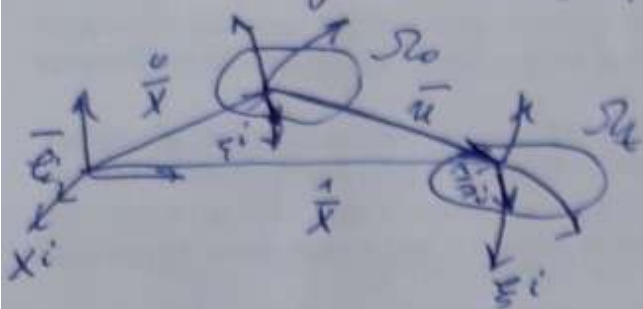


Теория деформации



$$\bar{u} = \bar{u}^i \bar{e}_i = \bar{u}^j \bar{e}_j$$

$$\bar{E} = \varepsilon_{ij} \bar{e}^i \otimes \bar{e}^j$$

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} (\bar{\nabla}_i \bar{u}_j + \bar{\nabla}_j \bar{u}_i + \bar{\nabla}_i \bar{u}^k \bar{\nabla}_j \bar{u}_k)$$

В ДСК ($\xi^i = \bar{x}^i$)

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

т-р
деф.
Грина

$$\hat{E} = \varepsilon_{ij} \hat{e}^i \otimes \hat{e}^j$$

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} (\hat{\nabla}_i \hat{u}_j + \hat{\nabla}_j \hat{u}_i - \hat{\nabla}_i \hat{u}^k \hat{\nabla}_j \hat{u}_k)$$

В ДСК ($\xi^i = \hat{x}^i$)

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \hat{u}_i}{\partial \hat{x}_j} + \frac{\partial \hat{u}_j}{\partial \hat{x}_i} - \frac{\partial \hat{u}^k}{\partial \hat{x}_i} \frac{\partial \hat{u}_k}{\partial \hat{x}_j} \right)$$

т-р
деф.
Альманги

В случае малых относительных смещений:

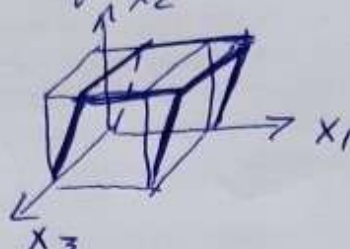

(*) $\nabla_i u_j \ll 1$ Ф-лы (1), (2) критично важны (в ДСК)

(3) $\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$ тр деф-и Коши (тр малых деф-и)

Замеч. при условии (*) не делается различий между лагранжовыми координатами в исходной и деформированной конфигурациях: $\bar{e}^i \approx \hat{e}^i \approx \bar{e}^i$, $\bar{x}^i \approx \hat{x}^i$, $\bar{u}^i \approx \hat{u}^i$. Этот подход ценен при расчетах конструкций из пластич., дерева. Для упругопластич. материалов — не совсем так, правдо, но для деформаций

Задача 4.10.

(4)
$$\begin{cases} \hat{x}_1 = \dot{x}_1 + a(t) \dot{x}_2 \\ \hat{x}_2 = \dot{x}_2 \\ \hat{x}_3 = \dot{x}_3 \end{cases} - \text{простой сдвиг в м-ом } OX_1X_2$$

(5)
$$\begin{cases} u_1 = \hat{x}_1 - \dot{x}_1 = a(t) \dot{x}_2 = a(t) \hat{x}_2 \\ u_2 = 0 \\ u_3 = 0 \end{cases}$$

1) Введем м-изу $\hat{\Phi} := \left(\frac{\partial \hat{u}_i}{\partial \hat{x}_j} \right) \Rightarrow$

Ф-лу (1) м. записать в виде:

$$\hat{\mathcal{E}}_{\Delta \text{сн}} = \frac{1}{2} (\hat{\Phi} + \hat{\Phi}^T + \hat{\Phi}^T \hat{\Phi})$$
 $\hat{\Phi}$ - тензор деформации

$$\hat{\Phi} = \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}, \quad \hat{\Phi}^T \hat{\Phi} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ a & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \hat{\mathcal{E}} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

2) Аналогично: $\hat{H} := \left(\frac{\partial \hat{u}_i}{\partial \hat{x}_j} \right)$

$$\hat{\mathcal{E}}_{\Delta \text{сн}} = \frac{1}{2} (\hat{H} + \hat{H}^T - \hat{H}^T \hat{H}) = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & -a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

3) Т-р малых деф-и

(6)
$$\hat{\mathcal{E}} = \frac{1}{2} (\hat{\Phi} + \hat{\Phi}^T) = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{\pi}{2} - \psi_{12} \right) = \frac{a}{2} \Rightarrow \frac{\pi}{2} - \psi_{12} = a$$

/можно получить этот резуль-т из глав. соотнош-и;
 $\tan \left(\frac{\pi}{2} - \psi_{12} \right) \approx \frac{\pi}{2} - \psi_{12} = a$

№ 4.11 При прощании найти
а) относит. удлинение матер-х элем-в \parallel осям Ox_1, Ox_2, Ox_3

б) всевозможные матер-е элем-ты, для которых относит. удлинение в мом. t равно 0.

$$e = \frac{|\delta \vec{x}| - |\delta \vec{x}^0|}{|\delta \vec{x}^0|} = \sqrt{1 + \vec{\ell}^0 \cdot \vec{\ell}^0} - 1, \quad \vec{\ell}^0 = \frac{\delta \vec{x}^0}{|\delta \vec{x}^0|}$$

2/3 Найти ориентацию волокон, которые при сдвиге $a(t)$ остаются ортогональными в момент t .

ли. значения и ли. направления 7-и деф-ции

$$\hat{\xi} = (\xi_{ij})$$

М-цу (ξ_{ij}) можно привести к диаг. виду $\begin{pmatrix} \varepsilon_1 & 0 & 0 \\ 0 & \varepsilon_2 & 0 \\ 0 & 0 & \varepsilon_3 \end{pmatrix}$

ε_i - л. значения тенз. деф-ции. Они находятся

из условия

$$(7) \det(\varepsilon^i_j - \lambda \delta^i_j) = 0$$

ли. направления $\hat{\xi}$ находятся из условия:

$$(8) (\varepsilon^i_j - \lambda \delta^i_j) \xi^j = 0.$$

Ур-е (7) имеет вид:

$$\lambda^3 - I_1 \lambda^2 + I_2 \lambda - I_3 = 0,$$

$$I_1 = \varepsilon^i_i = \varepsilon_{ij} g^{ji}$$

$$I_2 = \frac{1}{2} (I_1^2 - \varepsilon^i_j \varepsilon^j_i)$$

$$I_3 = \det(\varepsilon^i_j)$$

} ин-ты преобр-я с.к.

$$dV = dV_0 \sqrt{g} \approx dV_0 (1 + I_{1\varepsilon}) \Rightarrow$$

$$\theta_i = \frac{dV - dV_0}{dV_0} \approx I_{1\varepsilon}$$

Замечание ли. оси ~~не~~ остаются ортогональ-
ными и после деф-ции.

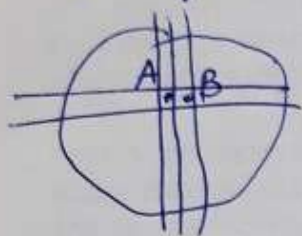
(N)

$$\varepsilon_{11} = A x_2^2, \quad \varepsilon_{ij} = 0 \text{ при } ij \neq 11$$

Деф-ции малые. Найти поле перемещений.

Условия совместности тензора деформации

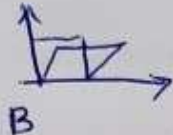
Может ли произвольное поле $\epsilon_{ij}(\bar{x})$ задавать деформацию среды?



$\epsilon_{ij}(A)$



$\epsilon_{ij}(B)$



При произвольных ф-х $\epsilon_{ij}(\bar{x})$ у деформированных элементов, возможно, уже не "склеить" сплошную среду

Другой подход:

$\epsilon_{ij} \approx (u_i)$ - 6 ур-й где 3 незав-х ф-ции u_i
 \Rightarrow должны \exists усл-я разрешимости 6 ур-й относительно 3-х незав-х, т-е должны \exists усл-я совм-ти тензора деформаций.

Они могут быть получены из усл-я св-ти пр-ва $R_{ijkl} = 0$ (тр-я кривизны Римана-Кур-л-а).

В общем случае эти соотнош-я нелинейны, но в случае малых деф-й имеют вид:

$$(g) \quad \frac{\partial^2 \epsilon_{je}}{\partial \xi_i \partial \xi_k} + \frac{\partial^2 \epsilon_{ik}}{\partial \xi_j \partial \xi_e} - \frac{\partial^2 \epsilon_{jk}}{\partial \xi_i \partial \xi_e} - \frac{\partial^2 \epsilon_{ie}}{\partial \xi_j \partial \xi_k} = 0$$

$$R_{1212} (g) \quad \frac{\partial^2 \epsilon_{22}}{\partial \xi_1^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_{11}}{\partial \xi_2^2} - 2 \frac{\partial^2 \epsilon_{12}}{\partial \xi_1 \partial \xi_2} = 0$$

$$R_{1213} (g'') \quad \frac{\partial^2 \epsilon_{23}}{\partial \xi_1^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_{11}}{\partial \xi_2 \partial \xi_3} - \frac{\partial^2 \epsilon_{12}}{\partial \xi_1 \partial \xi_3} - \frac{\partial^2 \epsilon_{13}}{\partial \xi_1 \partial \xi_2} = 0$$

24. 7-й (N) стр 5.4.

произошло одноосное растяжение, см. задачу 4.1. Чему равно относительное удлинение материального элемента с началом в заданной точке, который до деформации был параллелен оси x_1 ? Вычислить тензор деформаций Грина. Указать частицы, в малой окрестности которых деформация не происходит.

4.8 В результате перемещения из начального состояния частицы среды $(\xi_1; \xi_2; \xi_3)$ оказались в точках с координатами

$$x_i = \xi_i + a\xi_i, \quad i = 1, 2, 3, \quad a = \text{const} > -1$$

относительно пространственной декартовой системы координат.

Показать, что относительное удлинение всех материальных элементов одинаково, поэтому такая деформация называется всесторонним растяжением или сжатием. При каких значениях происходит растяжение, при каких — сжатие?

4.9 Простым сдвигом называется деформация сплошной среды, отвечающая закону движения

$$x_1 = \xi_1 + a(t)\xi_2, \quad x_2 = \xi_2, \quad x_3 = \xi_3,$$

где (x_i) — пространственная декартова система координат, (ξ_α) — лагранжева система координат; $a(t)$ — функция времени, причем $a(0) = 0$. Считая функцию $a(t)$ заданной, найти тензор деформаций Грина и Альманси. Найти их главные компоненты и главные оси. Упростить формулы в случае $|a(t)| \ll 1$.

4.10 Найти компоненты поля перемещения в лагранжевом и эйлеровом описании при простом сдвиге, см. задачу 4.9. Определить компоненты тензоров деформаций Грина и Альманси, выразив их через производные поля перемещения. Найти тензор малых деформаций.

4.11 При простом сдвиге, см. задачу 4.9, найти

- а) относительное удлинение материальных элементов с началом во всевозможных частицах ξ и до деформации параллельных осям x_1 , x_2 и x_3 ;
- б) всевозможные материальные элементы, для которых относительное удлинение в момент t равно нулю.

4.12 Найти относительное изменение величины малого объема среды при простом сдвиге, см. задачу 4.9. Провести вычисления двумя способами — используя инварианты тензора Грина и инварианты тензора Альманси.

4.13 В некоторой точке среды, в которой произошла малая деформация, тензор малых деформаций в декартовой системе координат имеет следующую матрицу компонент

$$\begin{pmatrix} 0.01 & 0.03 & 0 \\ 0.03 & 0.01 & 0 \\ 0 & 0 & 0.01 \end{pmatrix}.$$

Найти наибольшее и наименьшее относительное удлинение материальных элементов в этой точке. Найти направление материальных элементов, которые испытали

- а) наибольшее относительное удлинение;
- б) наименьшее относительное удлинение.

Вычислить относительное изменение объема в этой точке.

4.14 Двойным сдвигом называется деформация сплошной среды, отвечающая закону движения

$$x_1 = \xi_1 + b(t)\xi_2, \quad x_2 = \xi_2 + b(t)\xi_3, \quad x_3 = \xi_3,$$

где (x_i) — пространственные декартовы и (ξ_α) — лагранжевы координаты; $b(t)$ — функция времени, причем $b(0) = 0$. Считая функцию $b(t)$ заданной, найти тензоры деформаций Грина и Альманси.

4.15 Найти компоненты поля перемещения в эйлеровом описании при двойном сдвиге, см. задачу 4.14. Найти тензор малых деформаций.

2

$$\xi^i = \hat{x}^i$$

$$\hat{g} = \frac{1}{2} (\mathcal{D} + \mathcal{D}^T - \mathcal{D}^T \mathcal{D}) = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & -a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

5) тензор ланца деформации

$$\hat{g} = \frac{1}{2} (\mathcal{D} + \mathcal{D}^T) = \frac{a}{2} \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\varepsilon_{12} = \frac{1}{2} (\mathcal{U}_{12} + \mathcal{U}_{21}) = \frac{1}{2}$$

$$\mathcal{U}_{12} - \mathcal{U}_{21} = 2\varepsilon_{12} = a$$

нч. 11

$$e_3 = \sqrt{\hat{l}^T \hat{g} \hat{l} + 1} - 1$$



a) $\hat{l} \parallel \hat{e}_1$ $(1 \ 0 \ 0) \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & -a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = 0 \Rightarrow e_1 = 0$

$(0 \ 1 \ 0) \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & -a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} = (a \ -a^2 \ 0) \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} = -a^2$

$$e_2 = \sqrt{1 + a^2} - 1$$

$$e_3 = 0$$

б) $\hat{l}^T \hat{g} \hat{l} = 0$

$$(l_1 \ l_2 \ l_3) \begin{pmatrix} 0 & a & 0 \\ a & -a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} l_1 \\ l_2 \\ l_3 \end{pmatrix} = (al_2 \ -a^2 l_2 + al_1 \ 0) \begin{pmatrix} l_1 \\ l_2 \\ l_3 \end{pmatrix} = 0$$

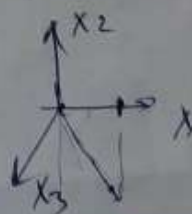
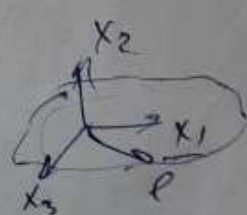
$$al_1 l_2 + a^2 l_2^2 + al_1 l_2 = 0$$

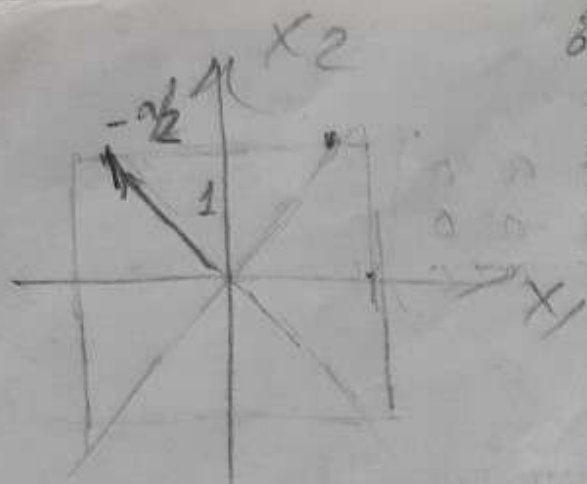
$$l_2 (2al_1 + a^2 l_2) = 0$$

1) $l_2 = 0$, $l_3, l_1 - \forall$

2) $l_2 = -\frac{2}{a} l_1$, $l_1, l_3 - \forall$

ан. обрете смг. - 9.1.2





Если длина вектора при
сдвиге не увеличилась, то
прямая симметрична отно-
сительно Ox_2 поворотом,
сдвиг на a вдоль Ox_1
это и соответствует рав-ву

$$\frac{2}{a}l_1 + l_2 = 0, \quad l_1 + \frac{a}{2}l_2 = 0$$

$$l_1^2 + l_2^2 = 1$$

$$\bar{l} = \{l_1, l_2\} \perp \left\{1, \frac{a}{2}\right\}$$

$$\Rightarrow \bar{l} = \left\{-\frac{a}{2}, 1\right\}$$



$$\frac{2}{a}l_1 + \sqrt{1-l_1^2} = 0$$

$$\frac{4}{a^2}l_1^2 = 1 - l_1^2$$

$$1 = \left(\frac{4}{a^2} + 1\right)l_1^2 \quad l_1 < 0$$

$$l_1^2 = \frac{a^2}{4+a^2} = \frac{a^2}{4} \frac{1}{\left(1+\frac{a^2}{4}\right)}$$

$$l_2^2 = 1 - \frac{a^2}{4+a^2} = \frac{4}{4+a^2} = \frac{1}{1+\frac{a^2}{4}}$$

