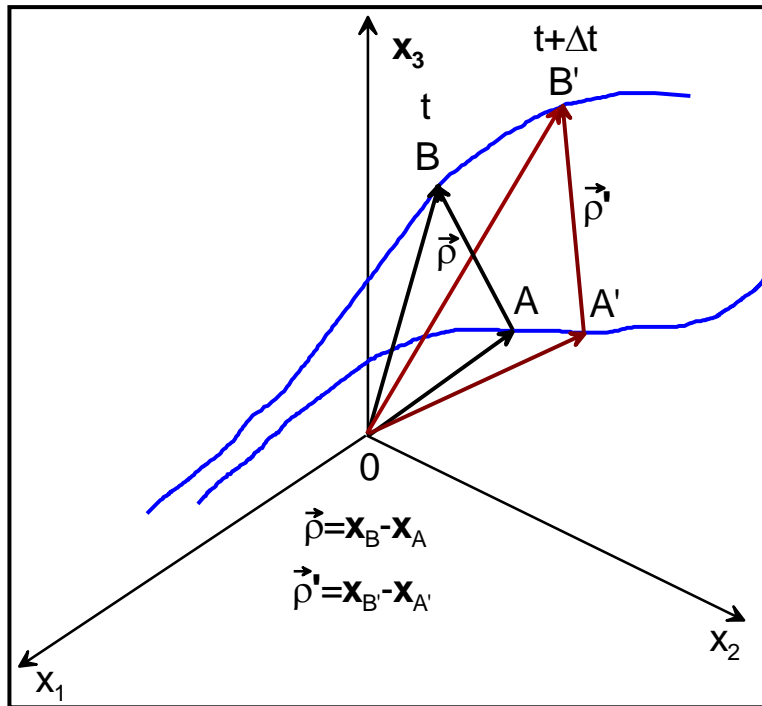


WYKŁAD 6
KINEMATYKA PRZEPIĘTYWÓW
CZĘŚĆ 2

DEFORMACJA OŚRODKA CIĄGŁEGO

Rozważmy dwa elementy płynu położone w pewnej chwili w bliskich sobie punktach **A** i **B**. Jak zmienia się ich względne położenie w krótkim interwale czasowym o długości Δt ?



Położenie pierwszego z elementów (względem globalnego układu odniesienia) po czasie Δt opisane jest wzorem

$$\mathbf{x}_{A'} = \mathbf{x}_A + \mathbf{v}(t, \mathbf{x}_A) \Delta t + O(\Delta t^2)$$

Ponieważ $\mathbf{x}_B = \mathbf{x}_A + \boldsymbol{\rho}$, mamy analogiczne wyrażenie dla drugiego elementu

$$\mathbf{x}_{B'} = \mathbf{x}_A + \boldsymbol{\rho} + \mathbf{v}(t, \mathbf{x}_A + \boldsymbol{\rho}) \Delta t + O(\Delta t^2),$$

gdzie wektor $\boldsymbol{\rho}$ opisuje względne położenie tego elementu w czasie t .

W przedziale czasu Δt wektor ten przyjmuje nową wartość zgodnie z formułą (opuszczamy dolny indeks A)

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\rho}(t + \Delta t) &= \mathbf{x}_{B'} - \mathbf{x}_{A'} = \boldsymbol{\rho}(t) + [\mathbf{v}(t, \mathbf{x}_A + \boldsymbol{\rho}) - \mathbf{v}(t, \mathbf{x}_A)] \Delta t + O(\Delta t^2) = \\ &= \boldsymbol{\rho}(t) + [\nabla \mathbf{v}(t, \mathbf{x}) \boldsymbol{\rho}] \Delta t + O(\Delta t^2, \Delta t |\boldsymbol{\rho}|^2) \end{aligned}$$

W powyższej formule pojawia się macierz (tensor) $\nabla \mathbf{v}$ zwany **gradientem pola prędkości**.
 Z definicji $[\nabla \mathbf{v}]_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j}$, $i, j = 1, 2, 3$.

Tempo zmian wektora opisującego względne położenie dwóch elementów płynu otrzymamy różniczkując względem czasu

$$\frac{d\boldsymbol{\rho}}{dt} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\boldsymbol{\rho}(t + \Delta t) - \boldsymbol{\rho}(t)}{\Delta t} = \nabla \mathbf{v}(t, \mathbf{x}) \boldsymbol{\rho} + O(|\boldsymbol{\rho}|^2).$$

Gradient prędkości $\nabla \mathbf{v}$ może być przedstawiony w postaci sumy dwóch tensorów, a mianowicie

$$\nabla \mathbf{v} = \mathbf{D} + \mathbf{R}$$

gdzie

$$\mathbf{D} = \frac{1}{2}[\nabla \mathbf{v} + (\nabla \mathbf{v})^T] \quad \text{lub} \quad d_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \quad \text{- tensor symetryczny,}$$

i

$$\mathbf{R} = \frac{1}{2}[\nabla \mathbf{v} - (\nabla \mathbf{v})^T] \quad \text{lub} \quad r_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \quad \text{- tensor antysymetryczny}$$

Pokażemy, że krótkotrwała zmiana względnej pozycji bliskich elementów płynu zachodząca w wyniku działania antysymetrycznego tensora \mathbf{R} odpowiada „sztywnemu” obrotowi płynu.

Następnie pokażemy, że działaniu symetrycznego tensora \mathbf{D} odpowiada „prawdziwa” deformacja, tj. zmiana kształtu i/lub objętości elementów płynu.

Zauważmy po pierwsze, że $r_{ij} = -\frac{1}{2} \epsilon_{ijk} \omega_k$, gdzie $\omega_k, k = 1, 2, 3$, to kartezjańskie współrzędne wektora wirowości

$$\boldsymbol{\omega} = \nabla \times \mathbf{v} = \underbrace{\epsilon_{ijk} \frac{\partial v_k}{\partial x_j}}_{\omega_k} \mathbf{e}_i.$$

Istotnie, mamy bowiem

$$-\frac{1}{2} \epsilon_{ijk} \epsilon_{k\beta\gamma} \frac{\partial v_\gamma}{\partial x_\beta} = -\frac{1}{2} (\delta_{i\beta} \delta_{j\gamma} - \delta_{i\gamma} \delta_{j\beta}) \frac{\partial v_\gamma}{\partial x_\beta} = -\frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_j}{\partial x_i} - \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \right) = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) = r_{ij}$$

Wobec tego, możemy napisać równość

$$\mathbf{R} \boldsymbol{\rho} = r_{ij} \rho_j \mathbf{e}_i = -\frac{1}{2} \epsilon_{ijk} \rho_j \omega_k \mathbf{e}_i = -\frac{1}{2} \boldsymbol{\rho} \times \boldsymbol{\omega} = \frac{1}{2} \boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\rho}.$$

Wykażemy, że długość wektora $\boldsymbol{\rho}$ pod wpływem działania tensora \mathbf{R} nie ulega zmianie:

$$\frac{d}{dt} |\boldsymbol{\rho}|^2 = \frac{d}{dt} (\boldsymbol{\rho}, \boldsymbol{\rho}) = 2 (\boldsymbol{\rho}, \frac{d}{dt} \boldsymbol{\rho}) = 2 (\boldsymbol{\rho}, \mathbf{R}\boldsymbol{\rho}) = \boldsymbol{\rho} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\rho}) = 0$$

Ponieważ para elementów płynu może być wybrana dowolnie, otrzymany wynik jest równoznaczny ze stwierdzeniem, że transformacja geometryczna generowana przez tensor \mathbf{R} to czysty (sztywny) obrót bez deformacji kształtu. Tensor ten nazywać będziemy dalej **tensoriem obrotu**.

Podsumowując: antysymetryczna część tensora gradientu prędkości opisuje lokalny sztywny obrót elementów płynu. Odpowiadająca temu obrotowi lokalna prędkość kątowa jest równa $\frac{1}{2}\boldsymbol{\omega}$, czyli połowie lokalnego wektora wirowości.

DEFORMACJA ELEMENTÓW PŁYNU

Wiemy już, że tempo zmian wektora względnego położenia $\boldsymbol{\rho}$ (czyli prędkość zmian względnego położenia dwóch bliskich elementów płynu) dane jest wzorem

$$\frac{d}{dt} \boldsymbol{\rho} = \underbrace{\mathbf{D} \boldsymbol{\rho}}_{\text{deformacja}} + \underbrace{\mathbf{R} \boldsymbol{\rho}}_{\text{sztywny obrót}} = \mathbf{D} \boldsymbol{\rho} + \frac{1}{2} \boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\rho}.$$

Pierwszy ze składników zawiera symetryczny tensor \mathbf{D} , zwany **tensorem prędkości deformacji**.

Tensor \mathbf{D} może być przedstawiony jako suma dwóch składników: **tensora sferycznego** \mathbf{D}_{SF} i **dewiatora** \mathbf{D}_{DW}

$$\mathbf{D} = \mathbf{D}_{SF} + \mathbf{D}_{DW}$$

Tensor sferyczny \mathbf{D}_{SF} zdefiniowany jest następująco

$$\mathbf{D}_{SF} = \frac{1}{3} \underbrace{tr \mathbf{D}}_{\text{ślad } \mathbf{D}} \cdot \mathbf{I} = \frac{1}{3} (\nabla \cdot \mathbf{v}) \mathbf{I} \quad \Rightarrow \quad (\mathbf{D}_{SF})_{ij} = \frac{1}{3} \frac{\partial v_k}{\partial x_k} \delta_{ij},$$

Zauważmy, że

$$tr \mathbf{D}_{SF} = \frac{1}{3} (\nabla \cdot \mathbf{v}) \cdot tr \mathbf{I} = \nabla \cdot \mathbf{v} \equiv div \mathbf{v}.$$

Dewiator \mathbf{D}_{DW} jest oczywiście równy różnicy \mathbf{D} i \mathbf{D}_{SF} . Mamy

$$\mathbf{D}_{DW} = \mathbf{D} - \frac{1}{3}(\nabla \cdot \mathbf{v})\mathbf{I} \quad \Rightarrow \quad (\mathbf{D}_{DW})_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) - \frac{1}{3} \frac{\partial v_k}{\partial x_k} \delta_{ij}$$

Zauważmy, że cechą dewiatora jest zerowy ślad

$$\text{tr} \mathbf{D}_{DW} = \text{tr} \mathbf{D} - \text{tr} \mathbf{D}_{SF} = 0$$

W celu wyjaśnienia kinematycznego sensu rozkładu tensora \mathbf{D} na część sferyczną i dewiatorową rozważmy deformację niewielkiego obszaru płynu. Dla uproszczenia ograniczymy się do analizy przypadku 2D i założymy, że początkowy kształt obszaru to prostokąt. Założymy, że tensor obrotu znika tożsamościowo.

Pochodna wektora względnego położenia przyjmuje postać

$$\frac{d}{dt} \boldsymbol{\rho} = \mathbf{D} \boldsymbol{\rho} = \mathbf{D}_{SF} \boldsymbol{\rho} + \mathbf{D}_{DW} \boldsymbol{\rho} .$$

Dla małego przyrostu czasu Δt , deformacja opisana jest następującą formułą

$$\boldsymbol{\rho}(t + \Delta t) = \boldsymbol{\rho}(t) + \underbrace{\mathbf{D}_{SF} \boldsymbol{\rho} \Delta t}_{\Delta \boldsymbol{\rho}_1} + \underbrace{\mathbf{D}_{DW} \boldsymbol{\rho} \Delta t}_{\Delta \boldsymbol{\rho}_2} + O(\Delta t^2)$$

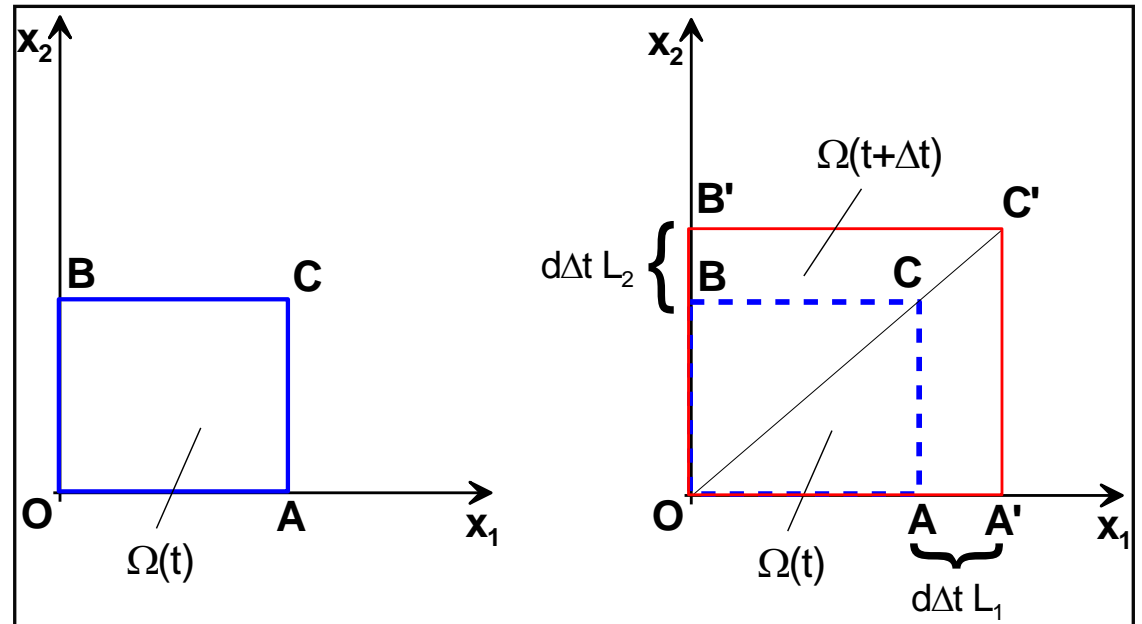
Rozważmy najpierw przypadek, w którym dewiator jest równy zeru.

Możemy napisać $D_{SF} = \begin{bmatrix} d & 0 \\ 0 & d \end{bmatrix}$

Stąd $tr D = 2d$

Prostokątny obszar OABC podlega deformacji przyjmując w czasie $t + \Delta t$ kształt opisany transformacją

$$\rho(t + \Delta t) = (1 + d \Delta t) \rho(t) + O(\Delta t^2)$$



Kształt obszaru pozostaje zachowany bowiem transformacja ta jest izotropowym rozciąganiem ($d > 0$) lub kurczeniem ($d < 0$).

Oryginalna „objętość” (w sensie 2D) obszaru to $Vol_{\Omega}(t) = L_1 L_2$. W wyniku deformacji przyjmuje ona wartość

$$Vol_{\Omega}(t + \Delta t) = L_1 L_2 (1 + d \Delta t)^2 = Vol_{\Omega}(t) (1 + 2d \Delta t) + O(\Delta t^2)$$

Względne tempo zmiany objętości obliczamy następująco

$$\frac{1}{Vol_{\Omega}(t)} \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{Vol_{\Omega}(t + \Delta t) - Vol_{\Omega}(t)}{\Delta t} = 2d = tr \mathbf{D} = \nabla \cdot \mathbf{v}$$

Widzimy, że lokalne, chwilowe tempo zmian objętości elementu płynu jest równe wartości dywergencji pola prędkości.

Rozważmy przypadek odwrotny – niech tym razem **część sferyczna tensora prędkości deformacji jest równa zero**. W przypadku 2D ogólna postać dewiatora (czyli tensora symetrycznego o zerowym śladzie) jest następująca

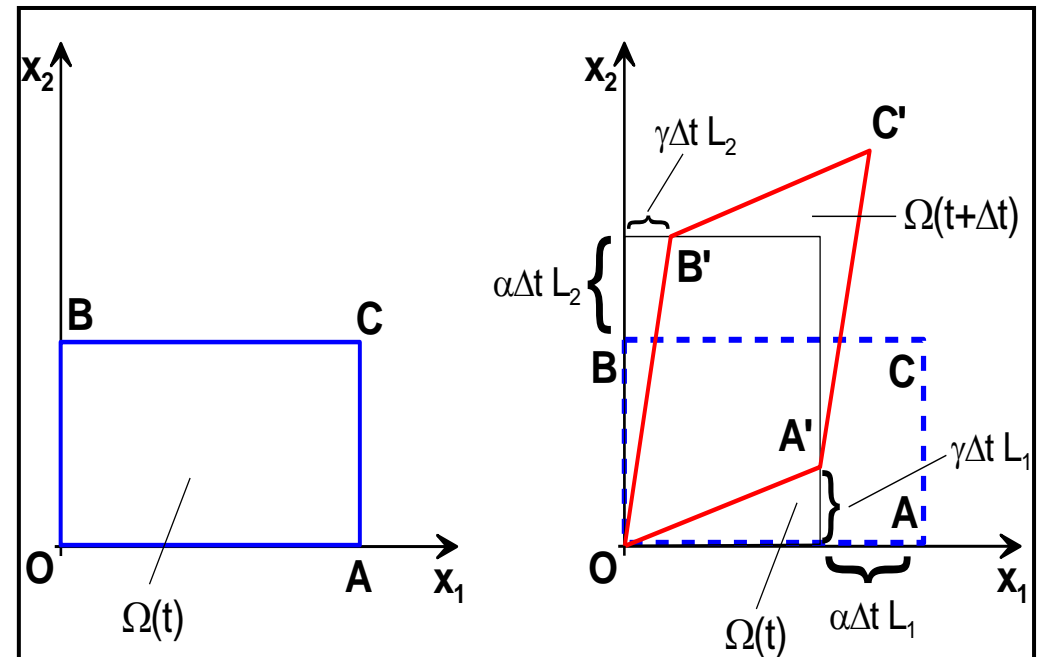
$$\mathbf{D}_{DW} = \begin{bmatrix} d_{11} - \frac{1}{2}d & d_{12} \\ d_{12} & d_{22} - \frac{1}{2}d \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{2}(d_{11} - d_{22}) & d_{12} \\ d_{12} & \frac{1}{2}(d_{22} - d_{11}) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\alpha & \gamma \\ \gamma & \alpha \end{bmatrix}.$$

Wzór opisujący deformację płynu w krótkim przedziale czasu Δt ma postać

$$\boldsymbol{\rho}(t + \Delta t) = (\mathbf{I} + \Delta t \mathbf{D}_{DW}) \boldsymbol{\rho}(t) + O(\Delta t^2)$$

Tym razem przyda się forma rozpisana ...

$$\begin{cases} x_1(t + \Delta t) = (1 - \alpha \Delta t) x_1(t) + \gamma \Delta t x_2(t) \\ x_2(t + \Delta t) = \gamma \Delta t x_1(t) + (1 + \alpha \Delta t) x_2(t) \end{cases}$$



Zauważmy obecność ścinania, która manifestuje się zmianą kątów pomiędzy wektorami lokalizacji tych samych elementów płynu przed i po deformacji.

Obliczmy ponownie chwilowe tempo zmian objętości odpowiadające powyższej deformacji. Z wykorzystaniem elementarnej geometrii, rachunek przebiega następująco:

$$\begin{aligned} Vol_{\Omega}(t + \Delta t) &= \begin{vmatrix} 1 - \alpha \Delta t & \gamma \Delta t \\ \gamma \Delta t & 1 + \alpha \Delta t \end{vmatrix} L_1 L_2 = L_1 L_2 (1 - \alpha^2 \Delta t^2 - \gamma^2 \Delta t^2) = \\ &= Vol_{\Omega}(t) + O(\Delta t^2) \end{aligned}$$

Stąd

$$\frac{1}{Vol_{\Omega}(t)} \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{Vol_{\Omega}(t + \Delta t) - Vol_{\Omega}(t)}{\Delta t} = 0.$$

Wnioskujemy, że chwilowe tempo zmian objętości odpowiadające deformacji opisanej wyłącznie przez część dewiatorową jest równe zeru. Mamy zatem do czynienia z czystą zmianą kształtu (czystym ścinaniem).