

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 vírivost'. 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 pol'a $\vec{v}(\vec{r}, t) = \vec{v}$,

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

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 napäťia 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 kontinutiy, $\frac{\partial \rho}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho \vec{v})$, dá dôležitú podmienku na l'ubovoľné nestlačiteľné prúdenie

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

2. Bez viskozity: $\overset{\leftrightarrow}{\sigma} = -p \overset{\leftrightarrow}{1}$, p taký aby bol objem kvapaliny nemenný.
3. Bernoulliho rovnica platí.

Nestlačiteľná kvapalina (mokrá voda):

1. Nestlačiteľná: $\frac{d\rho}{dt} = 0 \rightarrow \rho(\vec{r}, t) = \text{const}$ a $\nabla \cdot \vec{v} = 0$.
2. Viskózna: $\overset{\leftrightarrow}{\sigma} = -p \overset{\leftrightarrow}{1} + \eta (\nabla \vec{v} + \vec{v} \nabla)$, kde $(\vec{v} \nabla)_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j}$ a η 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 ked' $\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r}$.

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 $\overset{\leftrightarrow}{\sigma} = -p \overset{\leftrightarrow}{1}$

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 zístavame ďalšie skalárne pole ktoré musíme počítať - teplotné pole $T(\vec{r}, t)$. V nasledujúcom pri diskusii reálnych plynov, bude dynamika teplotného pola 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 *polytropy*

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

(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 rovnici 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 rýchlosného pola je hľadanou veličinou tenzor deformácie $\overset{\leftrightarrow}{\epsilon}$

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

3. V prípade elastických deformácií používame zovšeobecnený Hookov zákon:

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

3.2.2 Stacionárne prúdenie

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

Pozdĺž prúdnice máme $\vec{v} dt \cdot \nabla \times \vec{v} = 0$. Ak najprv uvážime neslačiteľnú kvapalinu ($\rho = konst$) a integrujeme pohybovú rovnicu pozdĺž prúdnice, pričom uvážime len pôsobenie homogénnego gravitačného pola a, t.j. $\vec{f} = \vec{g} = -\nabla(-\vec{g} \cdot r) = -\nabla\phi_g$ a použime 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 prúdnici, ak je viskozita nulová, resp. približne konštantný ak je viskozit malá.

Komentáre:

- pre laminárne prúdenie je táto hodnota rovnaká pre všetky prúdnice 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 viskóznej kvapaliny.
- pre stlačiteľnú 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

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