

### Tri užitočné identity:

1. Použitím “bac - cab”

$$\vec{v} \cdot \nabla \vec{v} = \nabla \frac{1}{2} v^2 - \vec{v} \times (\nabla \times \vec{v}) \quad (161)$$

t.j. hustota kin. energie a vírivosť. Tento člen zabezpečuje inherentne nelineárny charakter dynamiky kontinua - neprítomný len pre malé kmity bez prenosu látky (napr. pružnosť a zvuk v tuhých látkach).

2. Použitím “bac - cab”

$$\nabla \times (\nabla \times \vec{v}) = \nabla(\nabla \cdot \vec{v}) - \Delta \vec{v} \quad (162)$$

3. Definujme si symetrizovaný gradient vektorového poľa  $\vec{v}(\vec{r}, t) = \vec{v}$ ,

$$\nabla \vec{v} + \vec{v} \nabla = \sum_{ij} \left( \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \vec{e}_i \vec{e}_j \quad (163)$$

potom 3. identita je

$$\nabla \cdot (\nabla \vec{v} + \vec{v} \nabla) = \Delta \vec{v} + \nabla(\nabla \cdot \vec{v}) \quad (164)$$

### 3.2.1 Klasifikácia kontinuí (Čomu sa rovná tenzor napätia a kedy platí Bernoulliho rovnica?)

**Ideálna kvapalina** (suchá voda):

1. Nestlačiteľná:  $\frac{d\rho}{dt} = 0 \rightarrow \rho(\vec{r}, t) = \text{const}$  čo z rovnice kontinuity,  $\frac{\partial \rho}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho \vec{v})$ , dá dôležitú podmienku na ľubovoľné nestlačiteľné prúdenie

$$\nabla \cdot \vec{v} = 0.$$

2. Bez viskozity:  $\overleftrightarrow{\sigma} = -p \overleftrightarrow{1}$ ,  $p$  taký aby bol objem kvapaliny nemenný.

3. Bernoulliho rovnica platí.

**Nestlačiteľná kvapalina** (mokrú voda):

1. Nestlačiteľná:  $\frac{d\rho}{dt} = 0 \rightarrow \rho(\vec{r}, t) = \text{const}$  a  $\nabla \cdot \vec{v} = 0$ .

2. Viskózná:  $\overleftrightarrow{\sigma} = -p \overleftrightarrow{1} + \eta (\nabla \vec{v} + \vec{v} \nabla)$ , kde  $(\vec{v} \nabla)_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j}$  a  $\eta$  je koeficient dynamickej viskozity.

- motivácia s tokom v smere  $x$ ,  $F_x = S_y \sigma_{yx} \sim \eta \frac{\partial v_x}{\partial y}$
- symetrizácia, aby sa vylúčili čisté rotácie keď  $\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r}$ .

Pohybová rovnica použitím vzťahu (164) potom nadobudne tvar Navier-Stokesovej rovnice:

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \vec{v} \times (\nabla \times \vec{v}) = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \frac{\eta}{\rho} \Delta \vec{v} + \vec{f}$$

3. Bernoulliho rovnica platí iba ak je prúdenie *laminárne*, t.j.  $\nabla \times \vec{v} = 0$

**Stlačiteľný plyn** (skôr ako kvapalina):

1. ak zanedbáme viskozitu, čo je pre mnoho plynov a typické podmienky v ktorých sa nachádzajú dobré priblíženie, bude  $\overleftrightarrow{\sigma} = -p \overleftrightarrow{1}$

2. ideálny plyn -  $p(\vec{r}, t) = \rho(\vec{r}, t)T(\vec{r}, t)R/M_0$ ,  $R = k_B N_A$  mólová plynová konštanta,  $k_B$  je Boltzmanova konštanta a  $M_0$  je hmotnosť jedného molu kontinua. Vo všeobecnosti zisťujeme ďalšie skalárne pole ktoré musíme počítať - teplotné pole  $T(\vec{r}, t)$ . V nasledujúcom pri diskusii reálnych plynov, bude dynamika teplotného pol'a považovaná za veľmi rýchlu (adiabatický dej) alebo naopak, vôbec nemennú (izotermický dej) a teda sa ňou nebudeme explicitne zaoberať.
3. reálny plyn - je stlačiteľný (koeficient stlačiteľnosti  $\kappa = -\frac{\partial V}{\partial p} \frac{1}{V} = \frac{\partial \rho}{\partial p} \frac{1}{\rho}$ ) - pričom tlak je funkciou jeho hustoty,  $p(\rho)$ .

Často možno túto závislosť modelovať (alebo dokonca odvodiť) v tvare rovnice *polytropu*

$$\frac{p}{p_0} = \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^n.$$

(pre adiabatický proces  $n = 1.4$ )

4. Pre pohybové rovnice je dôležitý termodynamický potenciál  $h(\rho, T)$

$$dh = \frac{1}{\rho} dp \Rightarrow h(p) = \int_{p_0}^p \frac{dp}{\rho(p)}$$

(pre Bernoulliho rovnicu pre stlačiteľný plyn) Napr. pre izotermické prúdenie

$$h(T, p) = \frac{RT}{M} \ln p,$$

pre polytropu

$$h(p) = \frac{p_0^{1/n}}{\rho_0} \frac{p^{1-1/n}}{1-1/n}$$

5. Bernoulliho rovnica platí, ale miesto člena  $p(\vec{r})/\rho$  musíme vziať  $h(p(\vec{r}))$ .

**Tuhé látky** (len extrémne stručne):

1.  $\frac{d}{dt} \vec{v}(\vec{r}, t) \approx \frac{\partial}{\partial t} \vec{v}(\vec{r}, t)$
2. Namiesto rýchlostného pol'a je hľadanou veličinou tenzor deformácie  $\overleftrightarrow{\epsilon}$

$$\frac{d}{dt} \overleftrightarrow{\epsilon} = \frac{1}{2} \sum_{ij} \frac{\partial v_i(\vec{r}, t)}{\partial x_j} \vec{e}_i \vec{e}_j = \frac{1}{2} ((\vec{v}(\vec{r}) \nabla) + \nabla \vec{v}(\vec{r}))$$

3. V prípade elastických deformácií používame zovšeobecnený Hookov zákon:

$$\overleftrightarrow{\sigma} = \overleftrightarrow{\gamma} \cdot \overleftrightarrow{\epsilon} \quad \text{t.j.} \quad \sigma_{ij} = \sum_{klmn} \gamma_{klmn} \epsilon_{mn}$$

### 3.2.2 Stacionárne prúdenie

Prúdnicca: krivka majúca v kažom bode  $\vec{r}$  a čase  $t$  dotykový vektor daný vektorovým polom  $\vec{v}(\vec{r}, t)$ .

Pozdĺž prúdnicce máme  $\vec{v} dt \cdot \nabla \times \vec{v} = 0$ . Ak najprv uvážime neslačiteľnú kvapalinu ( $\rho = konst$ ) a integrujeme pohybovú rovnicu pozdĺž prúdnicce, pričom uvážime len pôsobenie homogénneho gravitačného pol'a, t.j.  $\vec{f} = \vec{g} = -\nabla(-\vec{g} \cdot \vec{r}) = -\nabla\phi_g$  a použijeme vzťah (161) na prepis člena " $\nabla \cdot \nabla \vec{v}$ ", dostaneme

$$\int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}_1} d\vec{r} \cdot \nabla \left( \frac{1}{2} v^2 + \frac{p}{\rho} + \phi_g \right) = \frac{\eta}{\rho} \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}_1} d\vec{r} \cdot \Delta \vec{v} \quad (165)$$

$$\left[ \frac{1}{2} v^2(\vec{r}_1) + \frac{p(\vec{r}_1)}{\rho} + \phi_g(\vec{r}_1) \right] - \left[ \frac{1}{2} v^2(\vec{r}_0) + \frac{p(\vec{r}_0)}{\rho} + \phi_g(\vec{r}_0) \right] = \frac{\eta}{\rho} \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}_1} d\vec{r} \cdot \Delta \vec{v} \quad (166)$$

$$(167)$$

t.j. výraz

$$\frac{1}{2} v(\vec{r})^2 + \frac{p(\vec{r})}{\rho} + \phi_g(\vec{r}),$$

so zmyslom hustoty energie kontinua, je konštantný na prúdnicci, ak je viskozita nulová, resp. približne konštantný ak je viskozita malá.

Komentáre:

- pre laminárne prúdenie je táto hodnota rovnaká pre všetky prúdnicce nakoľko v tomto prípade  $\nabla \times \vec{v} = 0$  nezávisle od krivky po ktorej integrujeme.
- pre neslačiteľnú kvapalinu, t.j.  $\nabla \cdot \vec{v} = 0$ , a prúdenie je laminárne, t.j.  $\nabla \times \vec{v} = 0$  máme podľa rovnice (162) že aj  $\Delta \vec{v} = 0$  a preto v takomto prípade bude platiť Bernoulliho rovnica aj pre laminárne prúdenie viskózne kvapaliny.
- pre slačiteľnú kvapalinu, resp. plyn nemožno previesť hustotu pod znak gradientu, namiesto toho treba zaviesť termodynamický potenciál,

$$\frac{1}{\rho} \nabla p = \nabla h \quad (168)$$

čo v konečnom dôsledku vedie na Bernoulliho rovnicu v tvare

$$\frac{1}{2} v(\vec{r})^2 + h(\vec{r}) + \phi_g(\vec{r}) = konst.$$