

# Kapitola 7

## Makroskopické transportní rovnice

### 7.1 Momenty Boltzmannovy rovnice

Pokud známe rozdělovací fci  $\Rightarrow$  makroskopické veličiny jako hustota, střední rychlost, teplota apod. V termodynamické rovnováze  $\Rightarrow$  Maxwell-Boltzmannova rozd. fce. V jiném případě musíme řešit komplikovanější BKR.

ALE rovnice pro časové a prostorové změny makroskopických proměnných mohou být odvozeny z BKR bez jejího řešení  $\Rightarrow$  *makroskopické transportní rovnice*

Makroskopické veličiny souvisí s *momenty rozdělovací fce* a transportní rovnice pro tyto proměnné získáme z *momentů Boltzmannovy rovnice*. První tři momenty: vynásobením rovnice výrazy  $m_\alpha$ ,  $m_\alpha \mathbf{v}$  a  $m_\alpha v^2/2$  a integrací přes rychlostní prostor  $\Rightarrow$  zákon zach. hmotnosti, hybnosti a energie. Vždy se nám ale objeví nějaká neznámá makroskop. veličina navíc, takže abychom mohli soustavu vyřešit,

musíme udělat nějaké vhodné předpoklady o nejvyšším momentu rozděl. fce.

Pro každý typ částic vlastní transportní rovnice.

Existuje mnoho možností vytvoření soustavy transportních rovnic podle zjednodušujících předpokladů, např. *model studeného* nebo *teplého plazmatu*.

## 7.2 Obecná transportní rovnice

Uvažujeme fyzikální vlastnost částic v plazmatu  $\chi(\mathbf{v})$  a vezměme obecnou BKR:

$$\frac{\partial f_\alpha}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla f_\alpha + \mathbf{a} \cdot \nabla_v f_\alpha = \left( \frac{\delta f_\alpha}{\delta t} \right)_{\text{sraz}} \cdot \quad (7.1)$$

Každý člen BKR vynásobíme  $\chi(\mathbf{v})$  a z analogie výpočtu střední hodnoty  $\chi(\mathbf{v})$  uděláme totéž s celou BKR

$$\int_v \chi \frac{\partial f_\alpha}{\partial t} d^3v + \int_v \chi \mathbf{v} \cdot \nabla f_\alpha d^3v + \int_v \chi \mathbf{a} \cdot \nabla_v f_\alpha d^3v = \int_v \chi \left( \frac{\delta f_\alpha}{\delta t} \right)_{\text{sraz}} d^3v \cdot \quad (7.2)$$

Dále upravíme každý člen rovnice zvlášť.

*První člen:*

$$\int_v \chi \frac{\partial f_\alpha}{\partial t} d^3v = \frac{\partial}{\partial t} \left( \int_v \chi f_\alpha d^3v \right) - \int_v f_\alpha \frac{\partial \chi}{\partial t} d^3v \quad (7.3)$$

Poslední člen je nula a z definice střední hodnoty:

$$\int_v \chi \frac{\partial f_\alpha}{\partial t} d^3v = \frac{\partial}{\partial t} (n_\alpha \langle \chi \rangle) \quad (7.4)$$

*Druhý člen:*

$$\int_v \chi \mathbf{v} \cdot \nabla f_\alpha d^3v = \nabla \cdot \left( \int_v \mathbf{v} \chi f_\alpha d^3v \right) - \int_v f_\alpha \mathbf{v} \nabla \chi d^3v - \int_v f_\alpha \chi \nabla \cdot \mathbf{v} d^3v \quad (7.5)$$

Člen  $\nabla \cdot \mathbf{v}$  a  $\nabla \chi$  jsou nula:

$$\int_v \chi \mathbf{v} \cdot \nabla v_\alpha d^3v = \nabla \cdot (n_\alpha \langle \chi \mathbf{v} \rangle_\alpha) \quad (7.6)$$

*Třetí člen:*

$$\int_v \chi \mathbf{a} \cdot \nabla v_\alpha f_\alpha d^3v = \int_v \nabla v \cdot \mathbf{a} \chi f_\alpha d^3v - \int_v f_\alpha \mathbf{a} \cdot \nabla v_\alpha \chi d^3v - \int_v f_\alpha \chi \nabla v \cdot \mathbf{a} d^3v \quad (7.7)$$

Poslední integrál vymizí pokud

$$\nabla v \cdot \mathbf{a} = \frac{1}{m_\alpha} \nabla v \cdot \mathbf{F} = 0, \quad (7.8)$$

složka vektoru síly  $F_i$  nezávisí na příslušné složce rychlosti  $v_i$ , kde  $i = x, y, z$ . Toto omezení nevylučuje mg. sílu  $\mathbf{F}_\alpha = q_\alpha \mathbf{v} \times \mathbf{B}$ :

$$F_x = q_\alpha (v_y B_z - v_z B_y) \quad (7.9)$$

První integrál na pravé straně rovnice (7.7) je součtem tří trojných integrálů:

$$\int_v \nabla v \cdot (\mathbf{a} \chi f_\alpha) d^3v = \sum_i \int \int \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{\partial}{\partial v_i} (a_i \chi f_\alpha) dv_x dv_y dv_z. \quad (7.10)$$

Pro každý z těchto tří integrálů ( $i = x, y, z$ ) máme

$$\int \int \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{\partial}{\partial v_x} (a_x \chi f_\alpha) dv_x dv_y dv_z = \int \int_{-\infty}^{+\infty} dv_y dv_z (a_x \chi f_\alpha |_{-\infty}^{+\infty}) = 0, \quad (7.11)$$

protože  $f_\alpha(\mathbf{r}, \mathbf{v}, t) \rightarrow 0$  pro  $v_i \rightarrow \pm\infty$ . Protože první a poslední integrál vztahu (7.7) je roven nule, máme

$$\int_v \chi \mathbf{a} \cdot \nabla_v f_\alpha d^3v = -n_\alpha \langle \mathbf{a} \cdot \nabla_v \chi \rangle_\alpha \quad (7.12)$$

Kombinací předchozích výsledků dostáváme *obecnou transportní rovnici*

$$\frac{\partial}{\partial t} (n_\alpha \langle \chi \rangle_\alpha) + \nabla \cdot (n_\alpha \langle \chi \mathbf{v} \rangle_\alpha) - n_\alpha \langle \mathbf{a} \cdot \nabla_v \chi \rangle_\alpha = \left[ \frac{\delta}{\delta t} (n_\alpha \langle \chi \rangle_\alpha) \right]_{\text{sraz}}, \quad (7.13)$$

kde člen na pravé straně označuje rychlost změny veličiny  $\chi$  na jednotku objemu v důsledku srážek:

$$\left[ \frac{\delta}{\delta t} (n_\alpha \langle \chi \rangle_\alpha) \right]_{\text{sraz}} = \int_v \chi \left( \frac{\delta f_\alpha}{\delta t} \right) d^3v \quad (7.14)$$

## 7.3 Zákon zachování hmotnosti

### 7.3.1 Odvození rovnice kontinuity z BKR

Rovnici (7.13) zde využijeme pro  $\chi = m_\alpha$ . Vyjádříme

$$\begin{aligned} \langle \chi \rangle_\alpha &= m_\alpha \\ \langle \chi \mathbf{v} \rangle_\alpha &= m_\alpha \langle \mathbf{v} \rangle_\alpha = m_\alpha \mathbf{u}_\alpha \\ \nabla_v \chi &= \nabla_v m_\alpha = 0 \end{aligned} \quad (7.15)$$

a dostaneme rovnici kontinuity

$$\frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha) = S_\alpha, \quad (7.16)$$

kde  $\rho_{m\alpha} = n_\alpha m_\alpha$  a srážkový člen

$$S_\alpha = m_\alpha \int_v \left( \frac{\delta f_\alpha}{\delta t} \right)_{\text{sraz}} d^3v = \left( \frac{\delta \rho_{m\alpha}}{\delta t} \right)_{\text{sraz}} \quad (7.17)$$

vyjadřuje rychlost produkce nebo ztráty částic  $\alpha$  na jednotku objemu v důsledku interakcí. Pokud k nim nedochází

$$\frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha) = 0 \quad (7.18)$$

neboli

$$\frac{\partial n_\alpha}{\partial t} + \nabla \cdot (n_\alpha \mathbf{u}_\alpha) = 0 \quad (7.19)$$

Rovnici zákona zachování náboje odtud dostaneme násobením nábojem  $q_\alpha$ :

$$\frac{\partial \rho_\alpha}{\partial t} + \nabla \cdot \mathbf{J}_\alpha = 0, \quad (7.20)$$

kde  $\rho_\alpha = n_\alpha q_\alpha$  je hustota náboje a  $\mathbf{J}_\alpha = \rho_\alpha \mathbf{u}_\alpha$  je hustota el. proudu.

### 7.3.2 Odvození pomocí dynamiky tekutin

Uvažujme objem tekutiny  $V$  uzavřený plochou  $S$  s elementem plochy  $d\mathbf{S} = \hat{\mathbf{n}} dS$ . Střední počet částic opouštějící objem  $V$  skrz  $d\mathbf{S}$  za jednotku času je

$$n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot d\mathbf{S} \quad (7.21)$$

⇒ počet částic opouštějící celý objem:

$$\oint_S n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot d\mathbf{S}. \quad (7.22)$$

Celkový počet částic v objemu:

$$\int_V n_\alpha d^3r. \quad (7.23)$$

Pokud nedochází k produkci nebo ztrátě částic v objemu, musí platit

$$\oint_S n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot d\mathbf{S} = -\frac{\partial}{\partial t} \int_V n_\alpha d^3r \quad (7.24)$$

a za použití Gaussova teorému divergence

$$\oint_S n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot d\mathbf{S} = \int_V \nabla \cdot (n_\alpha \mathbf{u}_\alpha) d^3r \quad (7.25)$$

dostaneme

$$\int_V \left[ \frac{\partial n_\alpha}{\partial t} + \nabla \cdot (n_\alpha \mathbf{u}_\alpha) \right] d^3r = 0, \quad (7.26)$$

což musí platit pro libovolný objem  $V$ , takže dostáváme rovnici kontinuity (7.19).

### 7.3.3 Srážkový člen

Procesy spojené se změnou počtu částic ⇒ obvykle nepružné srážky (ionizace, rekombinace, zachycení náboje). Jak je můžeme reprezentovat v rci kontinuity:

- efekt *ionizace* - rychlostní koeficient pro ionizaci  $K_i$ , tj. počet párů elektron/iont produkovaných za jednotku času je  $K_i n_e n_g$ , kde  $n_g$  je hustota neutrálního plynu. Ve slabě ionizovaném plazmatu

je možné považovat  $n_g$  za konstantní a počet vzniklých párů zapsat pomocí srážkové frekvence  $\nu_i n_e$

- efekt *rekombinace* - rychlostní koeficient pro rekombinaci  $K_r$ , tj. úbytek párů elektron/iont za jednotku času, za předpokl. jednoho druhu iontů ( $n_i = n_e$ ) je  $K_r n_e^2$
- efekt *záchytu záporného náboje* - rychlost úbytku elektronů  $K_a n_e n_g$  neboli podobně jako pro ionizaci  $\nu_a n_e$



$$S_e = m_e (\nu_i n_e - K_r n_e^2 - \nu_a n_e) \quad (7.27)$$

## 7.4 Zákon zachování hybnosti

### 7.4.1 Odvození pohybové rovnice

Nahradíme  $\chi(\mathbf{v})$  výrazem  $m_\alpha \mathbf{v}$  v (7.13). Vezmeme-li v úvahu, že  $\mathbf{v} = \mathbf{V}_\alpha + \mathbf{u}_\alpha$  a  $\langle \mathbf{V}_\alpha \rangle = 0$ , můžeme členy transportní rovnice upravit takto:

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho_{m\alpha} \langle \mathbf{v} \rangle_\alpha) = \rho_{m\alpha} \frac{\partial \mathbf{u}_\alpha}{\partial t} + \mathbf{u}_\alpha \frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} \quad (7.28)$$

$$\begin{aligned} \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \langle \mathbf{v}\mathbf{v} \rangle_\alpha) &= \nabla \cdot [\rho_{m\alpha}(\mathbf{u}_\alpha \mathbf{u}_\alpha + \mathbf{u}_\alpha \langle \mathbf{V}_\alpha \rangle) + \langle \mathbf{V}_\alpha \rangle \mathbf{u}_\alpha + \\ &+ \langle \mathbf{V}_\alpha \mathbf{V}_\alpha \rangle] = \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha \mathbf{u}_\alpha + \rho_{m\alpha} \langle \mathbf{V}_\alpha \mathbf{V}_\alpha \rangle) \end{aligned} \quad (7.29)$$

$$\begin{aligned} -n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \nabla_v \mathbf{v} \rangle_\alpha &= -n_\alpha \langle (F_x \frac{\partial}{\partial v_x} + F_y \frac{\partial}{\partial v_y} + F_z \frac{\partial}{\partial v_z}) \mathbf{v} \rangle_\alpha = \\ &= -n_\alpha \langle F_x \mathbf{x} + F_y \mathbf{y} + F_z \mathbf{z} \rangle_\alpha = -n_\alpha \langle \mathbf{F} \rangle_\alpha \end{aligned} \quad (7.30)$$

A dosadíme-li do (7.13), dostaneme rovnici zachování hybnosti

$$\rho_{m\alpha} \frac{\partial \mathbf{u}_\alpha}{\partial t} + \mathbf{u}_\alpha \frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha \mathbf{u}_\alpha) + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \langle \mathbf{V}_\alpha \mathbf{V}_\alpha \rangle) - n_\alpha \langle \mathbf{F} \rangle_\alpha = \mathbf{A}_\alpha, \quad (7.31)$$

kde  $\mathbf{A}_\alpha$  označuje srážkový člen

$$\mathbf{A}_\alpha = m_\alpha \int_v \mathbf{v} \left( \frac{\delta f_\alpha}{\delta t} \right)_{\text{sraz}} d^3 v = \left[ \frac{\delta (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha)}{\delta t} \right]_{\text{sraz}} \quad (7.32)$$

Výraz  $\rho_{m\alpha}\langle\mathbf{V}_\alpha\mathbf{V}_\alpha\rangle$  je tenzor kinetického tlaku  $\mathcal{P}_\alpha$ :

$$\nabla \cdot (\rho_{m\alpha}\langle\mathbf{V}_\alpha\mathbf{V}_\alpha\rangle) = \nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha \quad (7.33)$$

Třetí člen na levé straně rovnice (7.31) můžeme zapsat takto

$$\begin{aligned} \nabla \cdot (\rho_{m\alpha}\mathbf{u}_\alpha\mathbf{u}_\alpha) &= \frac{\partial}{\partial x}(\rho_{m\alpha}u_{\alpha x}\mathbf{u}_\alpha) + \frac{\partial}{\partial y}(\rho_{m\alpha}u_{\alpha y}\mathbf{u}_\alpha) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho_{m\alpha}u_{\alpha z}b f u_\alpha) = \\ &= \rho_{m\alpha}(u_{\alpha x}\frac{\partial\mathbf{u}_\alpha}{\partial x} + u_{\alpha y}\frac{\partial\mathbf{u}_\alpha}{\partial y} + u_{\alpha z}\frac{\partial\mathbf{u}_\alpha}{\partial z}) + \mathbf{u}_\alpha[\frac{\partial(\rho_{m\alpha}u_{\alpha x})}{\partial x} + \frac{\partial(\rho_{m\alpha}u_{\alpha y})}{\partial y} + \frac{\partial(\rho_{m\alpha}u_{\alpha z})}{\partial z}] = \\ &\quad \rho_{m\alpha}(\mathbf{u}_\alpha \cdot \nabla)\mathbf{u}_\alpha + \mathbf{u}_\alpha[\nabla \cdot (\rho_{m\alpha}\mathbf{u}_\alpha)] \end{aligned} \quad (7.34)$$

Dosazením (7.33) a (7.34) do (7.31) a za použití rovnice kontinuity (7.16) dostáváme

$$\rho_{m\alpha}[\frac{\partial\mathbf{u}_\alpha}{\partial t} + (\mathbf{u}_\alpha \cdot \nabla)\mathbf{u}_\alpha] + \nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha - n_\alpha\langle\mathbf{F}\rangle_\alpha = \mathbf{A}_\alpha - \mathbf{u}_\alpha S_\alpha. \quad (7.35)$$

Člen v hranaté závorce můžeme zapsat pomocí totálního diferenciálu:

$$\frac{D}{Dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{u}_\alpha \cdot \nabla, \quad (7.36)$$

což odpovídá časové změně pozorované ze souřadného systému pohybujícího se střední rychlostí  $\mathbf{u}_\alpha$ .

Jestliže uvažujeme elektromg. Lorentzovu sílu a gravitační sílu, je poslední člen rce (7.35)

$$-n_\alpha\langle\mathbf{F}\rangle_\alpha = -n_\alpha q_\alpha(\mathbf{E} + \mathbf{u}_\alpha \times \mathbf{B}) - n_\alpha m_\alpha \mathbf{g}, \quad (7.37)$$

kde pole  $\mathbf{E}$  a  $\mathbf{B}$  představují vyhlazené makroskopické pole. Pohybová rovnice je tedy

$$\rho_{m\alpha}\frac{D\mathbf{u}_\alpha}{Dt} = n_\alpha q_\alpha(\mathbf{E} + \mathbf{u}_\alpha \times \mathbf{B}) + \rho_{m\alpha}\mathbf{g} - \nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha + \mathbf{A}_\alpha - \mathbf{u}_\alpha S_\alpha \quad (7.38)$$

Fyzikální význam: časová změna hybnosti v každém elementu kapaliny je způsobena externími silami, třením (viskozitou) a tlakovými silami samotné kapaliny a dále vnitřními silami, které odpovídají interakcím  $\Rightarrow$  z.z. hybnosti

Často můžeme viskozitu zanedbat, tj. neuvažujeme nediagonální členy  $\mathcal{P}_\alpha$ . Pokud je navíc rozdělovací funkce izotropní, jsou diagonální členy  $\mathcal{P}_\alpha$  stejné a rovné skalárnímu kinetickému tlaku  $p_\alpha$ . Zanedbáme-li dále člen vedoucí k tvorbě nebo zániku částic, máme

$$\rho_{m\alpha} \frac{D\mathbf{u}_\alpha}{Dt} = n_\alpha q_\alpha (\mathbf{E} + \mathbf{u}_\alpha \times \mathbf{B}) + \rho_{m\alpha} \mathbf{g} - \nabla p_\alpha + \mathbf{A}_\alpha \quad (7.39)$$

#### 7.4.2 Srážkový člen

Člen  $\mathbf{A}_\alpha$  označuje rychlost změny střední hodnoty hybnosti na jednotku objemu způsobenou srážkami. Důsledek zachování celkové hybnosti při elastických srážkách stejných částic  $\Rightarrow \mathbf{A}_\alpha = \mathbf{0}$ . ALE pro kapalinu složenou z různých částic  $\mathbf{A}_\alpha \neq \mathbf{0}$ .

Často používaný vztah pro přenos hybnosti srážkami (nemusí platit vždy, předp. Maxwell. r. fce a relativně malý rozdíl středních rychlostí částic):

$$\mathbf{A}_\alpha = -\rho_{m\alpha} \sum_{\beta} \nu_{\alpha\beta} (\mathbf{u}_\alpha - \mathbf{u}_\beta), \quad (7.40)$$

kde konstanta úměrnosti  $\nu_{\alpha\beta}$  je *srážková frekvence pro přenos hybnosti* mezi částicemi  $\alpha$  a  $\beta$ . Protože během srážky se musí zachovávat celková hybnost

$$\rho_{m\alpha} \nu_{\alpha\beta} (\mathbf{u}_\alpha - \mathbf{u}_\beta) + \rho_{m\beta} \nu_{\beta\alpha} (\mathbf{u}_\beta - \mathbf{u}_\alpha) = 0. \quad (7.41)$$

↑

$$\rho_{ma}\nu_{\alpha\beta} = \rho_{m\beta}\nu_{\beta\alpha}$$

(7.42)

## 7.5 Zákon zachování energie

### 7.5.1 Odvození rovnice pro transport energie

Nahradíme  $\chi(\mathbf{v})$  výrazem  $m_\alpha v^2/2$  v (7.13). Platí

$$n_\alpha \langle \chi \rangle_\alpha = \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} \langle V_\alpha^2 \rangle + \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} u_\alpha^2 = \frac{1}{2} (3p_\alpha + \rho_{m\alpha} u_\alpha^2) \quad (7.43)$$

$$\nabla_v \chi = \frac{1}{2} m_\alpha \nabla_v (\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}) = m_\alpha (\mathbf{v} \cdot \nabla_v) \mathbf{v} = m_\alpha \mathbf{v} \quad (7.44)$$

Členy na levé straně obecné transportní rovnice (7.13) jsou tedy

$$\frac{\partial}{\partial t} (n_\alpha \langle \chi \rangle_\alpha) = \frac{3}{2} \frac{\partial p_\alpha}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} u_\alpha^2 \right) \quad (7.45)$$

$$\nabla \cdot (n_\alpha \langle \chi \mathbf{v} \rangle_\alpha) = \nabla \cdot \left[ \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} \langle (\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{v} \rangle_\alpha \right] \quad (7.46)$$

$$-n_\alpha \langle (\mathbf{F}/m_\alpha) \cdot \nabla_v \chi \rangle_\alpha = -n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \rangle_\alpha \quad (7.47)$$

Součtem těchto členů získáme *rovnici zachování energie*

$$\frac{3}{2} \frac{\partial p_\alpha}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} u_\alpha^2 \right) + \nabla \cdot \left[ \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} \langle (\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{v} \rangle_\alpha \right] - n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \rangle_\alpha = M_\alpha, \quad (7.48)$$

kde  $M_\alpha$  je rychlost změny hustoty energie v důsledku srážek

$$M_\alpha = \frac{1}{2} m_\alpha \int_v v^2 \left( \frac{\delta f_\alpha}{\delta t} \right)_{\text{sráž}} d^3 v = \left[ \frac{\delta \left( \frac{1}{2} \rho_{m\alpha} \langle v^2 \rangle_\alpha \right)}{\delta t} \right]_{\text{sráž}} \quad (7.49)$$

*Alternativně* se může rovnice také zapsat jinak, viz dále. Vezmeme nejprve část třetího členu (7.48) a  $\mathbf{v} = \mathbf{V}_\alpha + \mathbf{u}_\alpha$ :

$$\begin{aligned} \langle [(\mathbf{u}_\alpha + \mathbf{V}_\alpha) \cdot (\mathbf{u}_\alpha + \mathbf{V}_\alpha)](\mathbf{u}_\alpha + \mathbf{V}_\alpha) \rangle &= \\ = \langle (u_\alpha^2 + 2\mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{V}_\alpha + V_\alpha^2)(\mathbf{u}_\alpha + \mathbf{V}_\alpha) \rangle &= \\ = u_\alpha^2 \mathbf{u}_\alpha + \langle V_\alpha^2 \rangle \mathbf{u}_\alpha + 2\langle \mathbf{V}_\alpha \mathbf{V}_\alpha \rangle \cdot \mathbf{u}_\alpha + \langle V_\alpha^2 \mathbf{V}_\alpha \rangle. \end{aligned} \quad (7.50)$$

Člen  $\rho_{m\alpha} \langle \mathbf{V}_\alpha \mathbf{V}_\alpha \rangle$  představuje *tenzor kinetického tlaku*  $\mathcal{P}_\alpha$  a  $\frac{1}{2}\rho_{m\alpha} \langle V_\alpha^2 \mathbf{V}_\alpha \rangle$  je *vektor toku tepla*  $\mathbf{q}_\alpha$ . Ukázali jsme, že  $\frac{1}{2}\rho_{m\alpha} \langle V_\alpha^2 \rangle = 3p_\alpha/2$ . Proto

$$\begin{aligned} \nabla \cdot \left[ \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} \langle (\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}) \mathbf{v} \rangle \right]_\alpha &= \nabla \cdot \left[ \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} u_\alpha^2 \mathbf{u}_\alpha + \frac{1}{2}(3p_\alpha) \mathbf{u}_\alpha + \mathcal{P}_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha + \mathbf{q}_\alpha \right] = \\ &= \nabla \cdot \left( \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} u_\alpha^2 \mathbf{u}_\alpha \right) + \frac{1}{2}(3p_\alpha)(\nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha) + \frac{1}{2}(\mathbf{u}_\alpha \cdot \nabla)(3p_\alpha) + \nabla \cdot (P_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha) + \nabla \cdot \mathbf{q}_\alpha \end{aligned} \quad (7.51)$$

Dosazením do (7.48) a za použití označení  $D/Dt$  pro úplný diferenciál, máme

$$\begin{aligned} \frac{D}{Dt} \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) + \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) \nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha + \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} u_\alpha^2 \right) + \nabla \cdot \left( \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} u_\alpha^2 \mathbf{u}_\alpha \right) + \\ \nabla \cdot (P_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha) + \nabla \cdot \mathbf{q}_\alpha - n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \rangle_\alpha = M_\alpha \end{aligned} \quad (7.52)$$

Třetí a čtvrtý člen na levé straně můžeme psát jako

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha \right) + \nabla \cdot \left[ \left( \frac{1}{2}\rho_{m\alpha} (\mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha) \mathbf{u}_\alpha \right) \right] = \\ \frac{1}{2} u_\alpha^2 \frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha \cdot \frac{\partial \mathbf{u}_\alpha}{\partial t} + \frac{1}{2} u_\alpha^2 \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha + \rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha \cdot [(\mathbf{u}_\alpha \cdot \nabla) \mathbf{u}_\alpha]) = \\ \frac{1}{2} u_\alpha^2 \left[ \frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha) \right] + \rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha \cdot \frac{D\mathbf{u}_\alpha}{Dt} \end{aligned} \quad (7.53)$$

Za použití rovnice kontinuity (7.16) a pohybové rovnice (7.38) můžeme poslední vztah přepsat jako

$$\frac{1}{2}u_\alpha^2 S_\alpha + n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot \langle \mathbf{F} \rangle_\alpha - \mathbf{u}_\alpha \cdot (\nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha) + \mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{A}_\alpha - \mathbf{u}_\alpha^2 S_\alpha. \quad (7.54)$$

Dosazením zpět do (7.52)

$$\begin{aligned} \frac{D}{Dt} \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) + \frac{3p_\alpha}{2} \nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha + \nabla \cdot (P_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha) - \mathbf{u}_\alpha \cdot (\nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha) - \\ n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \rangle_\alpha + n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot \langle \mathbf{F} \rangle_\alpha + \nabla \cdot \mathbf{q}_\alpha = \\ = M_\alpha - \mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{A}_\alpha + \frac{1}{2}u_\alpha^2 S_\alpha. \end{aligned} \quad (7.55)$$

Třetí a čtvrtý člen můžeme kombinovat jako

$$\nabla \cdot (\mathcal{P}_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha) - \mathbf{u}_\alpha \cdot (\nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha) = (\mathcal{P}_\alpha \cdot \nabla) \cdot \mathbf{u}_\alpha \quad (7.56)$$

a podobně pátý a šestý:

$$-n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \rangle_\alpha + n_\alpha \mathbf{u}_\alpha \cdot \langle \mathbf{F} \rangle_\alpha = -n_\alpha \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{V}_\alpha \rangle, \quad (7.57)$$

protože

$$\langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \rangle_\alpha = \langle \mathbf{F} \cdot (\mathbf{u}_\alpha + \mathbf{V}_\alpha) \rangle = \langle \mathbf{F} \rangle_\alpha \cdot \mathbf{u}_\alpha + \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{V}_\alpha \rangle. \quad (7.58)$$

V případě síly nezávislé na rychlosti je výraz (7.57) roven nule:

$$\langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{V}_\alpha \rangle = \mathbf{F} \cdot \langle \mathbf{V}_\alpha \rangle = 0 \quad (7.59)$$

V případě mg. síly zjistíme totéž:

$$\begin{aligned} \langle \mathbf{F} \cdot \mathbf{V}_\alpha \rangle &= q_\alpha \langle (\mathbf{v} \times \mathbf{B}) \cdot \mathbf{V}_\alpha \rangle = \\ &= q_\alpha (\mathbf{u}_\alpha \times \mathbf{B}) \cdot \langle \mathbf{V}_\alpha \rangle + q_\alpha \langle (\mathbf{V}_\alpha \times \mathbf{B}) \cdot \mathbf{V}_\alpha \rangle = 0, \end{aligned} \quad (7.60)$$

kde oba členy jsou rovny nule, protože  $\langle \mathbf{V}_\alpha \rangle = \mathbf{0}$  a  $(\mathbf{V}_\alpha \times \mathbf{B})$  je kolmé na  $\mathbf{V}_\alpha$ . Dostáváme tedy tu *alternativní formu rovnice zachování energie*

$$\begin{aligned} \frac{D}{Dt} \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) + \frac{3p_\alpha}{2} \nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha + (P_\alpha \cdot \nabla) \cdot \mathbf{u}_\alpha + \nabla \cdot \mathbf{q}_\alpha &= \\ &= M_\alpha - \mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{A}_\alpha + \frac{1}{2} u_\alpha^2 S_\alpha \end{aligned} \quad (7.61)$$

### 7.5.2 Fyzikální interpretace

- První člen levé strany rce (7.61) - celková změna hustoty tepelné energie v objemovém elementu pohybujícím se driftovou rychlostí  $\mathbf{u}_\alpha$ :  $3p_\alpha/2 = \rho_{m\alpha} \langle V_\alpha^2 \rangle / 2$ .
- Druhý člen LS - změna hustoty tep. energie díky vstupu částic o střední rychlosti  $\mathbf{u}_\alpha$  do objemového elementu.
- Třetí člen LS - práce vykonaná na jednotkovém objemu díky tenzoru tlaku, který působí na povrch tohoto objemu
- Čtvrtý člen LS - změna hustoty tepelné energie díky toku tepla
- Pravá strana - změna hustoty tepelné energie díky srážkám (pro pouze jeden druh částic je člen roven nule)

První dva členy můžeme ještě zkombinovat pomocí rce kontinuity (7.16), kde rozepíšeme člen

$$\nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha) \quad \left( \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{u}_\alpha \cdot \nabla \right) \rho_{m\alpha} + \rho_{m\alpha} \nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha = S_\alpha, \quad (7.62)$$

takže

$$\nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha = -\frac{1}{\rho_{m\alpha}} \left( \frac{D\rho_{m\alpha}}{Dt} - S_\alpha \right). \quad (7.63)$$

Dosazením (7.63) do (7.61) a použitím rovností  $\rho_{m\alpha} = n_\alpha m_\alpha$ ,  $p_\alpha = n_\alpha kT_\alpha$ , dostaneme další alternativní tvar rovnice vyjádřené pomocí teploty  $T_\alpha$

$$\frac{3}{2} n_\alpha k \frac{DT_\alpha}{Dt} + (P_\alpha \cdot \nabla) \cdot \mathbf{u}_\alpha + \nabla \cdot \mathbf{q}_\alpha = M_\alpha - \mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{A}_\alpha + \left( \frac{1}{2} u_\alpha^2 - \frac{3kT_\alpha}{2m_\alpha} \right) S_\alpha \quad (7.64)$$

### 7.5.3 Zjednodušující předpoklady

Podle okolností můžeme uplatnit různé zjednodušující předpoklady

- srážkový člen je nula nebo zanedbatelný; driftová rychlost  $\mathbf{u}_\alpha$  je nula; vezmeme vektoru toku tepla
- $$\mathbf{q}_\alpha = -K \nabla T_\alpha \quad (7.65)$$

$\Rightarrow$  rce (7.64) se redukuje na *difuzní* rovnici pro  $T_\alpha$

$$\frac{3}{2} n_\alpha k \frac{DT_\alpha}{Dt} = \nabla \cdot (K \nabla T_\alpha), \quad (7.66)$$

kde  $K$  je koeficient tepelné vodivosti (souvisí s koeficientem viskozity)

- srážkový člen je nula nebo zanedbatelný; neviskózní kapalina, tj. tenzor tlaku se redukuje na skalární tlak; neuvažujeme tepelnou vodivost ( $\mathbf{q}_\alpha = 0$ ); vztah (7.61)  $\Rightarrow$

$$\frac{D}{Dt} \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) + \frac{3p_\alpha}{2} (\nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha) + p_\alpha (\nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha) = 0. \quad (7.67)$$

Dosazením (7.63) za  $\nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha$  pro  $S_\alpha = 0$  dává

$$\frac{D}{Dt} \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) - \frac{5p_\alpha}{2\rho_{m\alpha}} \frac{D\rho_{m\alpha}}{Dt} = 0 \quad (7.68)$$

tedy

$$\frac{Dp_\alpha}{p_\alpha} = \frac{5}{3} \frac{D\rho_{m\alpha}}{\rho_{m\alpha}} \quad (7.69)$$

a po integraci

$$\frac{p_\alpha}{p_0} = \left( \frac{\rho_{m\alpha}}{\rho_{m0}} \right)^{\frac{5}{3}}, \quad (7.70)$$

kde  $p_0$  a  $\rho_{m0}$  jsou konstanty, takže

$$p_\alpha \rho_{m\alpha}^{-5/3} = \text{konst.} \quad (7.71)$$

Toto je *adiabatická rovnice energie* pro plyn, v němž je poměr specifických tepel při konst. tlaku a konst. objemu  $\gamma = 5/3$ .

Parametr  $\gamma$  fčí počtu stupňů volnosti  $N$

$$\gamma = (2 + N)/N. \quad (7.72)$$

Pro částice, které nemají vnitřní stupně volnosti (jednoatomový plyn), je  $N = 3$ . *Adiabatická rovnice energie* používaná v termodynamice je obecně ve tvaru

$$p\rho_m^{-\gamma} = \text{konst.} \quad (7.73)$$

Derivováním

$$\rho_m^{-\gamma} dp - \gamma p \rho_m^{-(\gamma+1)} d\rho_m = 0 \quad (7.74)$$

nebo

$$dp = \left(\frac{\gamma p}{\rho_m}\right) d\rho_m = V_s^2 d\rho_m, \quad (7.75)$$

kde jsme definovali

$$V_s = (\gamma p / \rho_m)^{1/2} = (\gamma kT / m)^{1/2}, \quad (7.76)$$

což je *adiabatická rychlost zvuku* v kapalině.

- ideální plyn; konstantní teplota kapalin  $\Rightarrow$  *izotermální rovnice energie*. Vezmeme stavovou rovnici pro ideální plyn  $p = nkT$  a pro  $T = \text{konst}$

$$dp = kT dn = (p / \rho_m) d\rho_m = V_T^2 d\rho_m, \quad (7.77)$$

kde *izotermální rychlost zvuku* je

$$V_T = (p / \rho_m)^{1/2} = (kT / m)^{1/2} \quad (7.78)$$

#### 7.5.4 Model studeného plazmatu

- 1. moment BKR  $\Rightarrow$  *rce continuity*  $\Rightarrow$  hustota částic  $n_\alpha$  (nebo hustota hmotnosti  $\rho_\alpha$ ) ve vztahu s driftovou rychlostí  $\mathbf{u}_\alpha \Rightarrow$  2 makroskopické veličiny  $\Rightarrow$  potřebujeme 2 makroskopické transportní rce
- 2. moment BKR  $\Rightarrow$  *pohybová rce* (rce zachování hybnosti)  $\Rightarrow$  driftová rychlost  $\mathbf{u}_\alpha$  ve vztahu s hustotou částic  $n_\alpha$  a tenzorem kinetického tlaku  $\mathcal{P}_\alpha \Rightarrow$  3 makroskopické veličiny  $\Rightarrow$  potřebujeme 3 makroskopické transportní rce
- 3. moment BKR  $\Rightarrow$  *rce energie*  $\Rightarrow$  neznámé veličiny  $n_\alpha$ ,  $\mathbf{u}_\alpha$ ,  $\mathcal{P}_\alpha$  a vektoru toku tepla  $\mathbf{q}_\alpha$

$\implies$  Žádný konečný systém transportních rovnic nemůže tvořit uzavřený systém, takže musíme zavést nějaké aproximace. Nejjednodušší model je *model studeného plazmatu*. Model používá pouze rovnici kontinuity a hybnosti. Tensor tlaku se položí roven nule, tj. zanedbává se vliv tepelného pohybu částic a síla způsobená změnou tlaku. Máme tedy dvě transportní rce:

$$\frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha) = S_\alpha \quad (7.79)$$

$$\rho_{m\alpha} \frac{D\mathbf{u}_\alpha}{Dt} = n_\alpha q_\alpha (\mathbf{E} + \mathbf{u}_\alpha \times \mathbf{B}) + \rho_{m\alpha} \mathbf{g} + \mathbf{A}_\alpha - \mathbf{u}_\alpha S_\alpha \quad (7.80)$$

Pokud můžeme navíc zanedbat vznik a ztrátu částic  $\alpha \implies S_\alpha = 0$ . Vztah používaný pro srážkový člen pro přenos hybnosti  $\mathbf{A}_\alpha$  je dán vztahem (7.40).

Model vlastně předpokládá, že teplota plazmatu je nulová, takže rozdělovací fce je *Diracova delta fce*  $f_\alpha(\mathbf{r}, \mathbf{v}, t) = \delta|\mathbf{v} - \mathbf{u}(\mathbf{r}, t)|$ .

### 7.5.5 Model teplého plazmatu

Zde se uvažují tři transportní rovnice a ve třetí rci se zanedbává člen s vektorem toku tepla  $\nabla \cdot \mathbf{q}_\alpha = 0$ . Tato aproximace se nazývá *adiabatická aproximace*. Protože tepelná vodivost je nula, není plazma viskózní a nediagonální členy tenzoru tlaku jsou nula. Dále s předpokládá, že diagonální členy jsou stejné, a tedy  $\nabla \cdot \mathcal{P}_\alpha = \nabla \cdot p_\alpha$ .

V *modelu teplého plazmatu* tedy máme tyto tři transportní rce

$$\frac{\partial \rho_{m\alpha}}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_{m\alpha} \mathbf{u}_\alpha) = S_\alpha \quad (7.81)$$

$$\rho_{m\alpha} \frac{D\mathbf{u}_\alpha}{Dt} = n_\alpha q_\alpha (\mathbf{E} + \mathbf{u}_\alpha \times \mathbf{B}) + \rho_{m\alpha} \mathbf{g} - \nabla p_\alpha + \mathbf{A}_\alpha - \mathbf{u}_\alpha S_\alpha \quad (7.82)$$

$$\frac{D}{Dt} \left( \frac{3p_\alpha}{2} \right) + \frac{5p_\alpha}{2} (\nabla \cdot \mathbf{u}_\alpha) = M_\alpha - \mathbf{u}_\alpha \cdot \mathbf{A}_\alpha + \frac{1}{2} u_\alpha^2 S_\alpha. \quad (7.83)$$

Pokud navíc předpokládáme, že změna energie v důsledku srážek je zanedbatelná, redukuje se rovnice (7.83) na *adiabatickou rovnici*

$$p_\alpha \rho_{m\alpha}^{-\gamma} = \text{konst.} \quad (7.84)$$