### Зміст

3.2	Математичні моделі теорії пружності		1
	3.2.1	Закони рівноваги елемента поверхні	3
	3.2.2	Закон рівноваги елемента об'єму	5
	3.2.3	Тензор напружень, головні вісі тензора напружень.	7
	3.2.4	Тензор деформацій і закони його перетворення	10
	3.2.5	Перетворення тензора деформацій до нових прямо-	
		кутних координат	12

# 3.2 Математичні моделі теорії пружності

Відомо, що в природі існують пружні тіла, які можуть змінювати свою форму під дією прикладеної сили, а після припинення дії зовнішньої сили приймати початкову форму. Зовнішня сила викликає в пружних тілах:

- деформації;
- напруження.

Визначення 3.2.0.1 (деформації). Деформацією називають зміну положення одних точок тіла відносно інших.

**Визначення 3.2.0.2** (напружень). *Напруженнями* називають внутрішні сили, які прагнуть повернути тіло в положення рівноваги.

Визначення 3.2.0.3 (математичної моделі теорії пружності). *Математична модель теорії пружності* — це система диференціальних рівнянь, які описують кількісний зв'язок між зміною форми тіла (деформаціями) і внутрішніми зусиллями (напруженнями).

#### Введемо позначення:

- x, y, z координати точки у просторі;
- U(x,y,z,t), V(x,y,z,t), W(x,y,z,t) координати вектора зміщень в напрямку вісей Ox, Oy, Oz відповідно.

Зауваження 3.2.0.1 — Вектор зміщень показує зміщення точки тіла з координатами x, y, z в напрямку однієї з координа-

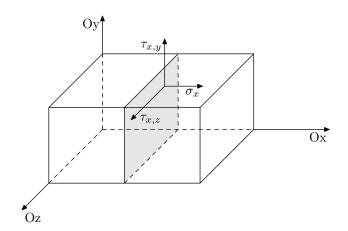
тних вісей в момент часу t від положення рівноваги.

•  $F_x(x, y, z, t), F_y(x, y, z, t), F_z(x, y, z, t)$  — компоненти вектора поверхневих сил в напрямку вісей Ox, Oy, Oz відповідно.

**Зауваження 3.2.0.2** — *Вектор поверхневих сил* показує які сили діють на поверхню тіла.

- X(x,y,z,t), Y(x,y,z,t), Z(x,y,z,t) вектори об'ємних сил;
- dG елемент об'єму; dS елемент поверхні.

Розглянемо просту фізичну модель взаємодії між собою двох частин пружного тіла. Нехай прямокутний паралелепіпед з нескінченно малим поперечним перерізом  $\mathrm{d}y \times \mathrm{d}z$  витягнутий вздовж вісі x та умовно розділений на дві частини площиною ортогональною вісі x:



Охарактеризуємо силу з якою правий паралелепіпед діє на лівий паралелепіпед через переріз  $dy \times dz$  в площині yOz (на рис. площина взаємодії виділена сірим кольором).

Нехай  $\mathbf{t}^{(x)} = (\sigma_x, \tau_{xy}, \tau_{xz})$  — вектор сили.

**Визначення 3.2.0.4** (вектора сили). *Вектор сили* показує, з якою силою (на одиницю поверхні) правий паралелепіпед діє на лівий паралелепіпед.

Зауваження 3.2.0.3 — При цьому  $\sigma_x$  — компонента, що може стискати, або розтягувати лівий паралелепіпед,  $\tau_{xy}$ ,  $\tau_{xz}$  — компоненти,

що зрізають (точне визначення цього поняття буде надано далі) паралеленіпед в напрямках вісей Oy та Oz відповідно.

Аналогічно, для паралелепіпедів витягнутих вздовж вісей Oy та Oz можна розглянути сили, яки діють в двох інших площинах xOz та xOy на одиницю площі цих перерізів та охарактеризувати їх векторами:

$$\mathbf{t}^{(y)} = (\tau_{yx}, \sigma_y, \tau_{yz}), \qquad (3.2.1)$$

$$\mathbf{t}^{(z)} = (\tau_{zx}, \tau_{zy}, \sigma_z). \tag{3.2.2}$$

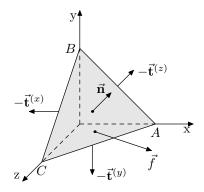
Для будь-якого паралеленіпеда з довжиною ребер  $\mathrm{d}x,\,\mathrm{d}y,\,\mathrm{d}z$  а тим самим точки простору напружений стан тіла можна охарактеризувати матрицею

$$\begin{pmatrix}
\sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\
\tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\
\tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z
\end{pmatrix}$$
(3.2.3)

Зауваження 3.2.0.4 — При розгляді моделі взаємодії правого паралелепіпеда та лівого паралелепіпеда через спільний переріз має місце принцип рівнодії та протидії, тобто сила, з якою правий паралелепіпед діє на лівий паралелепіпед рівна за величиною та протилежна за напрямком силі з якою лівий паралелепіпед діє на правий паралелепіпед. Сили, що діють на тіло обираються зі знаком плюс, якщо вони діють на переріз, який обмежує тіло з боку зростаючих значень координатних вісей і зі знаком мінус, якщо вони діють на поверхню, що обмежує тіло з боку спадаючих значень координатних вісей.

#### 3.2.1 Закони рівноваги елемента поверхні

Розглянемо елементарну модель пружної взаємодії. Нехай всередині пружного тіла ми виділили нескінченно малий тетраедр OABC,  $\vec{n}$  — вектор зовнішньої нормалі до грані ABC, а S — площа цієї грані:



Нехай  $\vec{f} = (f_x, f_y, f_z)$  — вектор поверхневої сили, що діє на одиницю площі грані ABC.

Вектор нормалі

$$\vec{\mathbf{n}} = (\cos(\vec{n}, x), \cos(\vec{n}, y), \cos(\vec{n}, z)), \tag{3.2.4}$$

a

$$S \cdot \cos(\vec{n}, x), \quad S \cdot \cos(\vec{n}, y), \quad S \cdot \cos(\vec{n}, z)$$
 (3.2.5)

— площі граней тетраедра, ортогональних вісям Ox, Oy, Oz.

Якщо тетраедр знаходиться в стані спокою, або рівномірного прямолінійного руху, то рівнодіюча сил, що діють на всі чотири грані дорівнює нулю, тобто:

$$\vec{f} \cdot S - \mathbf{t}^{(x)} \cdot S \cdot \cos(\vec{n}, x) - \mathbf{t}^{(y)} \cdot S \cdot \cos(\vec{n}, y) - \mathbf{t}^{(z)} \cdot S \cdot \cos(\vec{n}, z) = 0. \quad (3.2.6)$$

Після скорочення на S отримаємо

Закон (рівноваги елемента поверхні у векторній формі)

Виконується співвідношення:

$$\vec{f} = \mathbf{t}^{(x)} \cdot \cos(\vec{n}, x) + \mathbf{t}^{(y)} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \mathbf{t}^{(z)} \cdot \cos(\vec{n}, z). \tag{3.2.7}$$

Запишемо закон рівноваги елемента поверхні в скалярному вигляді:

$$\sigma_x \cdot \cos(\vec{n}, x) + \tau_{xy} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \tau_{xz} \cdot \cos(\vec{n}, z) = f_x, \tag{3.2.8}$$

$$\tau_{yx} \cdot \cos(\vec{n}, x) + \sigma_y \cdot \cos(\vec{n}, y) + \tau_{yz} \cdot \cos(\vec{n}, z) = f_y, \tag{3.2.9}$$

$$\tau_{zx} \cdot \cos(\vec{n}, x) + \tau_{zy} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \sigma_z \cdot \cos(\vec{n}, z) = f_z. \tag{3.2.10}$$

У випадку, коли елементарний трикутник ABC є частиною реальної зовнішньої поверхні тіла, то закон рівноваги елемента поверхні приймає вигляд:

$$\sigma_x \cdot \cos(\vec{n}, x) + \tau_{xy} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \tau_{xz} \cdot \cos(\vec{n}, z) = F_x, \tag{3.2.11}$$

$$\tau_{ux} \cdot \cos(\vec{n}, x) + \sigma_{u} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \tau_{uz} \cdot \cos(\vec{n}, z) = F_{u}, \tag{3.2.12}$$

$$\tau_{zx} \cdot \cos(\vec{n}, x) + \tau_{zy} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \sigma_z \cdot \cos(\vec{n}, z) = F_z, \tag{3.2.13}$$

де  $(F_x, F_y, F_z)$  — вектор поверхневих сил.

### 3.2.2 Закон рівноваги елемента об'єму

Розглянемо будь-який об'єм G обмежений поверхнею S та його елементарний об'єм  $\mathrm{d} G.$ 

Об'ємні сили, що діють на тіло об'єму G можна обчислити у вигляді

$$\iiint\limits_{G} \begin{pmatrix} X \\ Y \\ Z \end{pmatrix} dG. \tag{3.2.14}$$

Через будь-яку елементарну поверхню тіла діє поверхнева сила  $\vec{f} \cdot \mathrm{d}S$ , а результуюча поверхнева сила, яка діє на тіло через усю поверхню S має вигляд

$$\iint_{S} \vec{f} \, \mathrm{d}S, \tag{3.2.15}$$

або, в скалярному вигляді:

$$\iint\limits_{S} (\mathbf{t}^{(x)} \cdot \cos(\vec{n}, x) + \mathbf{t}^{(y)} \cdot \cos(\vec{n}, y) + \mathbf{t}^{(z)} \cdot \cos(\vec{n}, z)) \, \mathrm{d}S. \tag{3.2.16}$$

### Закон (рівноваги елементу об'єму у векторній формі)

Для того щоб тіло знаходилося в стані спокою або рухалось рівномірно і прямолінійно, рівнодіюча об'ємної та поверхневої сил повинна дорівнювати нулю:

$$\iint_{S} \left( \mathbf{t}^{(x)} \cos(\vec{n}, x) + \mathbf{t}^{(y)} \cos(\vec{n}, y) + \mathbf{t}^{(z)} \cos(\vec{n}, z) \right) dS +$$

$$+ \iiint_{G} \begin{pmatrix} X \\ Y \\ Z \end{pmatrix} dG = 0. \quad (3.2.17)$$

Закон (рівноваги елементу об'єму у скалярній формі)

$$\begin{cases}
\iint_{S} \left(\sigma_{x} \cos(\vec{n}, x) + \tau_{yx} \cos(\vec{n}, y) + \tau_{zx} \cos(\vec{n}, z)\right) dS + \iiint_{G} X dG = 0, \\
\iint_{S} \left(\tau_{xy} \cos(\vec{n}, x) + \sigma_{y} \cos(\vec{n}, y) + \tau_{zy} \cos(\vec{n}, z)\right) dS + \iiint_{G} Y dG = 0, \\
\iint_{S} \left(\tau_{xz} \cos(\vec{n}, x) + \tau_{yz} \cos(\vec{n}, y) + \sigma_{z} \cos(\vec{n}, z)\right) dS + \iiint_{G} Z dG = 0.
\end{cases}$$
(3.2.18)

Зауваження 3.2.2.1 — Додатковою умовою рівноважного положення тіла окрім закону рівноваги елементу об'єму є виконання закону збереження моментів сил з якого випливає симетричність матриці (3.2.3):

$$\tau_{xy} = \tau_{yx}, \quad \tau_{xz} = \tau_{zx}, \quad \tau_{yz} = \tau_{zy}. \tag{3.2.19}$$

Враховуючи факт симетрії, останній закон можна записати у вигляді

$$\begin{cases}
\iint_{S} (\mathbf{t}^{(x)}, \vec{n}) \, dS + \iiint_{G} X \, dG = 0, \\
\iint_{S} (\mathbf{t}^{(y)}, \vec{n}) \, dS + \iiint_{G} Y \, dG = 0, \\
\iint_{S} (\mathbf{t}^{(z)}, \vec{n}) \, dS + \iiint_{G} Z \, dG = 0.
\end{cases} (3.2.20)$$

де

$$\vec{\mathbf{n}} = (\cos(\vec{n}, x), \cos(\vec{n}, y), \cos(\vec{n}, z)) \tag{3.2.21}$$

— вектор зовнішньої нормалі до поверхні.

Враховуючи формулу Остроградського-Гауса, кожен поверхневий інтеграл перетворимо в об'ємний, в результаті отримаємо

Закон (рівноваги елементу об'єму у диференційльній формі)

Виконуються співвідношення:

$$\begin{cases}
\iiint_{G} (\nabla \cdot \mathbf{t}^{(x)} + X) dG = 0, \\
\iiint_{G} (\nabla \cdot \mathbf{t}^{(y)} + Y) dG = 0, \\
\iiint_{G} (\nabla \cdot \mathbf{t}^{(z)} + Z) dG = 0.
\end{cases} (3.2.22)$$

**Визначення 3.2.2.1** (тензора напружень). В подальшому симетричну матрицю (3.2.3) будемо називати *тензором напружень*.

#### 3.2.3 Тензор напружень, головні вісі тензора напружень

Позначимо через  $\mathbf{e}_x$ ,  $\mathbf{e}_y$ ,  $\mathbf{e}_z$  орти прямокутної система координат з координатними осями Ox, Oy, Oz.

Введемо нову систему координат з ортами  $\mathbf{e}_{\xi}$ ,  $\mathbf{e}_{\eta}$ ,  $\mathbf{e}_{\zeta}$  та осями  $O\xi$ ,  $O\eta$ ,  $O\zeta$ .

З'ясуємо, яким чином пов'язані вектори  $\mathbf{t}^{(x)}$ ,  $\mathbf{t}^{(y)}$ ,  $\mathbf{t}^{(z)}$  які складають рядки (стовпці) тензору напружень у системі координат x, y, z, з векторами  $\mathbf{t}^{(\xi)}$ ,  $\mathbf{t}^{(\eta)}$ ,  $\mathbf{t}^{(\zeta)}$  які складають стрічки (стовпці) тензору напружень у новій системі координат  $\xi$ ,  $\eta$ ,  $\zeta$ .

Згідно до загальних формул переходу від одного ортогонального базису до іншого, можна записати:

$$\begin{cases}
\mathbf{t}^{(\xi)} = \mathbf{t}^{(x)} \cdot \cos(\xi, x) + \mathbf{t}^{(y)} \cdot \cos(\xi, y) + \mathbf{t}^{(z)} \cdot \cos(\xi, z), \\
\mathbf{t}^{(\eta)} = \mathbf{t}^{(x)} \cdot \cos(\eta, x) + \mathbf{t}^{(y)} \cdot \cos(\eta, y) + \mathbf{t}^{(z)} \cdot \cos(\eta, z), \\
\mathbf{t}^{(\zeta)} = \mathbf{t}^{(x)} \cdot \cos(\zeta, x) + \mathbf{t}^{(y)} \cdot \cos(\zeta, y) + \mathbf{t}^{(z)} \cdot \cos(\zeta, z).
\end{cases}$$
(3.2.23)

Координати ортів нової системи координат мають значення:

$$\mathbf{e}_{\xi} = (\cos(\xi, x), \cos(\xi, y), \cos(\xi, z)), \tag{3.2.24}$$

$$\mathbf{e}_{\eta} = (\cos(\eta, x), \cos(\eta, y), \cos(\eta, z)), \tag{3.2.25}$$

$$\mathbf{e}_{\zeta} = (\cos(\zeta, x), \cos(\zeta, y), \cos(\zeta, z)). \tag{3.2.26}$$

Для знаходження будь-якої компоненти тензора напружень  $\tau_{\alpha\beta}$ , необхідно обчислити скалярний добуток

$$\tau_{\alpha\beta} = \langle \mathbf{t}^{(\alpha)}, \mathbf{e}_{\beta} \rangle. \tag{3.2.27}$$

Так, наприклад,

$$\tau_{\xi\eta} = \left(\sigma_x \cos(\eta, x) + \tau_{xy} \cos(\eta, y) + \tau_{xz} \cos(\eta, z)\right) \cdot \cos(\xi, x) +$$

$$+ \left(\tau_{yx} \cos(\eta, x) + \sigma_y \cos(\eta, y) + \tau_{yz} \cos(\eta, z)\right) \cdot \cos(\xi, y) +$$

$$+ \left(\tau_{zx} \cos(\eta, x) + \tau_{zy} \cos(\eta, y) + \sigma_z \cos(\eta, z)\right) \cdot \cos(\xi, z) =$$

$$= \sum_{a,b \in \{x,y,z\}} \tau_{ab} \cos(\xi, a) \cos(\eta, b).$$

$$(3.2.28)$$

Отже, для довільної компоненти тензора напружень має місце

#### Формула (переходу до нової системи координат)

Виконуються співвідношення вигляду

$$\tau_{\alpha\beta} = \sum_{a,b \in \{x,y,z\}} \tau_{ab} \cos(\alpha, a) \cos(\beta, b). \tag{3.2.29}$$

**Зауваження 3.2.3.1** — Тут використані позначення  $\tau_{\alpha\alpha} = \sigma_{\alpha}, \, \tau_{aa} = \sigma_{a}.$ 

Таким чином, тензор напружень — це симетрична матриця

$$T = \begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z \end{pmatrix}, \tag{3.2.30}$$

компоненти якої перетворюються за формулою вище при переході до нової прямокутної системи координат.

Поставимо задачу вибору нової прямокутної системи координат, для якої тензор напружень має діагональну форму. Нехай  $\mathbf{e}_{v_i}$ , i=1,2,3 — орти нової прямокутної системи координат. Для того, щоб тензор T мав діагональну форму запису, кожен вектор  $\mathbf{t}^{(v_i)}$ , i=1,2,3 в новій системі координат повинен бути колінеарним відповідному орту  $\mathbf{e}_{v_i}$ , i=1,2,3 тобто  $\mathbf{t}^{(v_i)} = \sigma_i \vec{v}_i$ .

Скористаємось формулою переходу від однієї до іншої системи координат та запишемо співвідношення для пошуку ортів:

$$\mathbf{t}^{(v)} = \sigma \mathbf{e}_v = \sigma(\cos(v, x), \cos(v, y), \cos(v, z)). \tag{3.2.31}$$

Запишемо останнє співвідношення в координатному вигляді:

$$\begin{cases} \sigma_{x} \cos(v, x) + \tau_{xy} \cos(v, y) + \tau_{xz} \cos(v, z) = \sigma \cos(v, x), \\ \tau_{yx} \cos(v, x) + \sigma_{y} \cos(v, y) + \tau_{yz} \cos(v, z) = \sigma \cos(v, y), \\ \tau_{zx} \cos(v, x) + \tau_{zy} \cos(v, y) + \sigma_{z} \cos(v, z) = \sigma \cos(v, z). \end{cases}$$
(3.2.32)

Для ортонормованого базису

$$\cos^2(v, x) + \cos^2(v, y) + \cos^2(v, z) = 1. \tag{3.2.33}$$

Тому в матрично-векторній формі попередні співвідношення мають вигляд

$$T\mathbf{e}_v = \sigma \mathbf{e}_v. \tag{3.2.34}$$

Ця задача на власні значення з симетричною матрицею має три дійсних власних числа, позначимо їх  $\sigma_1, \, \sigma_2, \, \sigma_3$  тобто

$$\begin{vmatrix} (\sigma_x - \sigma) & \tau_{yx} & \tau_{zx} \\ \tau_{xy} & (\sigma_y - \sigma) & \tau_{zy} \\ \tau_{xz} & \tau_{yz} & (\sigma_z - \sigma), \end{vmatrix} = 0$$
 (3.2.35)

і три ортонормовані власні вектори

$$\mathbf{e}_{v_i} = (\cos(v_i, x), \cos(v_i, y), \cos(v_i, z)), \quad i = 1, 2, 3.$$
(3.2.36)

**Визначення 3.2.3.1** (головних вісей тензора напружень). Координатні вісі, для яких тензор напружень має діагональний вигляд, називаються головними вісями тензора напружень.

**Визначення 3.2.3.2** (головних компонент тензора напружень). Відповідні діагональні компоненти тензора напружень  $\sigma_i, i=1,2,3$  називаються головними компонентами тензора напружень.

Використовуючи формулу переходу між системами координат, запишемо зв'язок між компонентами тензора напружень в декартових координатах  $x,\,y,\,z$  і головними компонентами тензора напружень:

$$\tau_{ab} = \sum_{i=1}^{3} \sigma_i \cos(v_i, a) \cos(v_i b),$$
(3.2.37)

$$\sigma_a = \sum_{i=1}^{3} \sigma_i \cos^2(v_i, a), \tag{3.2.38}$$

де  $x, b \in \{x, y, z\}.$ 

#### 3.2.4 Тензор деформацій і закони його перетворення

Раніше були введені характеристики:

$$U(x, y, z, t), V(x, y, z, t), W(x, y, z, t)$$
 (3.2.39)

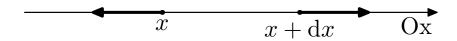
— зміщення точки з координатами (x, y, z) від положення рівноваги в напрямку відповідної вісі.

Розглянемо можливі види деформації.

1. Нормальні деформації.

**Визначення 3.2.4.1** (нормальних деформацій). *Нормальні деформації* — зміна довжини в напрямку координатної вісі — характеризуються відносною зміною довжини відрізків.

Приклавши силу в напрямку вісі Ox, точка x змістилася і зайняла положення  $x+U(x,\cdot,\cdot)$ ; точка  $x+\mathrm{d} x$  теж змістилася і зайняла положення  $(x+\mathrm{d} x)+U(x+\mathrm{d} x,\cdot,\cdot)$ :



Порахуємо відносне подовження відрізка dx після прикладення до нього напруження:

$$\frac{(x+dx) + U(x+dx,\cdot,\cdot) - x - U(x,\cdot,\cdot) - dx}{dx} = \frac{U(x+dx,\cdot,\cdot) - U(x,\cdot,\cdot)}{dx} \xrightarrow{dx \to 0} \frac{\partial U}{\partial x}.$$
 (3.2.40)

Аналогічно, можна ввести характеристику відносного подовження в напрямку двох інших вісей.

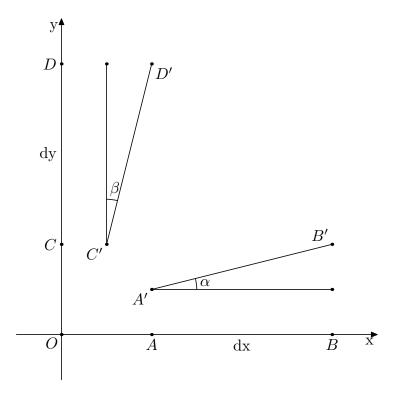
Отже, нормальні деформації характеризуються частинними похідними

$$\frac{\partial U}{\partial x}, \quad \frac{\partial V}{\partial y}, \quad \frac{\partial W}{\partial z}.$$
 (3.2.41)

## 2. Зрізаючі (дотичні) деформації.

Визначення 3.2.4.2 (зрізаючих (дотичних) деформацій). *Зрізаючі* (дотичні) деформації будемо характеризувати абсолютною зміною кутів між відрізками в кожній з трьох координатних площин, які до початку дії напружень були ортогональними.

Розглянемо фізичну модель зрізуючих деформацій. Нехай відрізки AB та CD довжини  $\mathrm{d}x$  та  $\mathrm{d}y$  відповідно після дії прикладених сил зайняли положення A'B' та C'D' відповідно:



Точка A змістилася на відстань  $V(x,\cdot,\cdot)$ , а точка B змістилася на відстань  $V(x+\mathrm{d} x,\cdot,\cdot)$ .

Тоді

$$\frac{V(x+dx,\cdot,\cdot)-V(x,\cdot,\cdot)}{dx} = \tan\alpha \xrightarrow[dx\to0]{} \frac{\partial V}{\partial x},$$
 (3.2.42)

тому

$$\alpha \approx \tan \alpha = \partial V / \partial x.$$
 (3.2.43)

Аналогічно  $\beta \approx \partial U/\partial y$ .

Сумарна зміна кута

$$\alpha + \beta \approx \frac{\partial V}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial y}.$$
 (3.2.44)

Позначимо

$$\gamma_{xy} = \frac{\partial V}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial y} = \gamma_{yx}. \tag{3.2.45}$$

Провівши аналогічні міркування щодо інших координатних площин отримаємо:

$$\gamma_{xz} = \frac{\partial W}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial z} = \gamma_{zx}, \qquad (3.2.46)$$

$$\gamma_{yz} = \frac{\partial W}{\partial y} + \frac{\partial V}{\partial z} = \gamma_{zy}. \tag{3.2.47}$$

Позначимо також

$$\varepsilon_x = \frac{\partial U}{\partial x}, \quad \varepsilon_y = \frac{\partial V}{\partial y}, \quad \varepsilon_z = \frac{\partial W}{\partial z},$$
 (3.2.48)

i  $\gamma_{aa} = 2\varepsilon_a$ .

В результаті повну деформацію у будь-якій точці простору можна охарактеризувати

Визначення 3.2.4.3 (тензора деформацій). Симетрична матриця

$$\begin{pmatrix}
\varepsilon_x & \gamma_{xy} & \gamma_{xz} \\
\gamma_{yx} & \varepsilon_y & \gamma_{yz} \\
\gamma_{zx} & \gamma_{zy} & \varepsilon_z
\end{pmatrix}$$
(3.2.49)

називається симетричним тензором деформацій.

## 3.2.5 Перетворення тензора деформацій до нових прямокутних координат

Вивчимо перетворення симетричного тензору деформацій при переході від однієї прямокутної системи координат до іншої. Нехай  $O\xi$ ,  $O\eta$ ,  $O\zeta$  — вісі нової системи координат (замість Ox, Oy, Oz), а функції U', V', W' — зміщення в напряму нових вісей.

Враховуючи формули переходу від одного ортогонального базису до іншого можемо записати:

$$\begin{cases} U' = U\cos(\xi, x) + V\cos(\xi, y) + W\cos(\xi, z), \\ V' = U\cos(\eta, x) + V\cos(\eta, y) + W\cos(\eta, z), \\ W' = U\cos(\zeta, x) + V\cos(\zeta, y) + W\cos(\zeta, z), \end{cases}$$
(3.2.50)

а також

$$\begin{cases} x = \xi \cos(\xi, x) + \eta \cos(\eta, x) + \zeta \cos(\zeta, x), \\ y = \xi \cos(\xi, y) + \eta \cos(\eta, y) + \zeta \cos(\zeta, y), \\ z = \xi \cos(\xi, z) + \eta \cos(\eta, z) + \zeta \cos(\zeta, z), \end{cases}$$
(3.2.51)

i

$$\begin{cases} \xi = x \cos(\xi, x) + y \cos(\xi, y) + z \cos(\xi, z), \\ \eta = x \cos(\eta, x) + y \cos(\eta, y) + z \cos(\eta, z), \\ \zeta = x \cos(\zeta, x) + y \cos(\zeta, y) + z \cos(\zeta, z). \end{cases}$$
(3.2.52)

У цих формулах

$$(\cos(\alpha, x), \cos(\alpha, y), \cos(\alpha, z)) = \mathbf{e}_{\alpha}, \quad \alpha \in \{\xi, \eta, \zeta\}.$$
 (3.2.53)

— координати ортів нового базису.

Знайдемо вирази для компонентів тензору у новій системі координатах:  $\varepsilon_{\alpha}, \, \gamma_{\alpha,\beta}$  при  $\alpha, \beta \in \{\xi, \eta, \zeta\}$ .

Зокрема для  $\varepsilon_{\xi}$  отримаємо:

$$\varepsilon_{\xi} = \frac{\partial U'}{\partial x} = \left(\frac{\partial U}{\partial x}\frac{\partial x}{\partial \xi} + \frac{\partial U}{\partial y}\frac{\partial y}{\partial \xi} + \frac{\partial U}{\partial z}\frac{\partial z}{\partial \xi}\right)\cos(\xi, x) + \\
+ \left(\frac{\partial V}{\partial x}\frac{\partial x}{\partial \xi} + \frac{\partial V}{\partial y}\frac{\partial y}{\partial \xi} + \frac{\partial V}{\partial z}\frac{\partial z}{\partial \xi}\right)\cos(\xi, y) + \\
+ \left(\frac{\partial W}{\partial x}\frac{\partial x}{\partial \xi} + \frac{\partial W}{\partial y}\frac{\partial y}{\partial \xi} + \frac{\partial W}{\partial z}\frac{\partial z}{\partial \xi}\right)\cos(\xi, z) = \\
= \cos(\xi, x)\left(\frac{\partial U}{\partial x}\cos(\xi, x) + \frac{\partial U}{\partial y}\cos(\xi, y) + \frac{\partial U}{\partial z}\cos(\xi, z)\right) + \\
+ \cos(\xi, y)\left(\frac{\partial V}{\partial x}\cos(\xi, x) + \frac{\partial V}{\partial y}\cos(\xi, y) + \frac{\partial V}{\partial z}\cos(\xi, z)\right) + \\
+ \cos(\xi, z)\left(\frac{\partial W}{\partial x}\cos(\xi, x) + \frac{\partial W}{\partial y}\cos(\xi, y) + \frac{\partial W}{\partial z}\cos(\xi, z)\right).$$
(3.2.54)

Розкриваючи дужки і використовуючи відповідні позначення отримаємо наступну формулу:

$$\gamma_{\xi\xi} = 2\varepsilon_{\xi} = \sum_{a,b \in \{x,y,z\}} \gamma_{ab} \cos(\xi, a) \cos(\xi b). \tag{3.2.55}$$

# Отже у загальному вигляді доведена

## Формула (перетворення тензора деформацій)

Виконуються співвідношення вигляду:

$$\gamma_{\alpha\beta} = \sum_{a,b \in \{x,y,z\}} \gamma_{ab} \cos(\alpha, a) \cos(\beta b), \qquad (3.2.56)$$

де  $\alpha, \beta \in \{\xi, \eta, \zeta\}.$