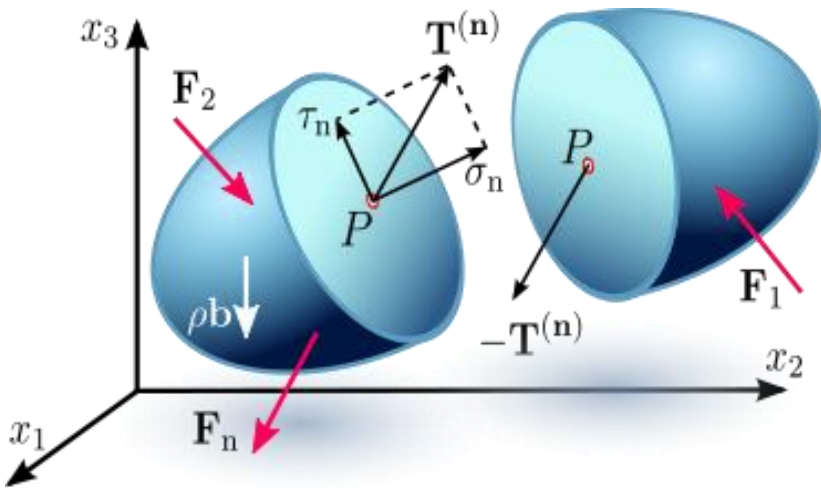


Míry napětí

## Napěťový vektor 3d



- Zatížené těleso rozdělíme myšleným řezem na dvě části. Na malou plošku v okolí materiálového bodu P působí napěťový vektor  $\mathbf{T}^{(n)}(\mathbf{n}, \mathbf{x}, t)$ , který je spojitou funkcí souřadnic  $\mathbf{x}(x_1, x_2, x_3)$ , normály  $\mathbf{n}$  a času  $t$ . Na druhou část řezu působí stejně velký vektor opačného smyslu.
- Napěťový vektor můžeme rozložit na složku do směru normály  $\sigma_n$  a do směru tečny k řezu  $\tau_n$ .
- Velikost  $\sigma_n$  je dána skalárním součinem napěťového vektoru a vektoru normály, velikost složky  $\tau_n$  dopočítáme z Pythagorovy věty

$$\sigma_n = \mathbf{T}^{(n)} \cdot \mathbf{n}, \quad \tau_n = \sqrt{\mathbf{T}^{(n)2} + \sigma_n^2}.$$

## Napěťový vektor 3-d

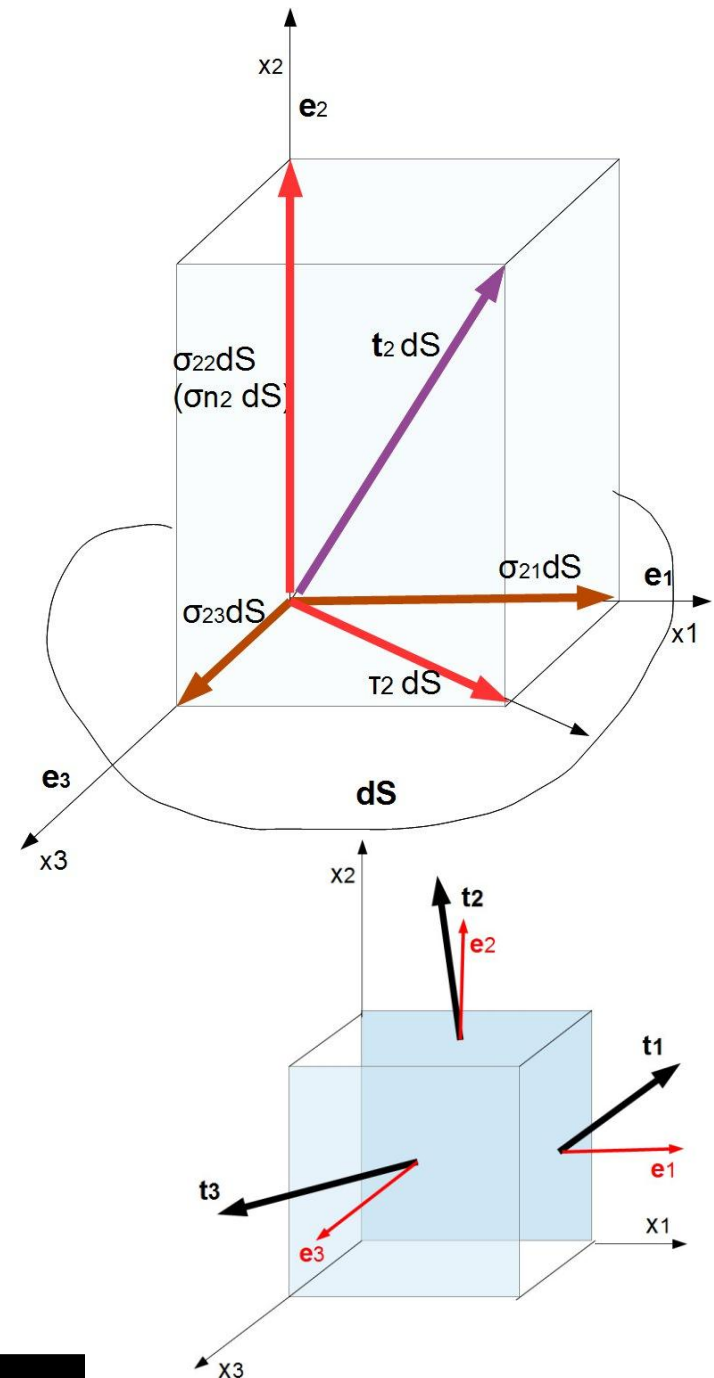
Mějme nějakou plošku  $dS$  myšleného řezu zatíženým tělesem. Zvolme souřadný systém tak, že ploška leží v rovině  $(x_1, x_3)$  a osa  $x_2$  je na ní kolmá. Na plošku působí výsledný napěťový vektor  $\mathbf{t}_2$  [Pa] a tedy výsledná síla  $\mathbf{t}_2 dS$ .

Tuto sílu  $\mathbf{t}_2 dS$  můžeme rozložit na dvě složky (červené)

- složku ve směru normály  $\sigma_{n2} dS = \sigma_{22} dS$
- složku ve směru tečny  $\tau_2 dS$  (leží v rovině  $(x_1, x_3)$ )

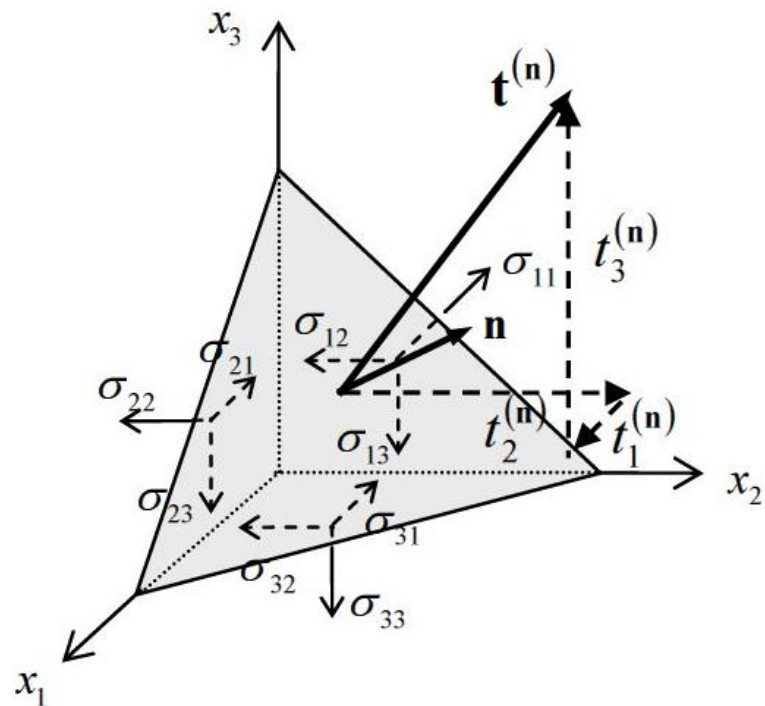
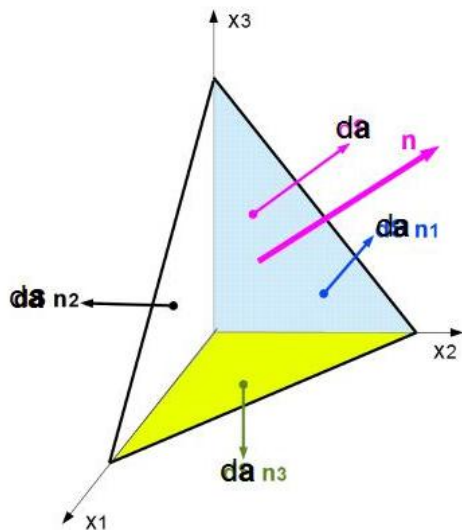
Tečnou složku můžeme dále rozložit do směru souřadných os  $x_1$  a  $x_3$  (hnědá barva) tj. na  $\sigma_{23} dS$  a  $\sigma_{21} dS$ .

Napěťový vektor  $\mathbf{t}_2$  tedy můžeme zapsat jako součet:



# Cauchyho zákon napětí – deformovaná konfigurace

## Cauchyho skutečné napětí



Čtyřstěn je vyňatý myšlenými řezy ze zatíženého **deformovaného** tělesa. Na jeho přední stranu o ploše  $da$  působí napěťový vektor  $\mathbf{t}^{(n)} = (t_1^{(n)}, t_2^{(n)}, t_3^{(n)})$  a výsledná síla  $\mathbf{t}^{(n)} da$  která musí být v rovnováze se silami na ostatních ploškách čtyřstěnu, kde jsme příslušné napěťové vektory rozložili na složky ve směru souřadných os. Složkové podmínky rovnováhy:

$$t_1^{(n)} da = \sigma_{11} n_1 da + \sigma_{21} n_2 da + \sigma_{31} n_3 da, \text{ atd.}$$

$$\{t\} = \{n\}^T [\sigma],$$

$$\{t\} = [\sigma]^T \{n\},$$

$$\begin{Bmatrix} t_1 \\ t_2 \\ t_3 \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{21} & \sigma_{31} \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} & \sigma_{32} \\ \sigma_{13} & \sigma_{23} & \sigma_{33} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{Bmatrix},$$

## Obecná rovnice roviny

- V obecné rovnici  $ax + by + cz + d = 0$  roviny  $\delta$ , určené bodem  $P[p_1; p_2; p_3]$  a normálovým vektorem  $n = (n_1; n_2; n_3)$ , odpovídají koeficienty  $a, b, c$  souřadnicím jejího normálového vektoru  $n$ ;  $a = n_1, b = n_2$  a  $c = n_3$ .
- Určete obecnou rovnici roviny  $ABC$ , kde  $A[2; -2; 1]$ ,  $B[1; -1; 4]$  a  $C[0; 0; 1]$ .
- Řešení
- Nejprve určíme normálový vektor této roviny. Ten vypočítáme jako vektorový součin vektorů  $AB$  a  $AC$ .  $AB = \{-1; 1; 3\}$ ,  $AC = \{-2; 2; 0\}$ ,  
 $AB \times AC = \{-6; -6; 0\}$ .
- Podle předcházející věty tento vektor určuje koeficienty  $a, b, c$  obecné rovnice roviny  $ABC$ . Ta pak vypadá následovně:  
 $-6x - 6y + 0z + d = 0$ .
- Zbývá dopočítat koeficient  $d$ . Ten získáme, dosadíme-li do rovnice souřadnice některého z bodů  $A, B, C$ . Pro jednoduchost zvolíme bod  $C$  a dojdeme k  $d = 0$ . Hledaná obecná rovnice má tvar:  
 $-6x - 6y = 0$ .
- Výslednou rovnici si snadno můžeme ověřit dosazením souřadnic bodů  $A$  a  $B$ .

## Normála k ploše a vektor napětí

Plocha  $S$  určená rovnicí  $f(x_1, x_2, x_3) = 0$  má ve svém regulárním bodě  $Q(x_{1q}, x_{2q}, x_{3q})$  normálový vektor

$$\bar{n}(Q) = \left\{ \frac{\partial f}{\partial x_1}, \frac{\partial f}{\partial x_2}, \frac{\partial f}{\partial x_3} \right\}_Q^T \quad \left( \nabla f = \left\{ \frac{\partial f}{\partial x_1} \bar{e}_1 + \frac{\partial f}{\partial x_2} \bar{e}_2 + \frac{\partial f}{\partial x_3} \bar{e}_3 \right\} \right)$$

nebo jeho (libovolný) nenulový násobek, normála plochy  $S$  v bodě  $Q$  je pak přímka, která prochází bodem  $Q$  a jejímž směrovým vektorem je normálový vektor plochy v daném bodě. Vektor normály je kolmý k tečné rovině plochy  $S$  vedené bodem  $Q$ .

Je-li ve speciálním případě plocha  $S$  rovinou o rovnici  $ax + by + cz + d = 0$ , potom jejím normálovým vektorem (v kterémkoliv jejím bodě) je  $(a, b, c)$  a je to vektor kolmý k rovině  $S$  (která je sama sobě tečnou rovinou).

$$[\sigma] = \begin{bmatrix} x_1 x_3 & x_3^2 & 0 \\ x_3^2 & 0 & -x_2 \\ 0 & -x_2 & 0 \end{bmatrix} \text{ v bodě } P(x_i), \text{ najdeme napetový vektor v bodě } Q(1, 0, -1) \text{ na ploše}$$

$$f(x_1, x_2, x_3) \equiv x_1 - x_2^2 - x_3^2 = 0 \Rightarrow \nabla f = \{1, -2x_2, -2x_3\}^T, \nabla f_Q = \{1, 0, 2\}^T, |\nabla f_Q| = \sqrt{5}, \bar{n}_Q = \frac{1}{\sqrt{5}} \begin{Bmatrix} 1 \\ 0 \\ 2 \end{Bmatrix}.$$

$$[\sigma]_Q = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad \{t\}_Q = [\sigma]_Q \{n\}_Q = \frac{1}{\sqrt{5}} \begin{Bmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{Bmatrix}, \quad \text{velikost } |\{t\}_Q| = \sqrt{2/5} [Pa]$$

$$[\sigma_{ij}] = \begin{bmatrix} 3 & 1 & 4 \\ 1 & 2 & -5 \\ 4 & -5 & 0 \end{bmatrix} \quad [Pa] \text{ v bodě P.}$$

(a) v tomto bodě určete vektor napětí  $\{t\}$ , který působí na element plochy rovnoběžný s rovinou  $2x_1 + x_2 - x_3 = 1$  a určete úhel mezi napět'ovým vektorem a normálou k rovině.

$$\text{Směrové kosíny normály k rovině: } \{n\} = \frac{1}{\sqrt{6}} \begin{Bmatrix} 2 \\ 1 \\ -1 \end{Bmatrix}, \quad \text{napět'ový vektor } \{t\} = \frac{1}{\sqrt{6}} \begin{bmatrix} 3 & 1 & 4 \\ 1 & 2 & -5 \\ 4 & -5 & 0 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 2 \\ 1 \\ -1 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1.2247 \\ 3.6742 \\ 1.2247 \end{Bmatrix} [Pa].$$

$$\text{Úhel } \theta \text{ mezi } \bar{n} \text{ a } \bar{t}: \quad \bar{n} \cdot \bar{t} = |\bar{n}| |\bar{t}| \cos \theta \Rightarrow \hat{\theta} = 1.056, \quad \theta = 60.5^\circ$$

(b) určete normální a smykové napětí v oktahedrické rovině jdoucí daným bodem. Oktahedrická rovina svírá se všemi

$$\text{osami stejný úhel } \alpha \Rightarrow 3 \cos^2 \alpha = 1 \Rightarrow \{n_{okt}\} = \frac{1}{\sqrt{3}} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{Bmatrix}. \quad \text{Napět'ový vektor v okt. rovině } \{t_{okt}\} = [\sigma] \{n_{okt}\} = \begin{Bmatrix} 4.6188 \\ -1.1547 \\ -0.5774 \end{Bmatrix} [Pa];$$

$$\sigma_{okt} = \{t_{okt}\}^T \{n_{okt}\} = 1.6667 [Pa], \quad \text{oktahedr. smykové napětí dopočítáme } \tau_{okt} = \sqrt{|\bar{t}_{okt}|^2 - \sigma_{okt}^2} = 4.4969 [Pa].$$

(c) Určete hlavní napětí a hlavní směry:

Matlab: sig=[3 1 4;1 2 -5;4 -5 0]; [v,D]=eig(sig);

$$\begin{array}{ccc} v = & -0.4018 & -0.7615 & 0.5086 & D = & -5.7382 & 0 & 0 \\ & 0.5330 & -0.6461 & -0.5463 & & 0 & 3.5776 & 0 \\ & 0.7446 & 0.0516 & 0.6655 & & 0 & 0 & 7.1606 \end{array}$$

Pomocí charakteristické rovnice a invariantu:

$\text{poly}(\text{sig}) =$

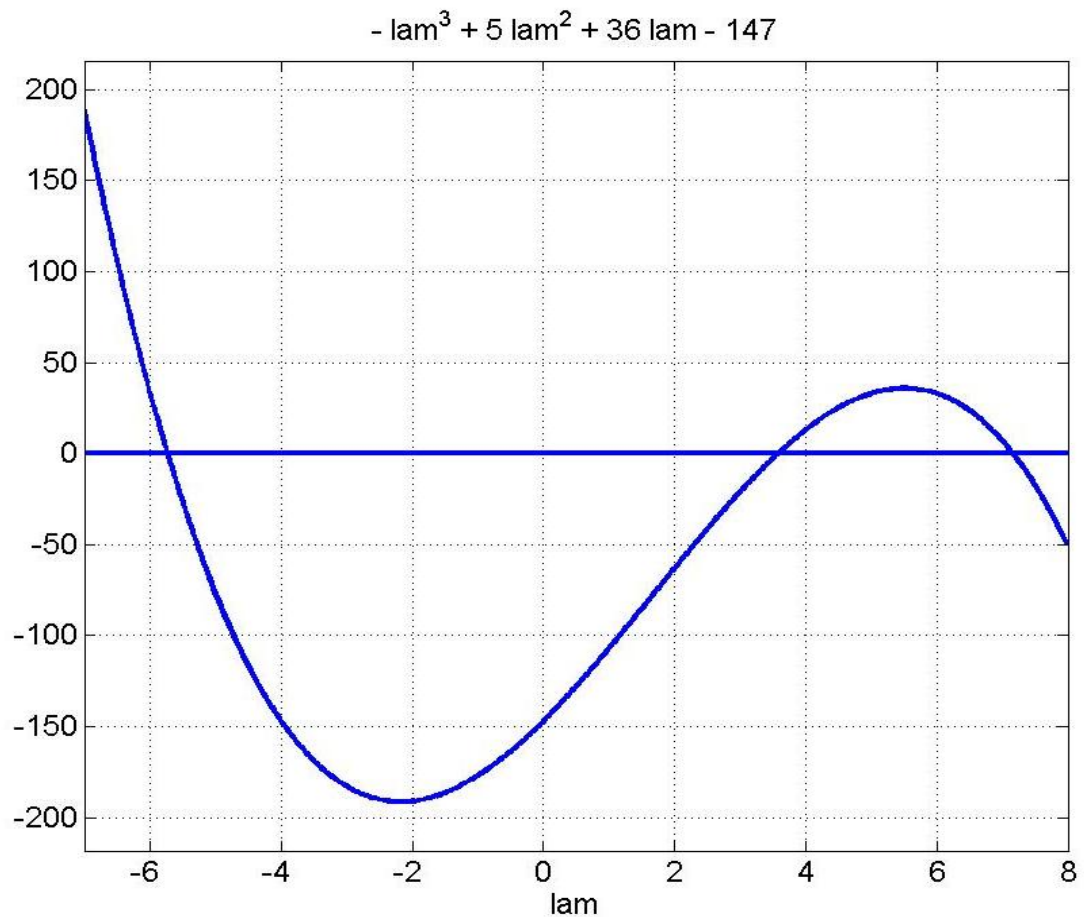
1.0000 -5.0000 -36.0000 147.0000

$\text{lam} = \text{roots}(\text{poly}(\text{sig}));$

$\text{lam} = -5.7382$

7.1606

3.5776





- clear
- sig= [3 1 4; 1 2 -5; 4 -5 0] %matice tenzoru napeti
- %vypocet vlastnich vektoru a vlastnich cisel tj hlavnich napeti a hlav smeru
- % kosiny hlavnich smeru jsou ve sloupcich matice V
- [V LAM]=eig(sig);
- %vypocet pomoci charakterist.rovnice - radek koef. charakt polynomu od nejvyssi  
%mocniny
- char\_rov=poly(sig)
- %vlastni cisla matice tenzoru napeti (hlavni napeti)
- lam=roots(poly(sig))
- %vlastni vektory
- I=eye(3); %jednotkova matice
- hlav\_sm=[];
- for k=1:3
- A=sig-I\*lam(k); % odecteni vlast cisla od diagonalu sig, matice A je singularni
- Z=null(A); %vypocet odpovidajiciho hlav. vektoru pomoci null
- %plati Z'\*Z=1; A\*Z = zanedb ~ 0 vektor
- hlav\_sm=[hlav\_sm Z];
- end

# Okrajové podmínky pro tensor napětí

Cauchyho zákon  $\{t\} = [\sigma]^T \{n\} \Rightarrow \begin{Bmatrix} t_1 \\ t_2 \\ t_3 \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{21} & \sigma_{31} \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} & \sigma_{32} \\ \sigma_{13} & \sigma_{23} & \sigma_{33} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{Bmatrix}$  platí v každém bodě

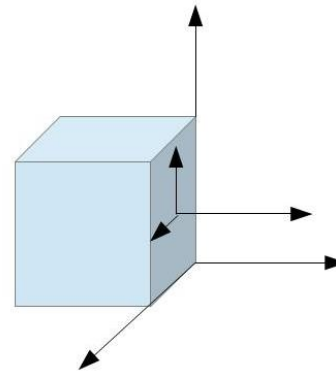
materialu a tedy i na povrchu (okraji) tělesa. Na okraji tedy  $\{t\}_{okr}$  reprezentuje povrchové síly na jednotku plochy a  $\{n\}_{okr}$  je vnější normala na povrchu tělesa.

V případě, že na těleso v daném místě nepůsobí žádné vnější síly  $[\sigma]^T \{n\}_{okr} = \{0 \ 0 \ 0\}^T$ .

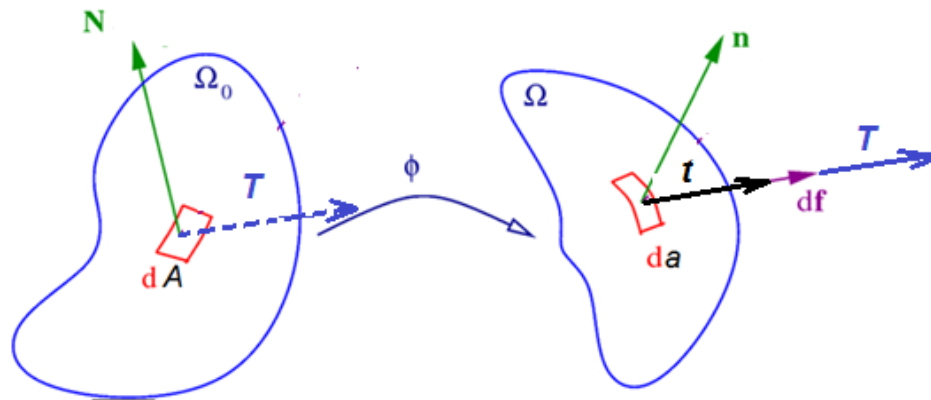
**PRIKLAD:** Okrajem tělesa je rovina  $(x_2, x_3)$  s vnější normalou  $\bar{e}_1$ , tj.  $\{n\}_{okr} = \{1 \ 0 \ 0\}^T$ ,

na rovinu působí tlak o velikosti  $p \Rightarrow \{t\}_{okr} = p \begin{Bmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$ . Pro tensor napětí platí:  $[\sigma]^T \begin{Bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} = p \begin{Bmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow$

$\sigma_{11} = -p, \sigma_{21} = 0, \sigma_{31} = 0$  na povrchu.



# Cauchyho skutečné napětí a 1. Piola-Kirchhoffův nominální tenzor napětí



Cauchyho skutečné napětí  $\boldsymbol{\sigma}$  působí na element plochy  $da$  v deformované konfigur.

Výsledná síla v def. konfigur.  $d\mathbf{f} = \mathbf{t}da = \boldsymbol{\sigma}nda$ , kde  $\mathbf{t}(\mathbf{x}, t, \mathbf{n})$  je Cauchyho skutečný napěťový vektor v def. konfigur.

Výsledná síla v nedef. konfigur.  $d\mathbf{f} = \mathbf{T}dA$ , kde  $\mathbf{T}(\mathbf{X}, t, \mathbf{N})$  je tzv. nominální napěťový vektor v nedef. konfigur. též někdy první Piola-Kirchhoffův napěťový vektor.

$$\mathbf{t}da = \mathbf{T}dA \Rightarrow \boldsymbol{\sigma}nda = \mathbf{T}dA.$$

Definujeme první Piola-Kirchhoffův tenzor napětí, nebo též tenzor nominálního napětí  $\mathbf{P}(\mathbf{X}, t)$

$$\mathbf{P}(\mathbf{X}, t)\mathbf{N} = \mathbf{T}(\mathbf{X}, t, \mathbf{N}) \Rightarrow \mathbf{P}(\mathbf{X}, t)\mathbf{N}dA = \mathbf{T}(\mathbf{X}, t, \mathbf{N})dA \Rightarrow \mathbf{P}(\mathbf{X}, t)\mathbf{N}dA = \boldsymbol{\sigma}(\mathbf{x}, t)\mathbf{n}da,$$

pak pomocí Nansonova vztahu:  $da\mathbf{n} = JdA\mathbf{F}^{-T}\mathbf{N}$

$$\text{můžeme vyjádřit } \mathbf{P} = J\boldsymbol{\sigma}\mathbf{F}^{-T} \text{ a tedy i } \boldsymbol{\sigma} = J^{-1}\mathbf{P}\mathbf{F}^T = \boldsymbol{\sigma}^T \Rightarrow \mathbf{P}\mathbf{F}^T = \mathbf{F}\mathbf{P}^T$$

tj. první P - K napěťový tenzor není symetrický a má tedy 9 nezávislých složek.

Příklad: Deformace tělesa je popsána vztahy  $x_1 = -6X_2$ ,  $x_2 = 1/2X_1$ ,  $x_3 = 1/3X_3$ .  
 Cauchyho tenzor napětí má jedinou nenulovou složku  $\sigma_{22} = 50 \text{ MPa}$ , normála v deformované konfiguraci je  $\mathbf{n} = \mathbf{e}_2$ . Určete Cauchyho napěťový vektor  $\mathbf{t}$ , Piola-Kirch. vektor napětí  $\mathbf{T}$  a první P-K napěťový tenzor  $\mathbf{P}$ .

```
>> F=[0 -6 0;5 0 0;0 0 1/3]
```

```
F = 0 -6.0000 0
     0.5000 0 0
     0 0 0.3333
```

```
>> sig=[0 0 0;0 50 0;0 0 0]
```

```
sig = 0 0 0
       0 50 0
       0 0 0
```

```
>> n=[0;1;0]
```

```
n = 0
     1
     0
```

```
>> J=det(F)
```

```
J = 1
```

```
>> P=J*sig*(inv(F))'
```

```
P = 0 0 0
     100 0 0
     0 0 0
```

```
>> Nanson=J^-1*F'*n
```

```
Nanson = 0.5000
          0
          0
```

tj.  $\mathbf{N} = \mathbf{e}_1$ ;

```
>> N=[1;0;0]
```

```
N = 1
     0
     0
```

```
>> T=P*N
```

```
T = 0
     100
     0
```

```
>> t=sig*n
```

```
t = 0
     50
     0
```

Nansonova formule

$$da J^{-1} \mathbf{F}^T \mathbf{n} = dA \mathbf{N},$$

$$da \frac{1}{2} \begin{Bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} = dA \begin{Bmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{Bmatrix},$$

$$da \frac{1}{2} \begin{Bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} = dA \begin{Bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix},$$

$$da = 2dA.$$

Napěťové vektory  $\mathbf{t}$  a  $\mathbf{T}$  mají stejný směr, velikost  $\mathbf{T}$  je 2x větší, než velikost  $\mathbf{t}$ , neboť deformovaná plocha  $da$  je 2x větší než nedeformovaná plocha  $dA$ .

Příklad: v souřadném systému  $x_1, x_2, x_3$  s bázovými vektory  $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$  jsou složky Cauchyho tenzoru napětí dány v matici  $[\sigma]$ , určete složky tenzoru napětí v nové ortonormální bázi s bázovými vektory  $\mathbf{e}_1^*, \mathbf{e}_2^*, \mathbf{e}_3^*$ .

$$[\sigma] = \begin{bmatrix} 1 & 4 & -2 \\ 4 & 0 & 0 \\ -2 & 0 & 3 \end{bmatrix} [MPa], \quad \mathbf{e}_2^* = \frac{1}{\sqrt{2}}(\mathbf{e}_1 - \mathbf{e}_3), \quad \mathbf{e}_3^* = \frac{1}{3}(2\mathbf{e}_1 - \mathbf{e}_2 + 2\mathbf{e}_3).$$

$$\mathbf{e}_2^* = [0.7071 \ 0 \ -0.7071]^T,$$

$$\mathbf{e}_3^* = [0.6667 \ -0.3333 \ 0.6667]^T.$$

$$\mathbf{e}_1^* = \mathbf{e}_2^* \times \mathbf{e}_3^*$$

$$\mathbf{e}_1^* = [-0.2357 \ -0.9428 \ -0.2357]^T.$$

Projekce tenzoru druhého řádu  $\tilde{\mathbf{A}}$   
na ortonormální bázi vektorů  $\mathbf{e}_i$

$$A_{ij} = \mathbf{e}_i \cdot \tilde{\mathbf{A}} \mathbf{e}_j.$$

Vektory  $\mathbf{e}_1^*, \mathbf{e}_2^*, \mathbf{e}_3^*$  uspořádáme do ortonormální matice:

```
>> E=[e1 e2 e3];
```

```
>> new_sig=E'*sig*E
```

```
new_sig(i,j)=
```

```
1.7778 -2.3333 -2.1999
```

```
-2.3333 4.0000 -1.8856
```

```
-2.1999 -1.8856 -1.7778
```

# Alternativní tenzory napětí

První Piola-Kirchhoffův tenzor napětí  $\mathbf{P} = J\boldsymbol{\sigma}\mathbf{F}^{-T}$

Kirchhoffův tenzor napětí - hlavně v plasticitě, je v prostorovém popisu  $\boldsymbol{\tau} = J\boldsymbol{\sigma}$ .

Druhý Piola-Kirchhoffův tenzor napětí  $\mathbf{S}$  ve výpočtové mechanice a v konstitutivních rovnicích. Je v materiálovém popisu

$$\mathbf{S} = \mathbf{F}^{-1}\boldsymbol{\tau}\mathbf{F}^{-T} = J\mathbf{F}^{-1}\boldsymbol{\sigma}\mathbf{F}^{-T} = \mathbf{F}^{-1}\mathbf{P} = \mathbf{S}^T.$$

Biotův tenzor napětí - nesymetrický, v materiálovém popisu

$$\mathbf{T}_B = \mathbf{R}^T\mathbf{P}, \text{ kde } \mathbf{R} \text{ je matice rotace } \mathbf{F} = \mathbf{R}\mathbf{U}, \text{ a tedy } \mathbf{T}_B = \mathbf{R}^T\mathbf{F}\mathbf{S} = \mathbf{U}\mathbf{S}.$$

Tenzory v intermediální konfiguraci:

$$\text{Korotovaný Cauchyho tenzor napětí } \boldsymbol{\sigma}_U = J^{-1}\mathbf{U}\mathbf{S}\mathbf{U} = (\mathbf{U}\mathbf{F}^{-1})\boldsymbol{\sigma}(\mathbf{F}^{-T}\mathbf{U}) = \mathbf{R}^T\boldsymbol{\sigma}\mathbf{R}.$$

Mandelův tenzor napětí  $\boldsymbol{\Sigma} = \mathbf{C}\mathbf{S}$  pro neelastické materiály.