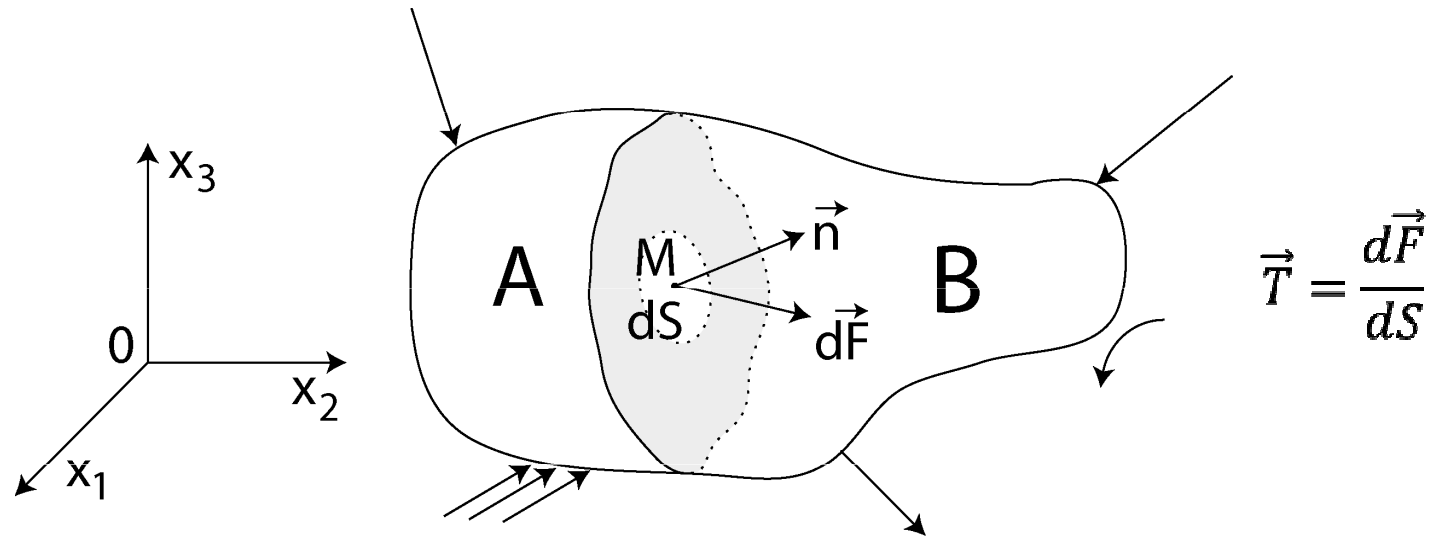
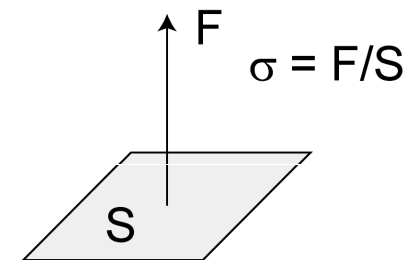


Napětí

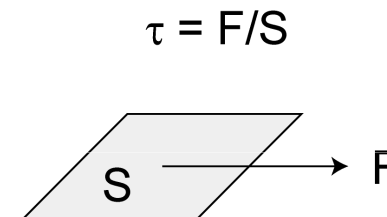


Homogenní izotropní kontinuum

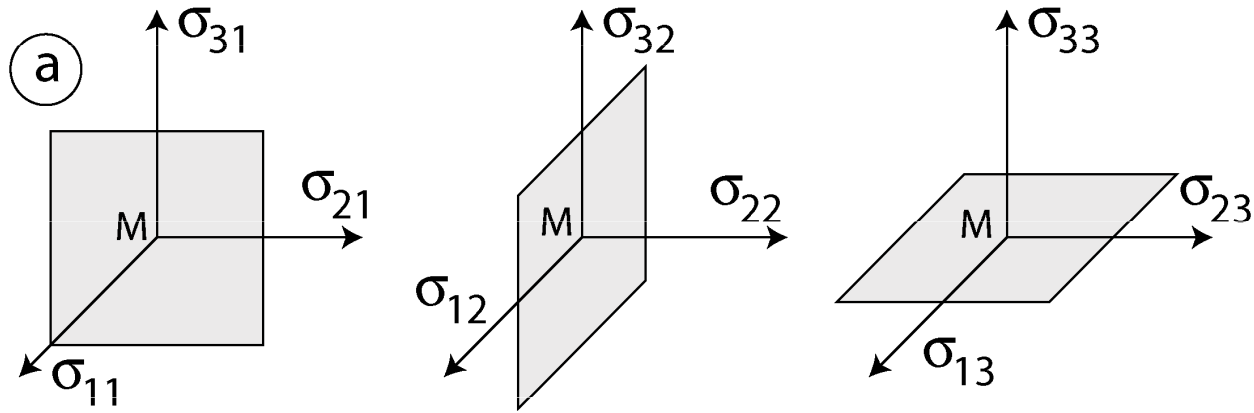
Normálová složka napětí (σ) je kolmá na zvolenou plošku.
Tah = kladné hodnoty, tlak = záporné hodnoty.



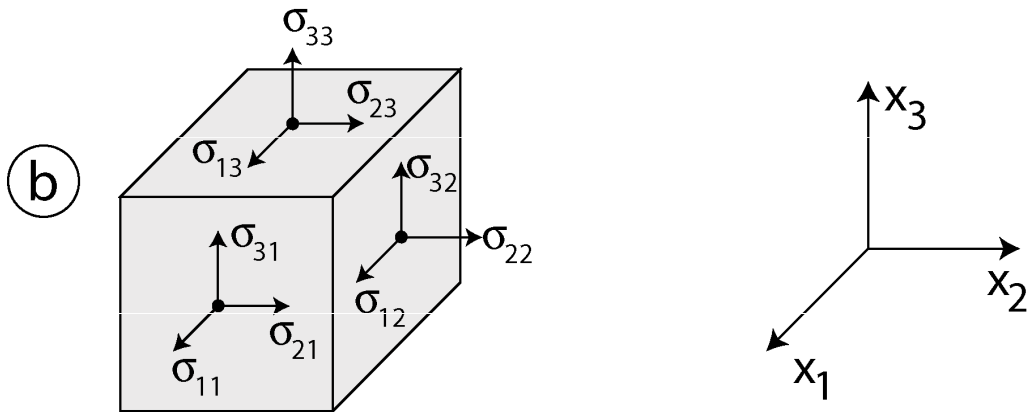
Smykové složky (τ) leží v rovině zvolené plošky,
znaménko je otázkou konvence



Napětí je tedy tenzor 2 řádu, pozor na literaturu: často se mluví o napětí jako skalární nebo vektorové veličině.



$$\sigma_{ij} = \begin{pmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{12} & \sigma_{13} \\ \sigma_{21} & \sigma_{22} & \sigma_{23} \\ \sigma_{31} & \sigma_{32} & \sigma_{33} \end{pmatrix}$$



$$\sigma_{ij} = \begin{pmatrix} \sigma_{xx} & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_{yy} & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_{zz} \end{pmatrix}$$

Vlastnosti tenzoru napětí

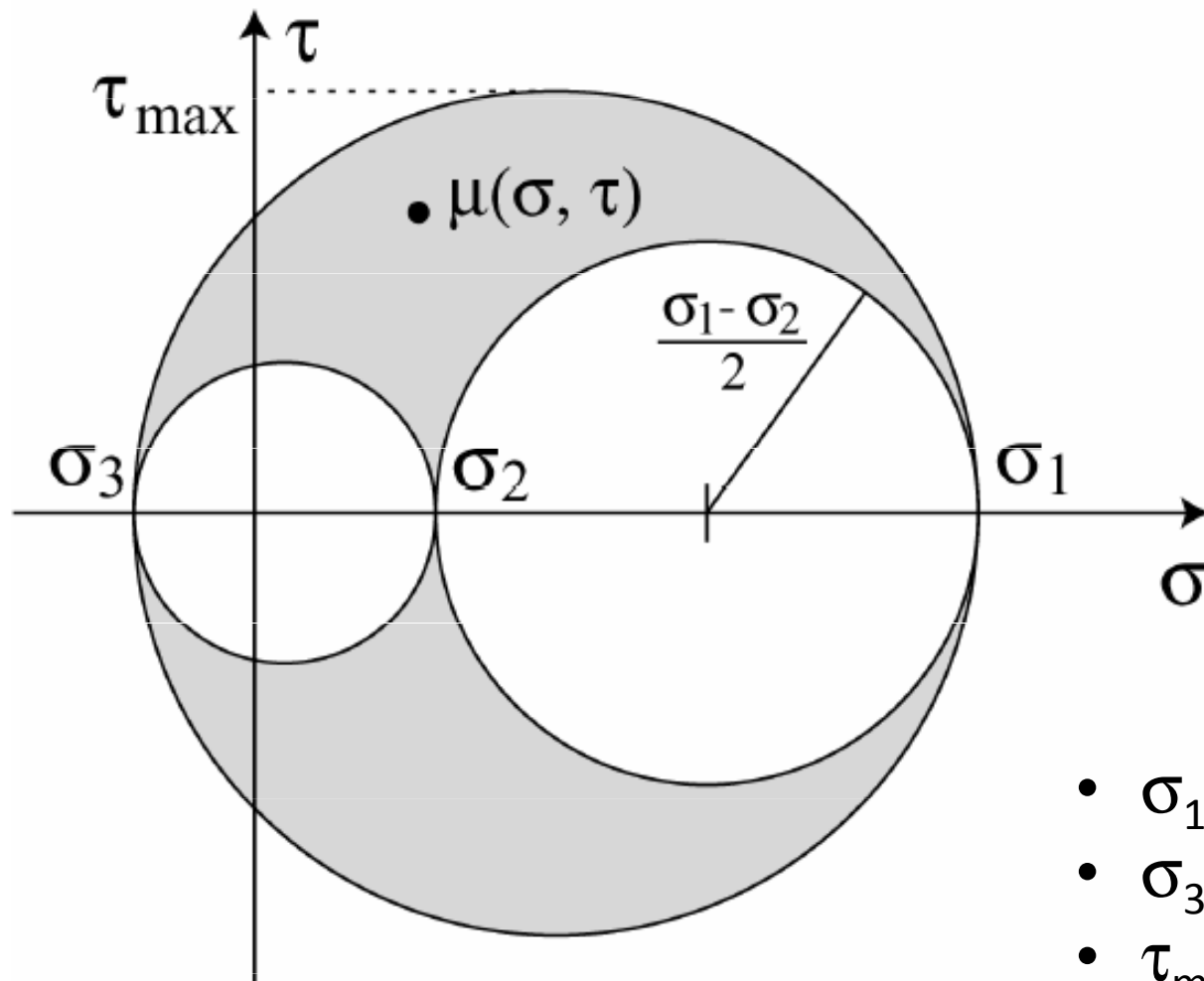
- Symetrický, tj. 6 nezávislých komponent
- Rovnice rovnováhy
- 3 invarianty při změně souřadného systému
- Vždy lze najít s.s., kdy je tenzor napětí diagonální – hlavní napětí
- Na volném povrchu jsou všechny složky napětí kolmé k povrchu nulové

$$\bar{\sigma}' = A \bar{\sigma} A^T$$

Příklad: Matice A pro přechod z válcových souřadnic do kartézských:

$$\begin{pmatrix} \cos \theta & -r \sin \theta & 0 \\ \sin \theta & r \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

Mohrův diagram



- σ_1 – trhliny
- σ_3 – vzpěr
- τ_{\max} – plastická deformace

Deformace

Při působení sil na těleso dochází k

- přemístění – nebudeme dále uvažovat
- rotaci π
- deformaci ε

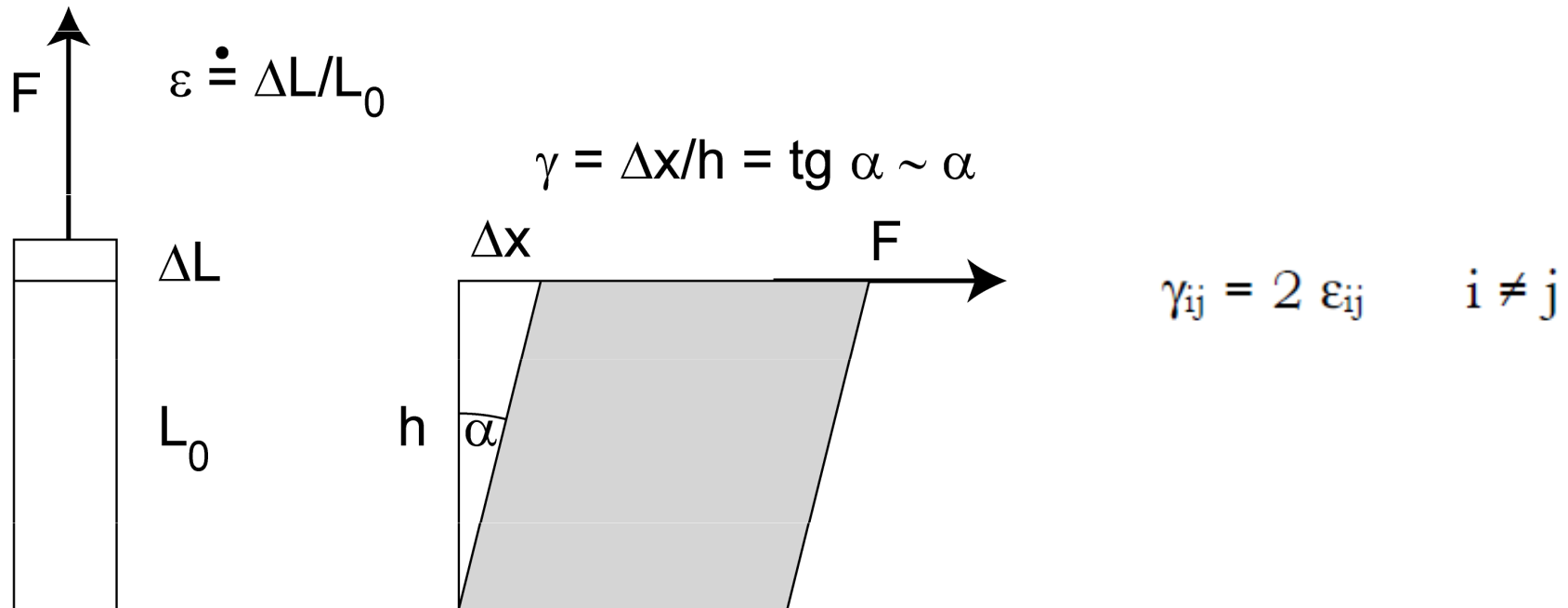
$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right) = \varepsilon_{ji}$$

$$\pi_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} - \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right) = -\pi_{ji}$$

\vec{u} je vektor přemístění

Vlastnosti tenzoru deformace

- Symetrický, tj. 6 nezávislých komponent
- Normálové a smykové složky
- Stejně 3 invarianty při změně souřadného systému jako u napětí
- Součet diagonály = relativní změna objemu



Hookův zákon

- Pro tahovou zkoušku $\sigma_{11} = E \varepsilon_{11}$
- Obecný $\sigma_{ij} = \sum_{kl} C_{ijkl} \varepsilon_{kl}$ $\varepsilon_{ij} = \sum_{kl} S_{ijkl} \sigma_{kl}$

81 elastických konstant? symetrie – 36, energetické úvahy: **21**,
krystalové mřížky – další symetrie (hexa – 5, kubické – 3)

- Pro izotropní materiál – 2 nezávislé elastické konstanty

$$\sigma_{ij} = 2G \varepsilon_{ij} + \lambda I_1 \delta_{ij}$$

$$\sigma_{ij} = \frac{E}{1+\nu} \varepsilon_{ij} + \frac{E\nu}{(1+\nu)(1-2\nu)} I_1 \delta_{ij}$$

I_1 – první invariant tenzoru deformace = součet diagonály

δ_{ij} – Kroneckerovo delta

Elastické konstanty

z teorie (izotropní m.)

$$C_{1111} = 2G + \hat{\lambda}$$

$$C_{1122} = \hat{\lambda}$$

$$C_{2323} = G$$

z experimentu

$$\sigma_{11} = E \varepsilon_{11}$$

$$\varepsilon_{22} = \varepsilon_{33} = -\nu \varepsilon_{11}$$

$$\tau = G \gamma$$

$$S_{1111} = 1/E$$

$$S_{1122} = -\nu/E$$

$$\sigma_{ij} = 2G \varepsilon_{ij} + \hat{\lambda} I_1 \delta_{ij}$$

$$\sigma_{ij} = \frac{E}{1+\nu} \varepsilon_{ij} + \frac{E\nu}{(1+\nu)(1-2\nu)} I_1 \delta_{ij}$$

Obecná lineární elasticita

Hledané veličiny:

- 3 složky vektoru přesunutí \mathbf{u}
- 6 složek tenzoru napětí
- 6 složek tenzoru deformace

Znamé rovnice:

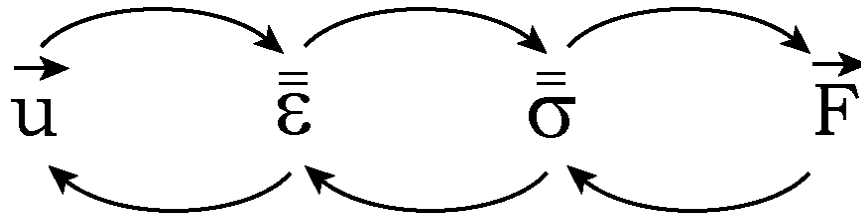
- 6 rovnic mezi \mathbf{u} a $\boldsymbol{\varepsilon}$
- 3 rovnice rovnováhy
- 6 rovnic Hookova zákona

15 neznámých ... 15 rovnic

programy na výpočet $\boldsymbol{\varepsilon}$, $\boldsymbol{\sigma}$, \mathbf{u} využívající metody konečných prvků

Všechny rovnice jsou lineární = princip superpozice

Jednoduché analytické výpočty



1. odhad tvaru tělesa po deformaci, tj. "uhodnutí" vektoru přemístění \mathbf{u}
2. z \mathbf{u} vypočítáme ε
3. z ε vypočítáme σ
4. pro vztah mezi \mathbf{F} a σ se používají různé postupy