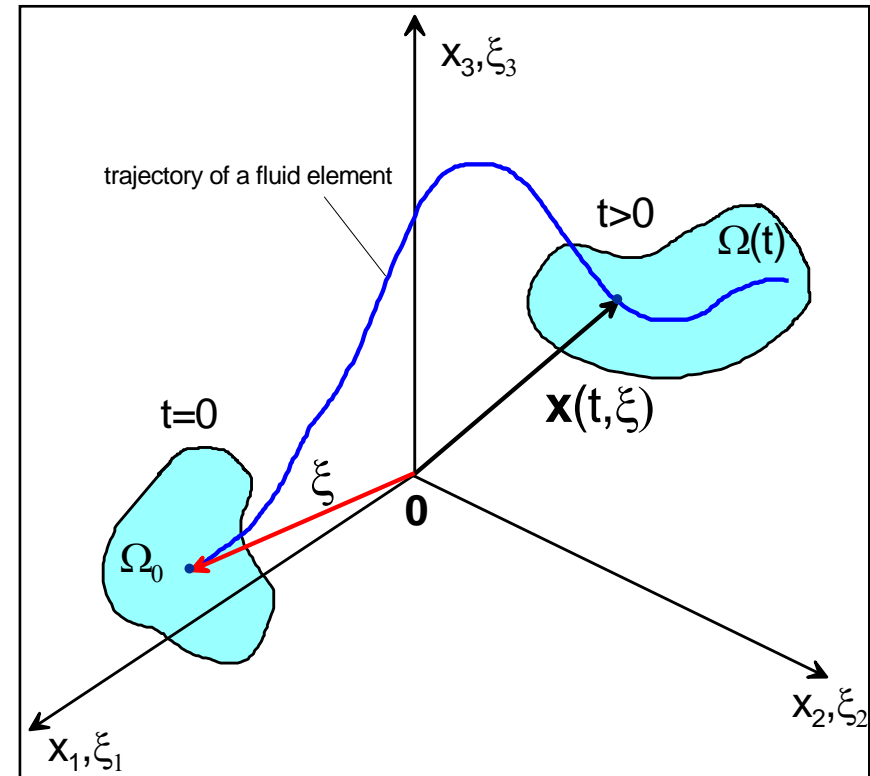


**WYKŁAD 2**  
**KINEMATYKA PŁYNÓW – CZĘŚĆ 1**

## OPISY LAGRANGE'A I EULERA. PRĘDKOŚĆ I PRZYSPIESZENIE PŁYNU.

**Elementem płynu** nazywamy indywidualną i nieskończenie małą porcję płynu. Każdy element płynu ma przypisane identyfikujące go położenie w wyróżnionej początkowej chwili czasu (z reguły można przyjąć, że chwilą tą jest  $t = 0$ ). Położenie początkowe oznaczamy dalej symbolem  $\xi$ . Położenie elementu płynu w bieżącej chwili czasu  $t > 0$  określone jest



wektorem  $\mathbf{x}$ . **Ruchem płynu** nazywamy zatem odwzorowanie obszaru  $\Omega_0$  zajmowanego przez płyn w chwili początkowej w obszar  $\Omega(t)$ , który zajmuje **ten sam płyn** w chwili bieżącej  $t > 0$ .

Możemy zatem napisać związek  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(t, \xi)$ , w szczególności  $\xi = \mathbf{x}(0, \xi)$ .

Jeśli ustalimy  $\xi = \xi_*$ , wówczas przyporządkowanie  $\mathbf{x} = \mathbf{x}(t, \xi_*)$  opisuje pewną linię w  $E^3$ .

Linię tę nazywamy **trajektorią** elementu płynu (identyfikowanego przez położenie początkowe  $\xi_*$ ).

Obszar  $\Omega(t)$  będący obrazem obszaru  $\Omega_0$  w dowolnej chwili  $t > 0$  nazywamy **obszarem płynnym** lub **obszarem materialnym**.

### **UWAGA:**

1. Przez każdy punkt w obszarze zajęty przez płyn przechodzi jedna i tylko jedna trajektoria. Wyjątek stanowią punkty stagnacji, czyli punkty w których prędkość płynu jest równa zero.
2. Odwzorowanie obszaru początkowego w obszary płynne w późniejszych chwilach czasu ma **własność grupową**, a mianowicie:

Jeżeli  $\mathbf{x}_1 = \mathbf{x}(t, \xi)$  i  $\mathbf{x}_2 = \mathbf{x}(t + \tau, \xi)$ , to  $\mathbf{x}_2 = \mathbf{x}(t + \tau, \xi) = \mathbf{x}[\tau, \mathbf{x}(t, \xi)] = \mathbf{x}(\tau, \mathbf{x}_1)$

## Dowolny ruch płynu można opisywać w ramach podejścia Lagrange'a lub podejścia Eulera.

**Opis Lagrange'a:** każdy element płynu jest jednoznacznie identyfikowany przez wektor  $\xi$ , tj. swoją lokalizację w chwili początkowej  $t = 0$ . Wszystkie charakterystyki kinematyczne ruchu płynu są opisane funkcjami czasu i współrzędnych wektora  $\xi$ , tj. wielkości skalarnych  $\xi_1$ ,  $\xi_2$  and  $\xi_3$ , zwanych współrzędnymi Lagrange'a.

Wektor prędkości płynu (elementu płynu) zdefiniowany jest wzorem

$$\mathbf{V}(t, \xi) := \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\mathbf{x}(t + \Delta t, \xi) - \mathbf{x}(t, \xi)}{\Delta t} \equiv \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial t}(t, \xi) \quad (\xi - \text{zafiksowane})$$

Przyspieszenie płynu (elementu płynu) jest zdefiniowane wzorem

$$\mathbf{a}(t, \xi) := \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\mathbf{V}(t + \Delta t, \xi) - \mathbf{V}(t, \xi)}{\Delta t} \equiv \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial t}(t, \xi) = \frac{\partial^2 \mathbf{x}}{\partial t^2}(t, \xi)$$

**Opis Eulera:** prędkość, przyspieszenie, a także inne wielkości kinematyczne i dynamiczne charakteryzujące ruch płynu opisane są jako pola fizyczne, czyli funkcje (o wartościach skalarnych, wektorowych lub tensorowych) czasu  $t$  i położenia  $\mathbf{x} = [x_1, x_2, x_3]$ .

Pole (wektorowe) prędkości płynu  $\mathbf{v} = \mathbf{v}(t, \mathbf{x})$  ( w każdym punkcie obszaru zajętego przez płyn zdefiniowany jest – na ogół zmienny w czasie – wektor prędkości)

**Relacja pomiędzy opisami Lagrange'a i Eulera:** prędkość elementu płynu w chwili  $t$  jest taka jak wartość pola prędkości w tejże chwili i w punkcie aktualnym zajmowanym przez ten element.

Euler  $\Rightarrow$  Lagrange:  $V(t, \xi) = v[t, \mathbf{x}(t, \xi)]$

Lagrange  $\Rightarrow$  to Euler:  $v(t, \mathbf{x}) = V[t, \underbrace{\xi(t, \mathbf{x})}_{\substack{\text{transformacja} \\ \text{odwrotna}}}]$

Wyprowadzeniem eulerowskiej formuły na pole przyspieszeń zajmiemy się niebawem ...

**PRZEPLYW USTALONY (STACJONARNY):** pole prędkości nie zależy (jawnie) od czasu tj.

$$\mathbf{v} = \mathbf{v}(\mathbf{x}) , \partial_t \mathbf{v} = \mathbf{0}$$

## TRAJEKTORIE ELEMENTÓW PŁYNU

**Lagrange:**  $\frac{\partial}{\partial t} \mathbf{x}(t, \xi) = \mathbf{V}(t, \xi)$  ( $\xi$  – zafiksowane).

Całkujemy względem czasu ...  $\mathbf{x}(t, \xi) = \xi + \int_0^t \mathbf{V}(\tau, \xi) d\tau.$

Otrzymaliśmy bezpośrednią całkową formułę opisującą trajektorię elementu płynu. Całka może być obliczona numerycznie standardowymi metodami (np. metodą trapezów).

**Euler:** aby wyznaczyć trajektorię trzeba rozwiązać różniczkowe zagadnienie początkowe

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} \mathbf{x} = \mathbf{v}[t, \mathbf{x}(t)] \\ \mathbf{x}(0) = \xi \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \frac{d}{dt} x_j = v_j(t, x_1, x_2, x_3) , j = 1, 2, 3. \\ x_j(0) = \xi_j \end{cases}$$

W celu otrzymania rozwiązania, posłużymy się na ogół metodami numerycznymi (np. zastosujemy metodę Rungego-Kuty)

## LINIE PRĄDU

**Linia prądu:** to taka linia, że w każdym jej punkcie (chwilowy) wektor pola prędkości jest do niej styczny.

**Morał:** W przepływie nieustalonym układ linii prądu zależy od czasu!

**Warunek styczności może być zapisany następująco**

$$\frac{dx_1}{v_1(t, x_1, x_2, x_3)} = \frac{dx_2}{v_2(t, x_1, x_2, x_3)} = \frac{dx_3}{v_3(t, x_1, x_2, x_3)}$$

Powyższe równości implikują krawędziowy opis 2-parametrycznej rodziny linii w 3D, a mianowicie

$$\begin{cases} \mathfrak{F}_1(t, x_1, x_2, x_3, C_1, C_2) = 0 \\ \mathfrak{F}_2(t, x_1, x_2, x_3, C_1, C_2) = 0 \end{cases}$$

Czas  $t$  traktowany jest tu jako (zafiksowany) parametr.

**Praktyczna metoda wyznaczenia linii prądu polega na obliczeniu trajektorii fikcyjnych cząstek (markerów) poruszających się z „zamrożonym w czasie” polu prędkości. Ruch markerów opisują rozwiązania następującego zagadnienia początkowego**

$$\begin{cases} \frac{d}{d\tau} \mathbf{x}(\tau) = \mathbf{v}[t, \mathbf{x}(\tau)] \\ \mathbf{x}(\tau = 0) = \mathbf{x}_0 \end{cases}$$

gdzie czas fizyczny  $t$  jest zafiksowany, a zmienna  $\tau$  to „pseudo-czas”.

**Z powyższego wynika wniosek: trajektorie elementów płynu i linie prądu są tymi samymi liniami wtedy i tylko wtedy, gdy pole prędkości nie zależy jawnie od czasu, tj. gdy przepływ jest ustalony (stacjonarny).**



## PRZYKŁADY

(1) Dwuwymiarowy przepływ ustalony  $v(x_1, x_2) = -x_2 e_1 + x_1 e_2 \equiv [-x_2, x_1]$

Linie prądu:  $\frac{dx_1}{-x_2} = \frac{dx_2}{x_1} \Rightarrow x_1 dx_1 + x_2 dx_2 = 0 \Rightarrow x_1^2 + x_2^2 = R^2, R \geq 0.$

Otrzymaliśmy układ koncentrycznych okręgów.

Trajektorie: 
$$\begin{cases} \frac{d}{dt} x_1 = -x_2, & \frac{d}{dt} x_2 = x_1 \\ x_1(0) = R, & x_2(0) = 0 \end{cases}$$

Rozwiązaniem jest para funkcji  $x_1(t) = R \cos(t), x_2(t) = R \sin(t)$

która stanowi parametryczny opis rodziny koncentrycznych okręgów

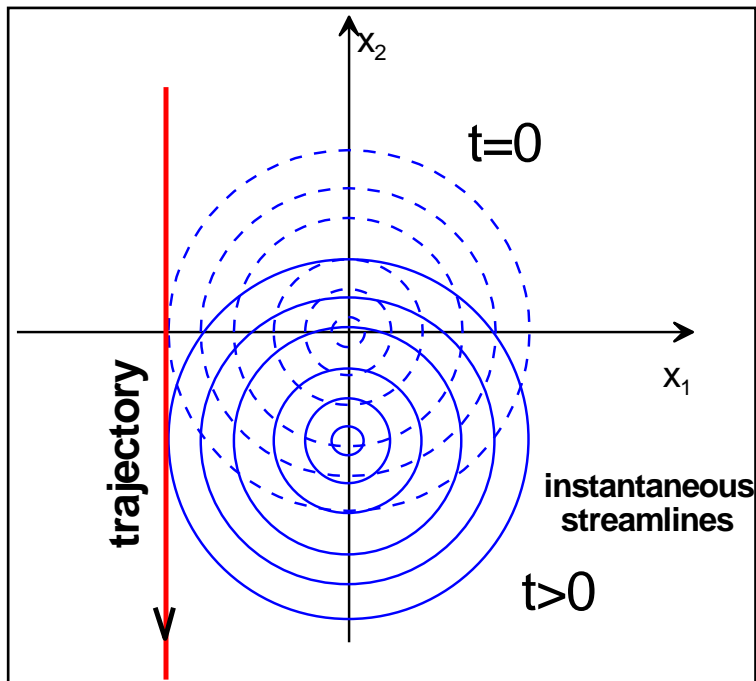
$$x_1^2 + x_2^2 = R^2, R \geq 0.$$

(2) przepływ niestacjonarny  $\mathbf{v}(t, x_1, x_2) = (-x_2 - t)\mathbf{e}_1 + x_1\mathbf{e}_2 \equiv [-x_2 - t, x_1]$

**Linie prądu:**

$$\frac{dx_1}{-x_2 - t} = \frac{dx_2}{x_1} \Rightarrow x_1 dx_1 + (x_2 + t) dx_2 = 0 \Rightarrow x_1^2 + (x_2 + t)^2 = C + t^2 \equiv R^2, \quad C \geq -t^2.$$

Ponownie – rodzina koncentrycznych okręgów, ale ich układ porusza się wzdłuż osi  $\mathbf{0}x_2$  (w dół) ze stałą prędkością równą  $-1$  (obrazek).



**Trajektorie:**

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} x_1 = -x_2 - t, & \frac{d}{dt} x_2 = x_1 \\ x_1(0) = x_{10}, & x_2(0) = x_{20} \end{cases}$$

**Rozwiązanie**

$$\begin{cases} x_1(t) = (x_{10} + 1)\cos(t) - x_{20}\sin(t) - 1 \\ x_2(t) = (x_{10} + 1)\sin(t) + x_{20}\cos(t) - t \end{cases}$$

Niech  $x_{10} = -1$  i  $x_{20} = 0$ . Wtedy  $x_1(t) = -1$  i  $x_2(t) = -t$ , czyli element płynu porusza się z prędkością równą  $-1$  wzdłuż pionowej linii  $x_1 = -1$

**W ruchu niestacjonarnym kształt trajektorii może być zupełnie inny niż linii prądu!**

## POCHODNA SUBSTANCJALNA (MATERIALNA)

Niech  $f = f(t, \mathbf{x}) = f(t, x_1, x_2, x_3)$  będzie dostatecznie regularnym polem skalarnym. Z punktu widzenia obserwatora poruszającego się z elementem płynu, zmienność wielkości opisanej polem  $f$  opisana jest następująca funkcją czasu

$$F(t) := f[t, \mathbf{x}(t, \xi)]$$

**Pochodną substancjalną pola  $f$ , oznaczaną dalej symbolem  $\frac{Df}{Dt}$ , nazywamy tempo zmian tego pola z punktu widzenia obserwatora poruszającego się z płynem, czyli wzdłuż trajektorii.**

Mamy zatem

$$\frac{Df}{Dt}[t, \mathbf{x}(t, \xi)] := \frac{dF}{dt}(t) = \frac{\partial f}{\partial t}[t, \mathbf{x}(t, \xi)] + \frac{\partial f}{\partial x_1}[t, \mathbf{x}(t, \xi)] \frac{\partial x_1}{\partial t}(t, \xi) + \frac{\partial f}{\partial x_2}[t, \mathbf{x}(t, \xi)] \frac{\partial x_2}{\partial t}(t, \xi) +$$

$$\frac{\partial f}{\partial x_3}[t, \mathbf{x}(t, \xi)] \frac{\partial x_3}{\partial t}(t, \xi) = \left( \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial x_1} v_1 + \frac{\partial f}{\partial x_2} v_2 + \frac{\partial f}{\partial x_3} v_3 \right) [t, \mathbf{x}(t, \xi)]$$

gdzie wykorzystaliśmy równości  $\frac{\partial x_j}{\partial t}(t, \xi) = v_j[t, \mathbf{x}(t, \xi)]$ ,  $j = 1, 2, 3$ .

Ponieważ w powyższej formule argumenty wyrażeń po obu stronach znaku równości są identyczne, możemy napisać równość pomiędzy funkcjami, a mianowicie

$$\frac{Df}{Dt} = \underbrace{\frac{\partial f}{\partial t}}_{\text{pochodna lokalna}} + \underbrace{\mathbf{v} \cdot \nabla f}_{\text{pochodna konwekcyjna}},$$

W notacji indeksowej (z użyciem konwencji sumacyjnej) ...

$$\frac{Df}{Dt} = \frac{\partial f}{\partial t} + v_j \frac{\partial f}{\partial x_j}$$

- Pierwszy ze składników nazywamy **pochodną lokalną**. „Mierzy” ona tempo zmian wielkości  $f$  zachodzących w wyniku jawnej zależności tej wielkości od czasu. Jeśli  $f = f(\mathbf{x}) = f(x_1, x_2, x_3)$ , to pole  $f$  jest stacjonarne i pochodna lokalna  $\partial f / \partial t$  znika tożsamościowo.
- Drugi składnik nazywamy **pochodną konwekcyjną** pola  $f$ . Jest ona na ogół różna od zera, nawet jeśli pole jest stacjonarne. „Mierzy” ona tempo zmian pola  $f$  wynikających z ruchu obserwatora. Pochodna ta znika m.in. wówczas, gdy wartość pola  $f$  nie zależy od miejsca, czyli pole  $f$  jest jednorodne.

## POLE PRZYSPIESZEŃ – OPIS EULERA

Z definicji, przyspieszeniem płynu jest tempo zmian prędkości elementu płynu, podczas jego ruchu wzdłuż jego indywidualanej trajektorii. Wynika z tego, że **w celu wyznaczenia pola przyspieszeń płynu należy obliczyć pochodną substancjalną (materialną) pola prędkości.**

Mamy zatem

$$\mathbf{a}(t, \mathbf{x}) = \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = \frac{Dv_i}{Dt} \mathbf{e}_i = \left( \frac{\partial v_i}{\partial t} + v_j \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \right) \mathbf{e}_i = \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + v_j \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial x_j}$$

Pole przyspieszeń jest oczywiście polem wektorowym. W popularnym w mechanice płynów zapisie postać tego pola jest następująca

$$\mathbf{a}(t, \mathbf{x}) = \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = a_{\text{lokalne}} + a_{\text{konwekcyjne}}$$

W nawiasie występującym w drugim składniku wzoru (zwanym przyspieszeniem konwekcyjnym) pojawił się **formalny iloczyn skalarny** wektora prędkości i operatora różniczkowego postaci  $\nabla = \left[ \frac{\partial}{\partial x_1}, \frac{\partial}{\partial x_2}, \frac{\partial}{\partial x_3} \right]$  (tzw. nabra).

Alternatywną (ale równoważną) postacią wzoru na przyspieszenie jest postać Lamba-Gromeki

$$\mathbf{a}(t, \mathbf{x}) = \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \nabla \left( \frac{1}{2} v^2 \right) + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{v}$$

gdzie  $v = \|\mathbf{v}\|$  to wartość (długość) wektora prędkości, a pole wektorowe  $\boldsymbol{\omega} = \nabla \times \mathbf{v}$  to rotacja pola prędkości zwana **wirowością**. Rachunkowy dowód tożsamości

$$(\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = \nabla \left( \frac{1}{2} v^2 \right) + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{v}$$

pozostawiamy studentowi jako ćwiczenie.

Z podanej formuły dla pola przyspieszenia płynu wynika, że kartezjańskie składowe tego pola można obliczyć ze wzoru

$$a_i(t, \mathbf{x}) = \frac{Dv_i}{Dt} = \frac{\partial v_i}{\partial t} + v_j \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \quad (\text{sumowanie po } j!)$$