}^1(2, 1) = \begin{bmatrix} 0 \\ -12.297 \\ -58.750 \end{bmatrix} \text{ kPa}$$



Powrót do elementu: Element 2

$$\mathbf{d}^2 = \mathbf{B}^2 \mathbf{d} = \{-3.744 \ -10.75 \ 3.949 \ -19.62 \ 3.881 \ -11.03\} \cdot 10^{-5}$$

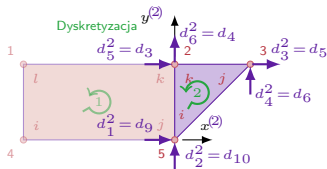
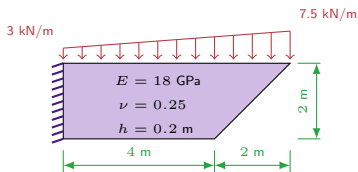


Powrót do elementu: Element 2

$$\mathbf{d}^2 = \mathbf{B}^2 \mathbf{d} = \{-3.744 \ -10.75 \ 3.949 \ -19.62 \ 3.881 \ -11.03\} \cdot 10^{-5}$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^2 = \mathbf{B}^2 \mathbf{d}^2$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^2 = \begin{bmatrix} 3.416 \\ 13.660 \\ -48.610 \end{bmatrix} \cdot 10^{-7}$$



Powrót do elementu: Element 2

$$\mathbf{d}^2 = \mathbf{B}^2 \mathbf{d} = \{-3.744 \ -10.75 \ 3.949 \ -19.62 \ 3.881 \ -11.03\} \cdot 10^{-5}$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^2 = \mathbf{B}^2 \mathbf{d}^2$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}^2 = \begin{bmatrix} 3.416 \\ 13.660 \\ -48.610 \end{bmatrix} \cdot 10^{-7}$$

$$\boldsymbol{\sigma}^2 = \mathbf{D} \boldsymbol{\varepsilon}^2$$

$$\boldsymbol{\sigma}^2 = \begin{bmatrix} 0 \\ -24.593 \\ -35.000 \end{bmatrix} \text{ kPa}$$

