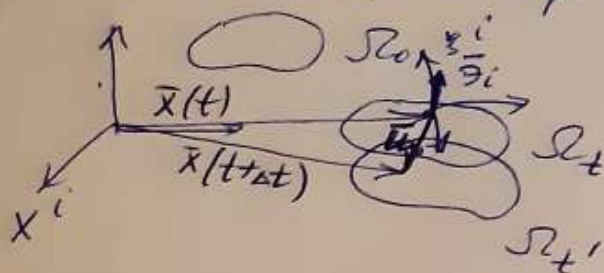


# Тензор скорости деформации



$$t' = t + \Delta t$$

(1)  $\epsilon_{ij} = \frac{1}{2} (g_{ij} - g_{ij}^0)$

$$\epsilon_{ij}(t) = \frac{1}{2} (g_{ij}(t) - g_{ij}^0)$$

$$\epsilon_{ij}(t + \Delta t) = \frac{1}{2} (g_{ij}(t + \Delta t) - g_{ij}^0) \Rightarrow$$

(2)  $\Delta \epsilon_{ij} = \epsilon_{ij}(t + \Delta t) - \epsilon_{ij}(t) = \frac{1}{2} (g_{ij}(t + \Delta t) - g_{ij}(t))$

Вектор перемещения за время  $\Delta t$ :

(3)  $\bar{u} = u^i \bar{e}_i = v_i \Delta t \cdot \bar{e}_i \Rightarrow$

(4)  $\Delta \epsilon_{ij} = \frac{1}{2} (\nabla_i u_j + \nabla_j u_i + \nabla_i u^k \nabla_j u_k)$

Def  $\lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta \epsilon_{ij}}{\Delta t} \stackrel{(3)(4)}{=} \left[ \frac{1}{2} (\nabla_i v_j + \nabla_j v_i) =: v_{ij} \right]$  Т-р скорости деформации

$\omega_{ij} := \frac{1}{2} (\nabla_i v_j - \nabla_j v_i)$  Т-р вихря

$\bar{\omega} = \frac{1}{2} \text{rot } \bar{v}$  в-р вихря / умовне скорости & ротаційного бес. малого объема, как абс. в. поля

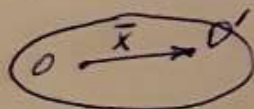
Распределение скоростей в малом объеме ст. ер, выраженное через тензор  $v_{ij}$  и в-р вихря  $\bar{\omega}$ :

$$\bar{v}(x) = \bar{v}_0 + \frac{\partial \Phi}{\partial x^i} \bar{e}_i + \bar{\omega} \times \bar{x} + o(|\bar{x}|^2)$$

$$\Phi(x) := \frac{1}{2} v_{ij} x^i x^j$$

Ф-ла Коши-Гельмгольца  
[Седов ИА, т. II, §7]  
Т. I

NY 30(7)  
8)



Если считать компоненты тенз. скорости деформации

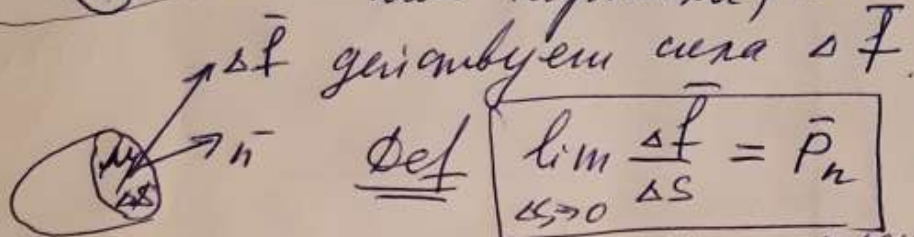


# Тензор напряжений

- ① Возьмем малый объем  $\Delta V$  в среде  $T, M$ . Рассмотрим площадку с нормалью  $\vec{n}$ , проходящую через  $T, M$  сн. среды.



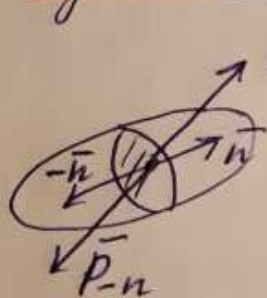
Со стороны окружающей среды (вышней по отношению к направлению нормали) на площадку  $\Delta S$



$$\text{Def } \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\Delta \vec{F}}{\Delta S} = \vec{P}_n$$

вектор напряжений

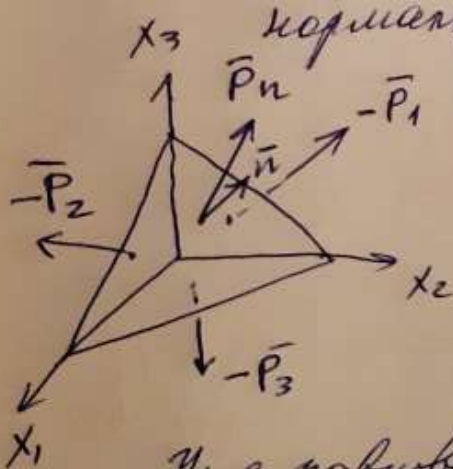
в данной точке тела  $M$  на площадке с нормалью  $\vec{n}$



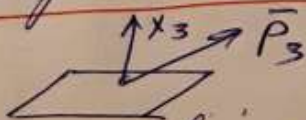
На площадке с нормалью  $-\vec{n}$  действует сила в р. напряж.  $\vec{P}_{-n}$

$$\text{III закон Ньютона} \Rightarrow \boxed{\vec{P}_{-n} = -\vec{P}_n}$$

- ② Рассмотрим координ. тетраэдр, построенный на осях ДСК с наклонной гранью с нормалью  $\vec{n}$ .



Вектор напряж. на площадке с нормалью  $\vec{n} = \vec{e}_i$  обозн.  $\vec{P}_i$



Какие в-ты напряж. действ. на гранях тетраэдра? ( $\vec{n}_i = -\vec{e}_i$ )

У-е равновесия тетраэдра под действ. массовых сил  $\vec{f}$  и напряжений:

$$(S) \quad \vec{f} \cdot \rho dV + \vec{P}_n ds - \vec{P}_1 ds_1 - \vec{P}_2 ds_2 - \vec{P}_3 ds_3 = 0$$

$$(S') \quad (\rho \vec{f} \cdot \vec{n} + \vec{P}_n - \vec{P}_1 n_1 - \vec{P}_2 n_2 - \vec{P}_3 n_3) dS = 0$$

$$\begin{aligned} ds_i &= ds \cdot n_i \\ dV &= \frac{1}{3} h \cdot ds \\ \vec{n} &= n_i \vec{e}_i \end{aligned}$$



$$\lim_{h \rightarrow 0} \Rightarrow$$

$$\bar{P}_n = \sum_i \bar{P}_i n_i \quad ! \quad (6)$$

Вектор напряжений  $\bar{P}_n$  на  $\Delta$  наклонной грани, проходящей через данную точку, выражается через три в-ра напряжений на коорд-х плоскостях

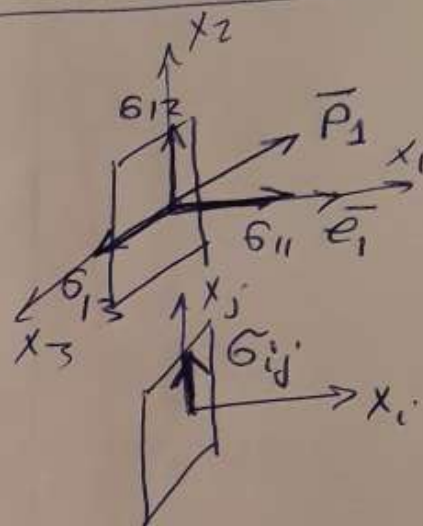
Разложим  $\bar{P}_i$  в б-е  $\bar{e}_i$ :

$$(7) \quad \bar{P}_i = \sigma_{ij} \bar{e}_j$$

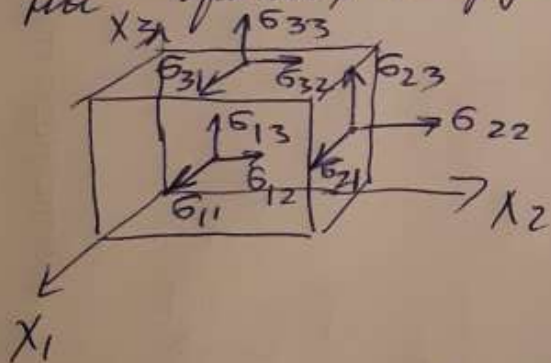
Def  $(\sigma_{ij})$  - тензор напряжений

$$(6), (7) \Rightarrow \bar{P}_n = \sigma_{ij} n_i \bar{e}_j \quad (8)$$

$$\bar{P}_n = \hat{\sigma} \cdot \bar{n} \quad (8')$$



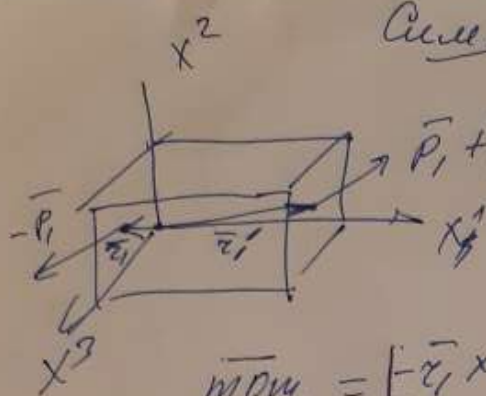
Как направлены комп-ты тензора напряжений на гранях коорд-ого параллелепипеда?



Задача. Дан Тр напряжений в некоторой точке (Мейз, 2.5, с. 89)  $\hat{\sigma} \sim \begin{pmatrix} a & ab & bc \\ ab & b & cb \\ bc & cb & b \end{pmatrix}$   $a, b, c$  - const.

Определим  $a, b, c$  так, чтобы в-р напряжений на плоскости с  $\bar{n} = \frac{1}{\sqrt{3}} (\bar{e}_1 + \bar{e}_2 + \bar{e}_3)$  равнялся 0.

Асимметрия тензора напряжений - 6.4 -



$$\bar{P}_1 + \frac{\partial \bar{P}_1}{\partial x_1} dx_1 = \bar{P}_1$$

$$\bar{e}_1' = \bar{e}_1 + \bar{e}_1 dx_1$$

$$\bar{m}_{01} = [\bar{e}_1 \times \bar{P}_1 + \bar{e}_1' \times \bar{P}_1'] dx_2 dx_3 =$$

$$= [\bar{e}_1 \times \bar{P}_1 + (\bar{e}_1 + \bar{e}_1 dx_1) \times (\bar{P}_1 + \frac{\partial \bar{P}_1}{\partial x_1} dx_1)] dx_2 dx_3 =$$

$$= [\bar{e}_1 \times \bar{P}_1 + \bar{e}_1 \times \frac{\partial \bar{P}_1}{\partial x_1} dx_1 + \bar{e}_1 dx_1 \times \bar{P}_1 + \bar{e}_1 \times \frac{\partial \bar{P}_1}{\partial x_1} dx_1^2] dx_2 dx_3$$

$$[\bar{e}_1 \times \frac{\partial \bar{P}_1}{\partial x_1} + \bar{e}_1 \times \bar{P}_1 + \bar{e}_1 \times \frac{\partial \bar{P}_1}{\partial x_1} dx_1] dx_2 dx_3$$

$$\frac{1}{2} (dx_2 \bar{e}_2 \times dx_3 \bar{e}_3)$$

Моменты  
напряжений  
сум

$$\bar{m}_{01} = \frac{1}{2} \bar{e}_1 \times \int \bar{f} \cdot dV$$

$$\lim_{dx_i \rightarrow 0} \frac{\bar{m}_{01}}{dV} = \sum_i \bar{e}_1 \times \bar{P}_i = 0 = \sum_{i,j} \bar{e}_1 \times \sigma_{ij} \bar{e}_j =$$

$$= \sum_{i < j} \sigma_{ij} \bar{e}_i \times \bar{e}_j + \sum_{i > j} \sigma_{ij} \bar{e}_j \times \bar{e}_i$$

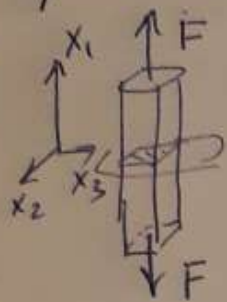
$$= \sum_{i < j} \sigma_{ij} \bar{e}_i \times \bar{e}_j - \sum_{i < j} \sigma_{ji} \bar{e}_i \times \bar{e}_j$$

$$= \sum_{i,j} (\sigma_{ij} - \sigma_{ji}) \bar{e}_i \times \bar{e}_j = 0$$

$$(\sigma_{12} - \sigma_{21}) \bar{e}_1 \times \bar{e}_2 + (\sigma_{23} - \sigma_{32}) \bar{e}_2 \times \bar{e}_3 + (\sigma_{13} - \sigma_{31}) \bar{e}_1 \times \bar{e}_3 = 0$$

$$\Rightarrow \sigma_{ij} = \sigma_{ji}$$

Прим. ① Рассмотрим одноосное деформирование стержня



$$\bar{P}_1 = \frac{F \cdot \bar{e}_1}{S}$$



$$\bar{P}_2 = \bar{P}_3 = 0$$

$$\Rightarrow \hat{G} = \begin{pmatrix} \frac{E}{S} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \equiv \begin{pmatrix} \epsilon_{11} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

2/3 №28, 27 (9)