

сист. n частиц  $\rightarrow$  6n измерений  $\rightarrow$  состояние в t - достаточно  $\rightarrow$  12.02.13

$\rightarrow$  процесс - фаз. траектория.

Плотность вероятности для n частиц -  $D(q, p, t)$ , подчиняется

уравн. Лиувилля:  $\frac{\partial D}{\partial t} + \frac{p}{m} \frac{\partial D}{\partial q} + F \frac{\partial D}{\partial p} = 0$  ( $F$  - сила). Однако

из этого уравн. непосредственно можно получить 6n уравн. движения

n частиц, т.е. утверждается, что введение  $D$  фактически не упрощает суть процессов, хотя фактически в ней уже закладывается вероятностный характер.

Другой подход:  $A = A(t, A_0)$ , где  $A$  - координата или скорость (люб. величина),  
(нач. усл.)

$A_0$  - случайная величина  $\rightarrow$  процесс случайный. Нужна ее распре-

деления  $A_0 \rightarrow$  по ней получим  $\langle A(t) \rangle = m(t)$  // можно ус-

реднить по  $A_0$  // Можно также получить:  $\langle A(t) A(t_1) \rangle = m_2(t, t_1) + K_2(t, t_1) = m_2(t, t_1)$

$K_2$  - корреляция (определяет связь сост. 2-х переменных). Определим  $K_2$ :

$$\langle (A(t) - \langle A(t) \rangle) (A(t_1) - \langle A(t_1) \rangle) \rangle = m_2(t, t_1) - m_1(t) m_1(t_1) = K_2(t, t_1)$$

Стат. процесс: все <sup>моменты</sup> ~~эти~~ ~~характеристики~~ инвариантны относ. замены  $t \rightarrow t + t_0$ .

~~Заметим~~ Заметим:  $m_1(t)$  - момент 1-го порядка;  $m_2(t, t_1)$  - момент 2-го порядка

Пусть процесс стационарный  $\Rightarrow m_1 \neq m_1(t)$ ; для момента 2-го

пор-ка едичив. возможность  $m_2(t - t_1)$ , для 3-го  $m_3(t - t_1, t - t_2, t_1 - t_2)$ .

Т.е. мы избавимся от  $t_0$  при замене  $t_n \rightarrow t_n + t_0$ .

$$m_2(t, t_1) - m_1(t) m_1(t_1) = K_2(t, t_1) \Rightarrow m_2(t - t_1) - m_1^2 = K_2(t - t_1)$$



def:  $K(t-t_s)$  - корреляционная ф-ция, кот. при постоянном  $t_s \rightarrow t_1$  обращается в 0 ( $\tau_c$  - время корреляции)

$\tau_c$  - время, которое определяет взаимодействие между частицами.

$$\tau_c = \frac{1}{K_c(0)} \int_0^{\infty} |K_c(\tau)| d\tau$$

Оценки характерные времена столкновит. процессов (в газе):

длина св. пр.:  $l \sim \frac{1}{n_0 \tau_0^2} \sim \frac{1}{3 \cdot 10^{19} \cdot 10^{-16}} \sim 10^{-4} \text{ см} \gg \tau_0 \sim 10^{-8} \text{ с}$

время между зог.:  $\tau_{\text{ог}} = \frac{c}{v_T} \sim \frac{10^{-4}}{5 \cdot 10^4} \sim 10^{-8} \text{ с}$

время корреляции:  $\tau_c = \frac{\tau_0}{v_T} \sim \frac{10^{-8}}{10^4} \sim 10^{-12} \text{ с}$

Т.о.  $\tau_{\text{ог}} \gg \tau_c$  (это характерно для разреж. газов)

Задачу в задачах вводит безразмерный параметр  $n\tau_0^3$ .

Ср. расст. между частицами:  $\tau_{\text{ср}} \sim \frac{1}{n^{1/3}} \Rightarrow \tau_{\text{ср}}^3 \sim \frac{1}{n}$  - объем, принадл. к 1 частице

$\tau_{\text{ср}} \sim 0,3 \cdot 10^{-6} \text{ см} \Rightarrow \tau_0 \ll \tau_{\text{ср}} \ll l \ll L$  //  $l$  - харак. разм. сист. из вакуум //

Вычислим:  $\epsilon = n\tau_0^3 \sim 3 \cdot 10^{-5}$  - параметр порядка, это означает

нахождение газа в  $10^{-5}$  части занимаемого им объема.

Замечание:  $n\tau_0^3 \ll 1$  - разреженный газ.

Оказывается, что:  $\frac{\tau_c}{\tau_{\text{ог}}} = \frac{v_T \tau_0}{l v_T} \sim \frac{\tau_0}{1/n\tau_0^2} = n\tau_0^3 = \epsilon$

Т.о. можно описывать медленные (эволюционные) процессы посредством зависимостей:  $m_1(\epsilon t)$ ;  $m_2(t-t_s, \epsilon t)$



# Кинетика сокращенного описания неравновесных систем по Боголюбову

(динам. стадия эвол.)

1-й этап:  $\checkmark$  длительность  $\rightarrow t \leq \tau_c \sim 10^{-12} \div 10^{-11}$  с. // этот этап

сист. описуется либо ур-ями дви-я, либо ур-ем Лиувилля (факти-чески сист. бесстолкн.)

(кинет. стадия эвол.)

2-й этап:  $\checkmark$  длительность  $\rightarrow t > \tau_c \rightarrow$  произошли столкновения  $\rightarrow$

$\rightarrow$  частицы теряют свою уникальность //  ~~$\tau_{col} \ll \tau_c$~~   $\rightarrow$

$\rightarrow$  достаточно иметь одностатист. ф-ию распределения  $f(\vec{p}, \vec{r}, t)$ .

Это кинетическая стадия эволюции системы

Здесь же:  $\tau_0 \ll \tau \ll \tau_{col}$ ;  $\tau_0 \ll \tau_{col} \ll \tau$  //  $\tau_{col} \equiv \tau = \frac{l}{v_{st}}$

Показывается, что  $f(\vec{p}, \vec{r}, t) \rightarrow f_M(\vec{p}, R, t)$  - ф-ия распр. Максв.

$$f_M = \frac{n(R, t)}{(2\pi\sigma_R^2)^{3/2}} \exp\left(-\frac{(\vec{p} - \vec{U}(R, t))^2}{2\sigma_R^2(R, t)}\right) // \vec{U} - \text{среднепотоковая скорость}$$

19.02.13

~~3-й этап: стационарность:~~

Физически малые величины  $\tau_f, l_f$  как в нек-спл. сред. (за времена  $\tau_{col} \ll \tau_f$ ).

$\tau_f$  - время, в течение которого происходит столкновение любых

частицы  $\infty$ -малого физ. объема.

$\tau_f = \frac{\tau}{N} = \frac{\tau}{n v_f^3}$ ;  $\tau$  - время между 2-мя столкн. отд. выбр. частицы:

$$\tau = \frac{l}{v_{st}}; \tau_f = \frac{l_f}{v_f} // l - \text{длины св. пробега} \rightarrow l_f = \frac{l}{n} \rightarrow l_f = \left(\frac{l}{n}\right)^{1/3} = l \left(\frac{1}{n}\right)^{1/3}$$

$$\tau_f = \frac{\tau}{n v_f^3} = \frac{l_f}{v_f}$$

- откуда можно определить  $l_f$ :

$$l_f = \frac{l}{n} \rightarrow l_f = \left(\frac{l}{n}\right)^{1/3} = l \left(\frac{1}{n}\right)^{1/3}$$



$$= P \left( \frac{(m_0 c)^3}{h} \right)^{1/4} = P (n^2 \tau_0^6)^{1/4} \quad // \quad l = \frac{h}{m_0 v} = \frac{h}{n \tau_0} \Rightarrow // \quad E = m_0^3 c^3$$

$$= l_p = P (E^2)^{1/4} = \sqrt{E} l \quad , \dots \quad \boxed{l_p = \sqrt{E} l}$$

$$\tau_p \sim \frac{l_p}{v} = \frac{\sqrt{E} l}{v} = \tau \sqrt{E} \ll \tau \rightarrow \boxed{\tau_p = \sqrt{E} \tau}$$

Квантовые г-е Бозоны

Число частиц  $dN$ , находящихся в объёме  $dV$  с импульсами  $\vec{p}$  и  $\vec{p}+d\vec{p}$  и энергиями  $\vec{p}$  и  $\vec{p}+d\vec{p}$  описывается соотношением  $dN = f(\vec{r}, \vec{p}, t) d\vec{r} d\vec{p}$ , где  $f$  — функция распределения.

Если  $N = \int f d\vec{r} d\vec{p}$  — число частиц, то функция распределения  $f$  имеет размерность  $[f] = N^{-1} [d\vec{r} d\vec{p}]$ .  
 Если  $n(\vec{r}, t) = \int f(\vec{r}, \vec{p}, t) d\vec{p}$  — плотность частиц, то  $[n] = N^{-1} [d\vec{r}]$ .

Плотность вероятности (функция распределения)

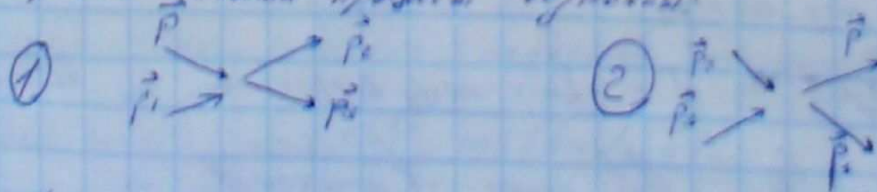
$$\text{То } \langle A(\vec{r}) \rangle = \frac{1}{n(\vec{r}, t)} \int f(\vec{r}, \vec{p}, t) A(\vec{p}, \vec{r}) d\vec{p}$$

$$\langle n(\vec{r}, t) A \rangle = \int f A d\vec{p}$$

Плотность потока вероятности  $N$   $Q = \frac{1}{n} \int (\vec{v} \cdot \vec{n}) A f(\vec{r}, \vec{p}, t) d\vec{p}$   $// \vec{n}$  — направление потока

Расстояние Тюринга:  $\propto n Q$

Квантовые состояния частицы в пространстве:



(частица может "выходить" и "входить" в интерференционную область)



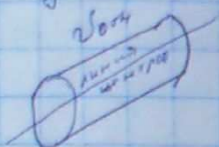
$$\frac{dN}{dt} = \frac{d}{dt}(f d\vec{z} d\vec{p}) = (b-a) d\vec{z} d\vec{p}, \quad a = \sigma_1 \textcircled{1} \quad b = \sigma_2 \textcircled{2} \rightarrow$$

$$\rightarrow \frac{df}{dt} = (b-a), \quad b, a - ?$$

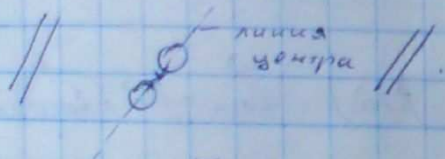
$$\frac{df}{dt} = \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} \frac{d\vec{z}}{dt} + \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \frac{d\vec{p}}{dt} = \frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = \int_{\text{ст.}} - \text{интеграл столкновений}$$

Каждая из  $dN$  частиц, имеющая импульс  $\vec{p}$  испытывает столкновения с другими частицами с импульсами  $\vec{p}_2$  и находящимися вдоль линии центров на расстоянии  $\delta$  от  $\vec{p}_1$ . Линия центра в цилиндре, имеющем сечение  $\sigma$  и длину  $l$ .

$$d\delta = \sigma d\Omega, \quad \text{нах. } d\delta = \sigma_{\text{отн}} f(\vec{p}_2, \vec{z}_2, t) d\vec{p}_2 d\vec{z}_2 = d\tilde{N}_2$$



В нем  $dN_2$  частиц, то есть частиц, кот. в оу. вр. могут столкнуться с нашей част.



$$dN d\tilde{N}_2 = f(\vec{z}, \vec{p}, t) d\vec{p} d\vec{z} f(\vec{z}_2, \vec{p}_2, t) \sigma d\Omega d\vec{p}_2 d\vec{z}_2$$

Объем частиц столкновений, кот. испыт. частицы с  $\vec{p}$  с част.  $\vec{p}_2$ :

$$\int d\Omega \int d\vec{p}_2 \sigma d\Omega f(\vec{p}_2, \vec{z}_2, t) f(\vec{p}, \vec{z}, t) d\vec{z} d\vec{p} = d\vec{z} d\vec{p} \int d\vec{p}_2 \int d\Omega \sigma d\Omega f(\vec{p}_2, \vec{z}_2, t) f(\vec{p}, \vec{z}, t) = a d\vec{z} d\vec{p}$$

$$a = \int d\vec{p}_2 \int d\Omega \sigma d\Omega f(\vec{p}_2, \vec{z}_2, t) f(\vec{p}, \vec{z}, t), \quad v_{\text{отн}} = |\vec{v}_1 - \vec{v}_2| \quad \text{26.02.13}$$

Число парных столкновений, кот. испыт. част. в  $\delta D$  объеме  $\int d\Omega d\vec{p}_2 d\vec{z}_2 d\vec{p}_2 \sigma d\Omega$

$$v'_{\text{отн}} = |\vec{v}_3 - \vec{v}_2|. \text{ Оно равно:}$$

$$dN d\tilde{N}_3 = f(\vec{p}_2, \vec{z}_2, t) d\vec{z}_2 d\vec{p}_2 f(\vec{p}_3, \vec{z}_3, t) \sigma d\Omega d\vec{p}_3 \text{ для заданной}$$

учитывать только четвертинку  $\textcircled{2}$



Сложим  $\vec{p}_2$  и  $\vec{p}_3$  с  $\vec{p}$  и  $\vec{p}_1$ , а затем  $d\vec{p}_2 d\vec{p}_3$  с  $d\vec{p} d\vec{p}_1$ . Тогда

3-й шаг: 
$$\begin{cases} \vec{p} + \vec{p}_1 = \vec{p}_2 + \vec{p}_3 \\ p^2 + p_1^2 = p_2^2 + p_3^2 \end{cases} \quad // \text{Значит, чтобы найти среднюю } d\vec{p}_2 d\vec{p}_3 = 0$$

$$\vec{p}_2 = \vec{p} + \Delta\vec{p} \quad \vec{p}_3 = \vec{p}_1 + \Delta\vec{p} \rightarrow$$

$$\rightarrow \vec{p}_2 + \vec{p}_3 = \vec{p} + \Delta\vec{p} + \vec{p}_1 + \Delta\vec{p} = \vec{p} + \vec{p}_1 \Rightarrow \Delta\vec{p} = -\Delta\vec{p}_1$$

Будем полагать, что  $\Delta\vec{p} \parallel \Delta\vec{p}_1 \parallel \vec{n}$  ( $\vec{n}$  - вектор ~~вдоль~~ вдоль линии центров):

$$\vec{p}_2^2 + \vec{p}_3^2 = (\vec{p} + \Delta\vec{p})^2 + (\vec{p}_1 + \Delta\vec{p})^2 = \vec{p}^2 + \vec{p}_1^2 \Rightarrow 2(\vec{p} - \vec{p}_1) \Delta\vec{p} + 2(\Delta\vec{p})^2 = 0 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \Delta\vec{p} (\vec{p} - \vec{p}_1 + \Delta\vec{p}) = 0 \Rightarrow \Delta\vec{p} = ((\vec{p}_1 - \vec{p}) \cdot \vec{n}) \vec{n} \Rightarrow$$

$$\rightarrow \begin{cases} \vec{p}_2 = \vec{p} + \Delta\vec{p} = \vec{p} + \vec{n} ((\vec{p}_1 - \vec{p}) \cdot \vec{n}) = \vec{p} + \vec{n} (\vec{v}_{отн} \cdot \vec{n}) m \\ \vec{p}_3 = \vec{p}_1 + \Delta\vec{p} = \vec{p}_1 - \vec{n} ((\vec{p}_1 - \vec{p}) \cdot \vec{n}) \end{cases}$$

$$\vec{v}'_{отн} = \frac{1}{m} (\vec{p}_3 - \vec{p}_2) = \frac{1}{m} (\vec{p}_1 - \vec{p}) - 2\vec{n} ((\vec{p}_1 - \vec{p}) \cdot \vec{n}) = \vec{v}_{отн} - 2\vec{n} (\vec{v}_{отн} \cdot \vec{n})$$

$$\Rightarrow \vec{n} \cdot \vec{v}'_{отн} = \vec{n} \cdot \vec{v}_{отн} - 2(\vec{v}_{отн} \cdot \vec{n}) = -\vec{v}_{отн} \cdot \vec{n} \Rightarrow \vec{v}'_{отн} = \vec{v}_{отн} - 2(\vec{v}_{отн} \cdot \vec{n}) \vec{n}$$

$$\vec{v}'_{отн} = \vec{v}_{отн \parallel} + \vec{v}_{отн \perp} \rightarrow \begin{cases} \vec{v}'_{отн \parallel} = -\vec{v}_{отн \parallel} \\ \vec{v}'_{отн \perp} = \vec{v}_{отн \perp} \end{cases}$$

$$(\vec{v}'_{отн} \times \vec{n}) = (\vec{v}_{отн} \times \vec{n}) \rightarrow$$

Меняет направление импульсов:

$$\begin{cases} \vec{p} = \vec{p}_2 + ((\vec{p}_2 - \vec{p}_3) \cdot \vec{n}) \vec{n} \\ \vec{p}_3 = \vec{p}_3 - ((\vec{p}_3 - \vec{p}_2) \cdot \vec{n}) \vec{n} \end{cases}$$

// Формулы получены из ① и ② //

$$\vec{p} = \vec{p}_{\parallel} + \vec{p}_{\perp}; \quad \begin{aligned} \vec{p}_{\parallel} + \vec{p}_{\perp} &= \vec{p}_{2\parallel} + \vec{p}_{2\perp} + \vec{p}_{3\parallel} - \vec{p}_{2\parallel} \\ \vec{p}_{3\parallel} + \vec{p}_{3\perp} &= \vec{p}_{3\parallel} + \vec{p}_{3\perp} - \vec{p}_{2\parallel} + \vec{p}_{2\perp} \end{aligned} \Rightarrow \begin{aligned} p_{\parallel} &= p_{3\parallel}; p_{\perp} = p_{2\perp} \\ p_{3\parallel} &= p_{2\parallel}; p_{3\perp} = p_{2\perp} \end{aligned}$$

$$\text{Ост. результаты: } |\vec{v}'_{отн}| = |\vec{v}_{отн}|$$



$$d\vec{p}_2 d\vec{p}_3 = \left| \frac{\partial(p_{21}, p_{22}, p_{23}, p_{24})}{\partial(p_1, p_2, p_{11}, p_{12})} \right| d\vec{p}_1 d\vec{p}_2 = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} d\vec{p}_1 d\vec{p}_2 = |1| d\vec{p}_1 d\vec{p}_2$$

То.  $d\vec{p}_2 d\vec{p}_3 = d\vec{p}_1 d\vec{p}_2$

Г частицы  $dN_e$  генерируют частицы с всевозм.  $p_2 \rightarrow$

$$\rightarrow \int_{(p_2)} dN_2 d\tilde{N}_3 = d\vec{z}_2 \int_{(p_2)} d\vec{p}_3 d\vec{p}_2 d\Omega \sigma / v_{\text{отн}} f(\vec{p}_2) f(\vec{p}_2) =$$

$$= d\vec{z}_2 \int_{(p_1)} d\vec{p}_1 d\vec{p} d\Omega \sigma / v_{\text{отн}} f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) ; \quad b = \int d\vec{p}_1 \int d\Omega \sigma / v_{\text{отн}} f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2)$$

Тогда  $\boxed{\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = \int d\vec{p}_1 \int d\Omega \sigma / v_{\text{отн}} \{ f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) - f(\vec{p}) f(\vec{p}_1) \} = I_{\text{ст}}}$   
 ур-е Больцмана

666-667,  
Левит Т2  
Теор. физ.

Оценки стационарный интеграл:  $I_{\text{ст}} \sim -f(\vec{p}) \underbrace{v_{\text{ст}} \cdot \vec{n}}_{\text{плотность тока}} \cdot \sigma = -f v_{\text{ст}} \cdot \frac{1}{n\sigma} \sim$   
 $\sim -\frac{f v_{\text{ст}}}{\tau} \sim -\frac{f}{\tau}$

(в-ва ур-я Больцмана)

5  
03.13

Лемма Больцмана: (формулировка в конце)

Введем:  $\Psi(r, t) = \int I_{\text{ст}}(p) \Psi(\vec{p}, \vec{z}, t) d\vec{p} =$   
 $= \int d\vec{p} d\vec{p}_1 \int d\Omega \sigma v_{\text{отн}} \{ f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) - f(\vec{p}_1) f(\vec{p}) \} \Psi(\vec{p})$

Св-ва симметрии фнт. способ: ①  $\vec{p}_1 \leftrightarrow \vec{p}; \vec{p}_2 \leftrightarrow \vec{p}_3 \Rightarrow$  ничего не изменится,

более того  $I$  тоже не изменится.

②  $\vec{p} \leftrightarrow \vec{p}_2; \vec{p}_1 \leftrightarrow \vec{p}_3 \Rightarrow \{ \} \rightarrow - \{ \} ;$

$d\vec{p} d\vec{p}_1 \rightarrow d\vec{p}_3 d\vec{p}_2 = // \text{мы показывали} // d\vec{p} d\vec{p}_1 \Rightarrow I \rightarrow -I = \text{меняет знак.}$



$$③ \vec{p}_1 \leftrightarrow \vec{p}_2 \quad \vec{p}_2 \leftrightarrow \vec{p}_3 \quad \rightarrow \text{Начало} \Rightarrow J \rightarrow \dots$$

Эти св-ва симметрии позволяют записать интеграл от произведения  $I_{ст}$  с произв. ф-цией  $\Psi(\vec{p})$  в симметризованном виде:

$$J(\vec{z}, t) = \frac{1}{4} \int d\vec{p} d\vec{p}_1 \int d\Omega \sigma_{tot} \{ f(3)f(2) - f(p)f(1) \} \times \\ \times (\Psi(\vec{p}) + \Psi(\vec{p}_1) - \Psi(\vec{p}_2) - \Psi(\vec{p}_3))$$

Представление есть суть леммы.

Подобно:  $J \neq 0$  в случаях  $\Psi(\vec{p}_1) = m_1$ ;  $\Psi(\vec{p}) = \vec{p}$ ;  $\Psi(\vec{p}) = p^2$ .

т.е.  $J \neq 0$  для сохраняющихся  $\Psi$  в данном процессе.

$$2) \text{ Если } \Psi = + \ln f(\vec{p}) \Rightarrow J(\vec{z}, t) < 0 \quad // \quad J \sim \{ f(3)f(2) - f(p)f(1) \} \times \\ \times \ln \left( \frac{f(p)f(1)}{f(2)f(3)} \right) //$$

2.1) Th Больцмана: при эволюции системы  $N$  частиц

энтропия системы растет

$$S(\vec{z}, t) = \int f \cdot (1 - \ln f) d\vec{p} \quad - \text{плотность энтропии.} \quad S = \int d\vec{z} S(\vec{z}, t)$$

$$\frac{\partial S}{\partial t} = - \int \frac{\partial f}{\partial t} \ln f d\vec{p} \quad // \text{болтзано} \quad \int \frac{\partial}{\partial x} \{ f(1 - \ln f) \} d\vec{p} = \int \frac{\partial f}{\partial x} \ln f d\vec{p}$$

$$\frac{\partial f}{\partial t} = - \vec{V} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} - \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} + I_{ст} \rightarrow \int d\vec{z} \int \frac{\partial f}{\partial t} \ln f d\vec{p} = \int d\vec{z} \left[ \left( \vec{V} \frac{\partial}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial}{\partial \vec{p}} \right) f \right] \ln f d\vec{p}$$

$$- \int d\vec{z} d\vec{p} I_{ст} \cdot \ln f =$$

$$= - \int d\vec{z} \int \left( \vec{V} \frac{\partial}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial}{\partial \vec{p}} \right) (f(1 - \ln f)) d\vec{p} - \int d\vec{z} d\vec{p} I_{ст} \ln f = - \int d\vec{p} d\vec{z} I_{ст} \ln f = \frac{\partial S}{\partial t}$$

$$\text{Итого} \quad \frac{\partial S}{\partial t} = - \int d\vec{p} d\vec{z} I_{ст} \ln f$$



Изменение  $S$  происх. лишь за счет столкновений. А

из следствия  $\int d\vec{p} I_{ст} \ln f \ll 0 \rightarrow \underline{\underline{\frac{\partial S}{\partial t} \geq 0}}$

Равновесное р-ие упр. 3  
Гольцман

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = \int d\vec{p}_1 \int d\Omega \sigma V_{rel} (f(\vec{p}_3)f(\vec{p}_2) - f(\vec{p})f(\vec{p}_1))$$

Для УБ равновесия ~~ф-я~~ состояние эквивалентно

стат. сост., т.е.  $\frac{\partial f}{\partial t} = 0$ , считаем  $\vec{F} = 0$ , а также, потому, нет

оснований полагать ф-ию распр. неоднородной, т.е.  $\frac{\partial f}{\partial \vec{z}} = 0$

Т.о.  $\frac{df}{dt} = 0 = I_{ст} \Rightarrow f(\vec{p}_3)f(\vec{p}_2) = f(\vec{p})f(\vec{p}_1)$  для всех врем. - вот так для равновесия.

Или  $\ln f(\vec{p}_3) + \ln f(\vec{p}_2) = \ln f(\vec{p}) + \ln f(\vec{p}_1)$ , что справедливо

для сохраняющихся величин в процессе, откуда:

$$\ln f(\vec{p}) = \alpha + \vec{\beta} \cdot \vec{p} + \gamma p^2 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow f(\vec{p}) = \exp(\alpha + \vec{\beta} \cdot \vec{p} + \gamma p^2) = a \exp(-b(\vec{p} - \vec{p}_0)^2)$$

Определим  $a, b, \vec{p}_0$  (интегральные хар-ки всей системы)

11.03.13

Знаем:  $\int f(\vec{p}) d\vec{p} = n$ ;  $\frac{1}{n} \int \vec{p} f(\vec{p}) d\vec{p} = \langle \vec{p} \rangle$ ;  $\frac{1}{n} \int p^2 f(\vec{p}) d\vec{p} = \langle p^2 \rangle$

$$\parallel \frac{1}{n(\vec{r}, t)} \int f(\vec{p}, \vec{r}, t) \vec{p} f(\vec{p}, \vec{r}, t) d\vec{p} = \langle \vec{A} \rangle \parallel$$

(учитывая, что  $\int_0^\infty e^{-\alpha x^2} dx = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}$ ;  $\int_0^\infty e^{-\alpha x^2} x^2 dx = \frac{1}{4\alpha} \sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}$ ; ...;  $\int_0^\infty e^{-\alpha x^2} x^{2n} dx = (-1)^n \frac{1}{2} \frac{\partial^n}{\partial \alpha^n} \left( \frac{1}{\sqrt{\alpha}} \right)$ )

$$\int_0^\infty e^{-\alpha x^2} x^{2n+1} dx = \frac{n!}{2\alpha^{n+1}}; \int_0^\infty e^{-\alpha x^2} x^{4n} dx = \frac{3}{8} \frac{\sqrt{\pi}}{\alpha^{5/2}}$$



$$1) \int f d\vec{p} = n \quad f = a \exp(-b(\vec{p} - \vec{p}_0)^2) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \int f(\vec{p}) d\vec{p} = a \int_{-\infty}^{\infty} e^{-b(p_x - p_{0x})^2} dp_x \int_{-\infty}^{\infty} \dots = a \left( \int_{-\infty}^{\infty} e^{-bp^2} dp \right)^3 = a \frac{n}{b^{3/2}}$$

$$\Rightarrow a = n \left( \frac{b}{\pi} \right)^{3/2}$$

$$2) \langle \vec{v} \rangle = \frac{1}{n} \int d\vec{p} \frac{\vec{p}}{m} a e^{-b(\vec{p} - \vec{p}_0)^2} = \frac{\vec{p}_0}{m} = \langle \vec{v} \rangle$$

$$= \frac{1}{n} \frac{a}{m} \int d\vec{p} (\vec{p} + \vec{p}_0) e^{-bp^2} = \frac{a}{mn} \int d\vec{p} \vec{p} e^{-bp^2} + \frac{a}{mn} \vec{p}_0 \int d\vec{p} e^{-bp^2}$$

$$= \frac{\vec{p}_0}{m} \quad \text{т.е. } \langle \vec{p}_0 \rangle = m \langle \vec{v} \rangle$$

сп. эн. 2-х молекул

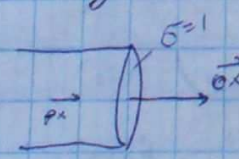
$$3) \langle \varepsilon \rangle = \frac{a}{n} \int d\vec{p} \cdot \frac{p^2}{2m} e^{-bp^2} = \frac{1}{2m} \int d\vec{p} p^2 e^{-bp^2} = \frac{2\pi}{mn} \int_0^{\infty} p^2 p^2 e^{-bp^2} dp$$

$$= \frac{1}{2m} \int_0^{\infty} p^4 e^{-bp^2} dp = \frac{1}{2m} \frac{1}{b^{3/2}} \int_0^{\infty} x^4 e^{-x^2} dx = \frac{1}{2m} \frac{1}{b^{3/2}} \frac{\sqrt{\pi}}{4} = \frac{3}{4} \frac{1}{nm} = \frac{3}{4} \frac{1}{nm}$$

$$b = \frac{3}{4} \frac{1}{\varepsilon_m} \Rightarrow a = n \left( \frac{3}{4 \varepsilon_m} \right)^{3/2}$$

Но хорошо пользоваться величиной, характ. сист. или целое (а не  $\varepsilon$ ).

Вычислим давление молекул на единицу площади изотерм. равн-ия.



$\Delta p_x = 2 p_x$  (импульс, переданный стенке)

$$dN = V_x \cdot 1 \cdot f(\vec{p}) d\vec{p}; \rightarrow \vec{P} = \int d\vec{p} p_x f(\vec{p})$$

$$= \frac{2a}{m} \int_0^{\infty} dp_x p_x^2 e^{-bp_x^2} \int_{-\infty}^{\infty} dp_y e^{-bp_y^2} \int_{-\infty}^{\infty} dp_z e^{-bp_z^2} = \frac{2a}{m} \frac{\pi}{b} \int_0^{\infty} dp_x p_x^2 e^{-bp_x^2} =$$

$$= \frac{1}{2m} \int_0^{\infty} p_x^2 e^{-bp_x^2} dp_x = \frac{1}{2m} \frac{1}{b^{3/2}} \int_0^{\infty} x^2 e^{-x^2} dx = \frac{1}{2m} \left( \frac{n b^{3/2}}{\pi} \right) \frac{\sqrt{\pi}}{2} = \frac{1}{4m}$$

$$= \frac{n}{2bm} = n k_B T \Rightarrow \text{т.е. } b = \frac{3}{4} \frac{1}{m \varepsilon} \Rightarrow \boxed{\varepsilon = \frac{3}{2} k_B T}$$



Нормы  $a, b, \vec{p}_0$  мы выразили через наблюдаемые величины.

$$g(\vec{p}) = n \left( \frac{1}{2\pi m k_B T} \right)^{3/2} \exp \left( - \frac{(\vec{p} - \vec{p}_0)^2}{2 m k_B T} \right) \quad \text{— Максвелловское распределение}$$

3-ий закон сохранения

12.03.13

То есть Больцмана:  $\int \vec{I}_n \cdot \vec{\psi}(\vec{p}, \vec{r}) d\vec{p} = 0 \quad // \quad \vec{\psi} \text{ — кака-то соф. величина} //$

$$\Rightarrow \int \psi(\vec{p}, \vec{r}) \left\{ \frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{r}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right\} d\vec{p} = 0$$

или-еще по частям:

$$\frac{\partial}{\partial t} \int d\vec{p} \psi(\vec{p}, \vec{r}) f + \int d\vec{p} \frac{\partial}{\partial \vec{r}} (\psi f \vec{v}) - \int d\vec{p} f \frac{\partial}{\partial \vec{r}} (\psi \vec{v}) + \int d\vec{p} \frac{d}{d\vec{p}} (\psi f \vec{F}) - \int d\vec{p} \frac{f}{m} \frac{\partial}{\partial \vec{v}} (\psi \vec{p}) = 0$$

$$\left[ \frac{\partial}{\partial t} \langle \psi n \rangle + \frac{d}{d\vec{r}} \langle n \psi \vec{v} \rangle - \langle n \vec{v} \frac{\partial \psi}{\partial \vec{r}} \rangle - \frac{1}{m} \langle n \frac{\partial}{\partial \vec{v}} (\vec{F} \cdot \psi) \rangle = 0 \right] \quad \begin{matrix} 3-й \\ \text{закон} \\ \text{сохранения} \end{matrix}$$

Рассмотрим различные  $\psi$

1)  $\psi = m$  Введем величины:  $\rho(\vec{r}, t) = m n(\vec{r}, t)$  — средняя плотность  
 $\vec{u}(\vec{r}, t) = \langle \vec{v} \rangle$  — средняя скорость

Получим:  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{d}{d\vec{r}} (\rho \vec{u}) = 0 \quad // \quad \frac{d\rho}{d\vec{r}} = 0; \frac{\partial}{\partial \vec{v}} (\vec{F} \cdot m) = 0 //$

т.е.  $\left[ \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div} \rho \vec{u} = 0 \right]$

2)  $\psi = m v_j \Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} \langle \rho v_j \rangle + \frac{\partial}{\partial z_i} \langle \rho v_i v_j \rangle - \frac{\rho}{m} \langle F_i \frac{\partial v_j}{\partial v_i} \rangle = 0$

$$\langle v_i v_j \rangle = \langle (v_i - u_i(\vec{r}, t)) (v_j - u_j(\vec{r}, t)) \rangle + \langle v_i \rangle u_j + \langle v_j \rangle u_i - u_i u_j =$$

$$= \langle (v_i - u_i) (v_j - u_j) \rangle + u_i u_j$$

Обозначение:  $P_{ij} \equiv \rho \langle (v_i - u_i) (v_j - u_j) \rangle$  — тензор давления  $\Rightarrow$

$$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} (\rho u_j) + \frac{\partial}{\partial z_i} (\rho u_i u_j) + \frac{\partial P_{ij}}{\partial z_i} = \rho F_j \Rightarrow$$

$$\Rightarrow u_j \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial z_i} (\rho u_i) \right) + \rho \frac{\partial u_j}{\partial z_i} + \rho u_i \frac{\partial u_j}{\partial z_i} - \frac{\partial P_{ij}}{\partial z_i} + \rho F_j \Rightarrow$$



$$\rightarrow \left[ \rho \left( \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \vec{u} \frac{\partial \vec{u}}{\partial z} \right) = \frac{\rho \vec{F}}{m} - \vec{e}_j \frac{\partial p_{ij}}{\partial z_i} \right] \quad \text{у-е поршневое и т.д.}$$

$$3) \quad \Psi = \frac{m^2}{2} |\vec{v} - \vec{u}(z, t)|^2$$

$$\frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial t} (nm^2 |\vec{v} - \vec{u}|^2) + \frac{\partial}{\partial z_i} \left\langle \frac{nm^2}{2} v_i |\vec{v} - \vec{u}|^2 \right\rangle =$$

$$= \left\langle \frac{nm^2}{2} \frac{\partial}{\partial z_i} |\vec{v} - \vec{u}(z, t)|^2 \right\rangle = \frac{n}{m} \left\langle \frac{m^2}{2} v_i \frac{\partial}{\partial z_i} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \right\rangle$$

$$\left\langle \frac{\partial}{\partial z_i} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \right\rangle = 2 \langle (v_i - u_i) \rangle = 0$$

Введен определения:  $T = \frac{m}{3} \langle |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle$  - температура;

$\vec{Q} = \frac{\rho}{2} \langle (\vec{v} - \vec{u}) |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle$  - поток тепла

2-е слагаемое:  $\frac{1}{2} m \rho \langle v_i |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle = \frac{1}{2} m \rho \langle (v_i - u_i) |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle + \frac{1}{2} m \rho u_i \langle |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle$

$$= m Q_i + \frac{3}{2} \rho u_i T;$$

3-е слагаемое:  $\left\langle \frac{1}{2} \rho m v_i \frac{\partial}{\partial z_i} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \right\rangle = \frac{1}{2} m \rho \langle v_i 2(v_j - u_j) \left( -\frac{du_j}{dz_i} \right) \rangle$

$$= -m \rho \frac{du_j}{dz_i} \langle (v_i - u_i) (v_j - u_j) \rangle + m \rho \frac{du_j}{dz_i} u_i \underbrace{\langle (v_j - u_j) \rangle}_0 =$$

$$= -P_{ij} \frac{m}{2} \left( \frac{du_j}{dz_i} + \frac{du_i}{dz_j} \right) = -P_{ij} \Lambda_{ij}, \text{ где } \Lambda_{ij} - \text{тензор деформации}$$

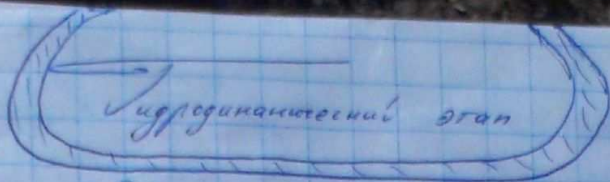
Итого:  $\frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t} (\rho T) + \frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial z_i} (\rho u_i T) + \frac{\partial}{\partial z_i} (m Q_i) + P_{ij} \Lambda_{ij} = 0$

1-е 2 слагаемых:  $\frac{3}{2} T \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{u} \frac{\partial \rho}{\partial z} \right) + \frac{3}{2} \rho \left( \frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial z_i} \right) + \frac{m \partial Q_i}{\partial z_i} + P_{ij} \Lambda_{ij}$

Окончательно:  $\frac{\partial T}{\partial t} + \vec{u} \frac{\partial T}{\partial z} + \frac{2m}{3\rho} \frac{\partial Q_i}{\partial z_i} = -\frac{2}{3} \frac{P_{ij} \Lambda_{ij}}{\rho}$

у-е теплопроводности





$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = I_{\text{ст.}} \sim -\frac{f}{\tau} \quad (\text{всегда})$$

Всегда мы в стадии гидродинамической гидродинамики ( $t \sim T, z \sim L$ ):

$$\frac{\partial f}{\partial t} = \frac{\partial f}{\partial t_1} + \frac{\partial f}{\partial t_2}$$

изм. на  $t_1$  из-за  $t_1$    
 изм. на  $t_2$  из-за  $t_2$

Делаем замены:  $t = T \cdot \hat{t}$ ;  $\vec{z} = L \cdot \frac{\vec{z}}{L}$  (обезразмерим);  $\vec{v} = v_r \vec{v}$

~~$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = I_{\text{ст.}} \sim -\frac{f}{\tau}$$~~

$\frac{L}{\tau} = T$

$$\frac{1}{T} \left( \frac{\partial f}{\partial \hat{t}} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \frac{\vec{F}}{L m v} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right) = -\frac{f}{T}$$

19.03.13

$\chi_{p.e.}$  гнз характеристик  $dt = \frac{d\vec{v}_i}{\frac{F_i}{m}} \rightarrow T d\hat{t} = \frac{v_r d\vec{v}_i}{\frac{F_i}{m}} \Rightarrow$

$\Rightarrow d\hat{t} = \frac{v_r m}{F_i T} d\vec{v}_i \rightarrow \text{предположим } \text{обезразмерить силу } \vec{F} = \frac{KT}{m v_r} \Rightarrow$

$$\Rightarrow \frac{\partial f}{\partial \hat{t}} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = -\frac{T}{\tau} f = -\frac{T v_r}{\tau v_r} f = -\frac{L}{\rho} f = -\frac{f}{k}$$

def:  $k \equiv \frac{L}{\tau}$  - число Кнудсена  $\frac{L}{\tau} = T$

~~$$\frac{\partial f}{\partial \hat{t}} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = I_{\text{ст.}} \sim -\frac{f}{\tau}$$~~

Далее так:  $\frac{1}{T} \left( \frac{\partial f}{\partial \hat{t}} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right) = \int d\vec{p}_i \int d\Omega \delta_{\text{отн.}} \delta(f(3)f(2) - f(1)f(p)) =$

$$= \int d\vec{p}_i \int d\Omega v_r \vec{v}_{\text{отн.}} \delta(f(3)f(2) - f(1)f) = v_r \delta \int d\Omega \cdot \vec{v}_{\text{отн.}} \delta(f(3)f(2) - f(1)f(p))$$

$$= \frac{1}{n\tau} I_{\text{ст.}}$$





Уточнение  
по поводу Динамики - Уточнение

Предполагается негравитационное разложение  $f = f_0 + g$  в статистически равновесии или малой волне

итогом: 
$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \frac{\vec{p}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = \int d\vec{p}_1 \int d\Omega \, \sigma_{\text{coll}} (f_0(z)f_0(z) - f_0(z)f_0(z) + g(z)f_0(z) + g(z)f_0(z) - g(z)f_0(z) - g(z)f_0(z))$$

$\tau$ -приближение ур-я Больцмана;  $\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \frac{\vec{p}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = - \frac{f - f_0}{\tau} = - \frac{g}{\tau}$  (это в приближении в нулевое поле)

$$\frac{d}{dt}(f_0 + g) = - \frac{g}{\tau} \rightarrow \frac{f_0}{\tau} \sim - \frac{g}{\tau}; \quad \frac{\tau}{f_0} = - \frac{\tau v_T}{f_0} = - \frac{1}{L} \frac{1}{v_T}$$

$f = f_0 + g \rightarrow$  подстановка в статист. инт. (с учетом  $f_0(z)f_0(z) = f_0(z)f_0(z)$ )

$$J_{\text{coll}} = \int d\vec{p}_1 \int d\Omega \, \sigma_{\text{coll}} (g(z)f_0(z) + g(z)f_0(z) - g(z)f_0(z) - g(z)f_0(z)) \approx - \frac{g}{\tau}$$

Тогда ур-е Больцмана в  $\tau$ -приближении:

$$\frac{d(f_0 + g)}{dt} \approx - \frac{g}{\tau}$$

т.к.  $\frac{dg}{dt} \approx \frac{1}{L} = \text{const}$ , то замкнутое ур-е можно прибли-

зить, писать так:  $\frac{df_0}{dt} \approx - \frac{g}{\tau}$  ( $f_0$  - малая волна)



Сей раз  $t \sim T$ ;  $\tau \sim l$  - корот. стадия эволюции  $\rightarrow$  работает

26.03.13

рост. Математ.  $f(\vec{v}, \vec{z}, t) = \frac{f_m(\vec{z}, t)}{m(\vec{v}, \vec{z}, t)^{3/2}} \exp(-\frac{\sigma^2}{2\sigma^2})$ .

кон. вводит  $u$  - е Голдмана на таких временных масштабах

~~ввод~~ введ. безразм. переменные  $\tau = l\tau'$ ,  $t = \tau t'$ ,  $\vec{v} = v_0 \vec{v}'$ .

$$\frac{1}{\tau} \left[ \frac{\partial f}{\partial t'} + \frac{v_0 T}{l} \vec{v}' \cdot \frac{\partial f}{\partial \vec{z}'} + \frac{F T}{m v_0} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}'} \right] = I_{\text{ст}} \sim -\frac{f}{\tau}$$

$1 \sim \frac{v_0 T}{l} \sim \frac{F T}{m v_0}$ , откуда сразу следует нормировка на  $v_0$

$v_0 \sim \frac{l}{T} = v_T$ . Ур-е не имеет малых/больших параметров

Рассмотрим гидродинамическую стадию эволюции:

$$t = T t'; \quad \vec{z} = L \vec{z}'; \quad \vec{v} = v_0 \vec{v}' \rightarrow$$

$$\rightarrow \frac{1}{T} \frac{\partial f}{\partial t'} + v_0 \vec{v}' \cdot \frac{\partial f}{\partial \vec{z}'} + \frac{F}{m v_0} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}'} = -\frac{f}{T} \Leftrightarrow \frac{1}{T} \left[ \frac{\partial f}{\partial t'} + \frac{v_0 T}{L} \vec{v}' \cdot \frac{\partial f}{\partial \vec{z}'} + \frac{F T}{m v_0} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}'} \right] = -\frac{f}{T}$$

$$1 \sim \frac{v_0 T}{L} \sim \frac{F T}{m v_0} \rightarrow v_0 \sim \frac{L}{T}. \text{ В ур-е появился новый параметр } \tau;$$

$$\frac{df}{dt} \sim -\frac{T f}{\tau} \sim -\frac{f}{K}, \text{ где } K = \frac{\tau}{T} = \frac{\tau v_T}{T v_0} = \frac{l}{T \frac{v_T}{v_0}} = \frac{l}{L \frac{\sigma_T}{\sigma_0}} \sim \frac{l}{L}$$

$(v_T \gg v_0)$ . Однако полагают  $v_T \sim v_0$ , а следов.,  $K \sim \frac{l}{L}$

Смотрим случай  $K \ll 1$ .

Пишем формально:  $\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \cdot \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \frac{F}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = \frac{1}{K} I_{\text{ст}}$ , а в конце положим  $K=1$

$$f = f_m(\vec{v}, \vec{z}, t) = \frac{f_m(\vec{z}, t)}{m(\vec{v}, \vec{z}, t)^{3/2}} \exp\left(-\frac{(\vec{v} - \vec{v}(\vec{z}, t))^2}{2\sigma^2(\vec{z}, t)}\right)$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{u}(\vec{z}, t)) = 0 \quad \text{— ур-е конт.}$$

$$\rho \left( \frac{\partial u_i}{\partial t} + u_i \frac{\partial u_i}{\partial z_i} \right) = -\frac{\partial p_{ij}}{\partial z_j} + \frac{1}{m} \rho F_i \quad \text{— ур-е переноса импульса}$$

$$\rho \left( \frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial z_i} \right) + \frac{2}{3} m \frac{\partial Q_i}{\partial z_i} = -\frac{2}{3} p_{ij} \Lambda_{ij} \quad \text{— ур-е переноса тепла.}$$



В ур-е Ландау:  $P = \rho \langle (\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t)) (\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t)) \rangle \rightarrow$   
 $\vec{Q} = \frac{1}{2} \rho \langle (\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t)) (\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t))^T \rangle$

для их определения нужна ф-из распр., кот. можно получить из ур-я

Болцмана. Добавочный множитель  $K$  может, вводясь, явно упростить ф-ю. Линейаризует ф-ию Болцмана по числу  $K$ .

Будем рассуждать  $f = f_0 + K g = f_m + K \cdot g \rightarrow$

$\rightarrow \frac{d}{dt} (f_m + K \cdot g) = \frac{1}{K} \frac{d}{dt} (f_m + K \cdot g) = \frac{1}{K} \int d\vec{p}_i \int d\Omega \sigma V_{\text{от}} \left[ (f_0(\vec{r}) + K g(\vec{r})) \right]$   
 вводят в ф-ию по отнес.  $f \rightarrow$   
 формулы это и означают

$\cdot (f_0(\vec{r}) + K g(\vec{r})) - (f_0(\vec{r}) + K g(\vec{r})) (f_0(\vec{r}) + K g(\vec{r}))$

$\frac{df_0}{dt} + K \frac{dg}{dt} = \frac{1}{K} \int d\vec{p}_i \int d\Omega \sigma V_{\text{от}} \left[ (f_0(\vec{r}) f_0(\vec{r}) - f_0(\vec{r}) f_0(\vec{r})) + \right.$   
 $\left. + K (f_0(\vec{r}) g(\vec{r}) + f_0(\vec{r}) g(\vec{r}) - f_0(\vec{r}) g(\vec{r}) - f_0(\vec{r}) g(\vec{r})) + O(K^2) \right]$

$\frac{d}{dt} [f_0 + K g] = \frac{1}{K} \cdot K \int d\vec{p}_i \int d\Omega \sigma V_{\text{от}} (f_0(\vec{r}) g(\vec{r}) + f_0(\vec{r}) g(\vec{r}) - f_0(\vec{r}) g(\vec{r}) - f_0(\vec{r}) g(\vec{r}))$   
 $\sim -n v_T \sigma g = -\frac{g}{\tau} \rightarrow \frac{d}{dt} [f_0 + K g] = -\frac{g}{\tau} \Rightarrow \boxed{\frac{df_0}{dt} = -\frac{g}{\tau}}$   
 см. пр. левую

$\boxed{g = -\tau \frac{df_0}{dt}}$

- формальное р-ие ур-я в 5-м порядке по числу  $K$ .



Продолжаем:

9.04.13

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{r}} + \frac{\vec{F}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = I_{\text{ext}} \rightarrow f_0 = f_m(\vec{r}, \vec{v}, t) = \frac{\rho(\vec{r}, t)}{m(2\pi v_T^2)^{3/2}} \exp\left[-\frac{(\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t))^2}{2v_T^2}\right]$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{u}(\vec{r}, t)) = 0;$$

$$\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho(\vec{r}, t)} \cdot \frac{\partial P_{ij}}{\partial x_j} + \frac{1}{m} F_i(\vec{r}, t)$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial x_i} + \frac{2}{3} \frac{m}{\rho} \frac{\partial Q_i}{\partial x_i} = -\frac{2}{3\rho} P_{ij} \Lambda_{ij}$$

$$P_{ij} = \rho \langle \dots \rangle; \quad \vec{Q} = \frac{1}{2} \rho \langle \dots \rangle$$

Плотность потока тепла в 0-м

порядке по числу  $K$

$$\vec{Q}_{(0)} = \frac{1}{n} \frac{\rho}{2} \int d\vec{v} f_m \cdot (\vec{v} - \vec{u})(\vec{v} - \vec{u})^2 = \text{объемный } \vec{v} - \vec{u} = \vec{u} =$$

$$= \frac{\rho}{2} \frac{1}{n} \cdot \frac{n}{(2\pi v_T^2)^{3/2}} \int d\vec{u} \exp\left(-\frac{u^2}{2v_T^2}\right) \vec{u} u^2 = \text{по симметрии } \vec{u} = 0$$

$$P_{ij}^{(0)} = \frac{1}{n} \rho \int d\vec{v} (v_i - u_i)(v_j - u_j) f_m = \text{по симметрии } \vec{v} - \vec{u} = \vec{u} = \frac{1}{n} \rho \frac{n}{(2\pi v_T^2)^{3/2}} \int d\vec{u} \exp\left(-\frac{u^2}{2v_T^2}\right) u_i u_j =$$

$$= \frac{\rho}{(2\pi v_T^2)^{3/2}} \int d\vec{u} u_i^2 \exp\left(-\frac{u^2}{2v_T^2}\right) \delta_{ij} = \text{по симметрии } \int d\vec{u} u^2 \exp\left(-\frac{u^2}{2v_T^2}\right) =$$

$$= \frac{1}{2} \frac{\rho}{(2\pi v_T^2)^{3/2}} \int_0^\infty du u^4 \exp\left(-\frac{u^2}{2v_T^2}\right) = \text{по симметрии } \int_0^\infty dx x^4 \exp\left(-\frac{x^2}{2}\right) \delta_{ij} =$$

$$= n T \delta_{ij}$$

$$\text{Т.о. } \boxed{\vec{Q}_{(0)} = 0; \quad P_{ij}^{(0)} = n T \delta_{ij} = \rho \delta_{ij}}$$

Получим теперь ур-е конт-а в 0-м приближении:

$$\frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \nabla) \vec{u} = \frac{1}{m} \vec{F}(\vec{r}, t) - \frac{1}{\rho} \nabla p \quad \text{— ур-е Эйлера}$$

А теперь получим ур-е переноса тепла в 0-м приближении:



Предварительно:  $P_{ij} \Delta_{ij} = \delta_{ij} p \left( \frac{\partial u_i}{\partial z_i} + \frac{\partial u_j}{\partial z_j} \right) = m p \operatorname{div} \vec{u}$

$$\Rightarrow \frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{u} \nabla) T = - \frac{2}{3} \frac{m n T}{\rho} \operatorname{div} \vec{u} = - \frac{2}{3} T \operatorname{div} \vec{u}$$

$$= \frac{\frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{u} \nabla) T - \frac{2}{3} T \operatorname{div} \vec{u}}{\frac{dT}{dt}}$$

Кероси  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div} \rho \vec{u} = 0 \Rightarrow \frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{u} \nabla \rho + \rho \operatorname{div} \vec{u} = \frac{d\rho}{dt} + \rho \operatorname{div} \vec{u} = 0$

(оследа если  $\operatorname{div} \vec{u} = 0$ , то жидкость несжимаемая)  $\Rightarrow$

$$\Rightarrow \frac{dT}{dt} = - \frac{2}{3} \frac{T}{\rho} \frac{d\rho}{dt} \rightarrow \frac{dT}{T} = - \frac{2}{3} \frac{d\rho}{\rho} \rightarrow \ln T = - \frac{2}{3} \ln \rho + \ln C \rightarrow$$

$$\rightarrow T = C \rho^{2/3} \Rightarrow \frac{T}{T_0} = \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{2/3} - \text{адиабатический процесс}$$

(можно каждой убедиться, ~~на~~ вывести:  $p = nT = \frac{\rho}{m} T \rightarrow T = \frac{p m}{\rho}$ )

1-е приближение по числу К

$$\frac{df}{dt} = \frac{1}{K} I_{\text{ст}}; \quad f = f_m + k g$$

$\frac{d}{dt} (f_m + k g) = \frac{1}{K} \int d\vec{p}_1 \int d\Omega \sigma \cos \theta [f_m(z) f_m(z) - f_m(z) f_m(p) + k f_m(z) g(z) +$   
 $+ k f_m(z) g(z) - k f_m(z) g(p) - k f_m(p) g(z)]$   
 $\sim - n V_T \sigma g = - \frac{g}{\tau} \Rightarrow \boxed{g = - \frac{1}{\tau} \frac{df_m}{dt}}$

$$g = - \frac{1}{\tau} \frac{df_m}{dt} = - \frac{1}{\tau} \left( \frac{\partial f_m}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f_m}{\partial z} + \frac{\vec{F}}{m} \frac{\partial f_m}{\partial \vec{v}} \right) = - \frac{1}{\tau} \left[ \frac{\partial f_m}{\partial t} \frac{\partial \rho}{\partial \rho} + \frac{\partial f_m}{\partial u_i} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial f_m}{\partial T} \frac{\partial T}{\partial t} + v_i \frac{\partial f_m}{\partial \rho} \frac{\partial \rho}{\partial z_i} + \frac{\partial f_m}{\partial u_j} v_i \frac{\partial u_j}{\partial z_i} + \right.$$

$$+ v_i \frac{\partial f_m}{\partial T} \frac{\partial T}{\partial z_i} + \left. \frac{F_i}{m} \frac{\partial f_m}{\partial v_i} \right] = - \frac{1}{\tau} \left[ \frac{\partial f_m}{\partial \rho} \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + v_i \frac{\partial \rho}{\partial z_i} \right) + \frac{\partial f_m}{\partial u_j} \left( \frac{\partial u_j}{\partial t} + v_i \frac{\partial u_j}{\partial z_i} \right) + \frac{\partial f_m}{\partial T} \left( \frac{\partial T}{\partial t} + v_i \frac{\partial T}{\partial z_i} \right) + \frac{F_i}{m} \frac{\partial f_m}{\partial v_i} \right]$$



Для дальнейшего продвижения необд. учесть ур-2, получ-в 0-м приближ:

$$1) \frac{\partial \rho}{\partial t} + v_i \frac{\partial \rho}{\partial z_i} = v_i \frac{\partial \rho}{\partial z_i} - \text{div} \rho \vec{v} = \frac{\partial}{\partial z_i} (v_i \rho) - \frac{\partial}{\partial z_i} (\rho u_i) = \frac{\partial}{\partial z_i} (\bar{U}_i \rho)$$

$$2) \frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial z_j} = - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z_i} + \frac{F_i}{m}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial u_i}{\partial t} + v_j \frac{\partial u_i}{\partial z_j} = v_j \frac{\partial u_i}{\partial z_j} - u_j \frac{\partial u_i}{\partial z_j} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z_i} + \frac{F_i}{m} =$$

$$= \bar{U}_j \frac{\partial u_i}{\partial z_j} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z_i} + \frac{F_i}{m} = \bar{U}_j \frac{\partial u_i}{\partial z_j} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial (\rho T)}{m \partial z_i} + \frac{F_i}{m}$$

$$3) \frac{\partial T}{\partial t} + v_i \frac{\partial T}{\partial z_i} = \parallel \frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial z_i} = - \frac{2}{3} T \frac{\partial u_i}{\partial z_i} \parallel = v_i \frac{\partial T}{\partial z_i} -$$

$$- u_i \frac{\partial T}{\partial z_i} - \frac{2}{3} T \frac{\partial u_i}{\partial z_i} = u_i \frac{\partial T}{\partial z_i} - \frac{2}{3} T \frac{\partial u_i}{\partial z_i} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow g = - \tau \left[ \frac{\partial (\rho \bar{U}_i)}{\partial z_i} \frac{\partial f_m}{\partial \rho} + \frac{\partial f_m}{\partial u_j} \left( u_i \frac{\partial u_j}{\partial z_i} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial (\rho T)}{m \partial z_j} + \frac{F_j}{m} \right) + \right.$$

$$\left. + \frac{\partial f_m}{\partial T} \left( u_i \frac{\partial T}{\partial z_i} - \frac{2}{3} T \frac{\partial u_i}{\partial z_i} \right) + \frac{F_i}{m} \frac{\partial f_m}{\partial v_i} \right]$$

$$f_m = \frac{\rho}{m} \left( \frac{m}{2\pi T} \right)^{3/2} \exp \left[ - \frac{m}{2T} \vec{v}^2 \right]$$

16.04.93

$$\frac{\partial f_m}{\partial \rho} = \frac{1}{\rho} f_m, \quad \frac{\partial f_m}{\partial T} = f_m \left( - \frac{3}{2} \frac{1}{T} + \frac{m}{2T^2} \vec{v}^2 \right); \quad \frac{\partial f_m}{\partial u_i} = f_m \frac{m \bar{U}_i}{T}; \quad \frac{\partial f_m}{\partial v_i} = - \frac{m \bar{v}_i}{T};$$

Результат такой: 
$$g = - \tau f_m \left[ \frac{\bar{U}_i}{T} \frac{\partial T}{\partial z_i} \left( \frac{m \vec{v}^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) + \frac{1}{T} \Lambda_{ij} \left( \bar{U}_i \bar{v}_j - \frac{1}{3} \bar{v}_i^2 \delta_{ij} \right) \right]$$

Замечаем, что определенные  $\rho(\vec{r}, t) = m \int d\vec{v} f_m$ ,  $\vec{U}(\vec{r}, t) = \frac{1}{n} \int f_m \vec{v} d\vec{v}$

$T = \frac{1}{2} \frac{m}{n} \int f_m \vec{v}^2 d\vec{v}$  — величины не изменяются при  $f_m \rightarrow f_m + g$ , т.е.

$$\int g \cdot \left\{ \frac{1}{v_i} \right\} d\vec{v} = 0 \quad (\text{это действительность})$$

Ранее было  $\rho_{ij}^{(0)} = \rho \delta_{ij}$ , сейчас  $\rho_{ij} = \rho \delta_{ij} + \Pi_{ij}$  — тензор вязкости

Посмотрим  $\vec{Q}_0$  в 1-м приближ. по числу  $k$ :



$$\begin{aligned} \vec{Q} \cdot \frac{1}{2} \rho \langle \vec{U} \vec{U}^2 \rangle &= \frac{\rho}{2} \int d\vec{U} (f_M + g) \vec{U} \vec{U}^2 = \\ &= \frac{m}{2} \int d\vec{U} g \vec{U} \vec{U}^2 = - \frac{T_m}{2} \int f_M \left[ \frac{U_i}{T} \frac{\partial T}{\partial z_i} \left( \frac{m \vec{U}^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) + \frac{1}{T} \Lambda_{ij} (U_i U_j - \frac{1}{3} U^2 \delta_{ij}) \right] \vec{U} \vec{U}^2 d\vec{U} = - \frac{T_m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial z_i} \int d\vec{U} (U_i \vec{U} + U_i \vec{U} + \dots) \vec{U} \vec{U}^2 d\vec{U} = \\ &+ U_i \vec{U}^2 \delta_{ij} \int d\vec{U} \vec{U} \vec{U}^2 d\vec{U} = - \frac{T_m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial z_i} \int d\vec{U} U_i \vec{U} \vec{U}^2 d\vec{U} = - \frac{T_m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial z_i} \int d\vec{U} U_i \vec{U} \vec{U}^2 d\vec{U} = \dots \end{aligned}$$

= // в этой сумме по i выживет i=3 (i=2,3 - уничтожаются при интегрир.) //

$$= - \frac{T_m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial z_3} \int d\vec{U} \frac{U^2}{3} \vec{U}^2 \left( \frac{m \vec{U}^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) f_M = - \mathcal{K} \frac{\partial T}{\partial z_3}$$

То.  $\vec{Q} = - \mathcal{K} \nabla T$ , Вычислим  $\mathcal{K}$ :

$$\mathcal{K} = \frac{T_m}{6T} \left( \frac{m}{2\pi T} \right)^{3/2} \int d\vec{U} \vec{U}^4 \left( \frac{m \vec{U}^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) e^{-\frac{m \vec{U}^2}{2T}} = \frac{T_m n}{6T} \left( \frac{m}{2\pi T} \right)^{3/2} \left( \langle \vec{U}^6 \rangle - \frac{5}{2} \langle \vec{U}^4 \rangle \right)$$

Вычисления дают:  $\langle \vec{U}^2 \rangle = \frac{3T}{m}$ ,  $\langle \vec{U}^4 \rangle = 15 \left( \frac{T}{m} \right)^2$ ,  $\langle \vec{U}^6 \rangle = 105 \left( \frac{T}{m} \right)^3$

$$\Rightarrow \mathcal{K} = \frac{5}{2} \frac{n T T}{m} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{Q} = - \frac{5}{2} n T \underbrace{\vec{U}_T \cdot \vec{U}_T}_{\ell} \nabla T}, \text{ т.е. } \vec{Q} \sim \frac{\rho \nabla T}{\ell} \sim \frac{\ell}{2} = K.$$

Вычислим тензор давлений:

$$P_{ij} = \rho \langle U_i U_j \rangle = \frac{nm}{n} \int d\vec{U} U_i U_j (f_M + g) = p \delta_{ij} + \tilde{\Pi}_{ij}$$

Тензор вязкости:  $\tilde{\Pi}_{ij} = - T_m \int d\vec{U} U_i U_j \left[ \frac{U_k}{T} \frac{\partial T}{\partial z_k} \left( \frac{m \vec{U}^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) + \frac{1}{T} \Lambda_{ke} (U_k U_e - \frac{1}{3} U^2 \delta_{ke}) \right] f_M = //$  под интегралом должно быть



зетные комбинации  $(k=i, l=j) + (k=j, l=i) \equiv \parallel g_{ij} \parallel =$

$$= - \frac{\partial \mathcal{L}_m}{\partial T} \int d\vec{V} \vec{V}_i^2 \vec{V}_j^2 f_m \Lambda_{ij} = \text{"negotiable" } f_m //$$

$$= - \frac{2Tmn}{T} \Lambda_{ij} \left( \frac{m}{2nT} \right) \left( \int_{-\infty}^{\infty} dV_i V_i^2 e^{-\frac{mV_i^2}{2T}} \right)^2 = - \frac{2nT}{m} \Lambda_{ij} = - \frac{2\eta}{m} \Lambda_{ij}$$

Итого  $P_{ij} = p\delta_{ij} - \gamma \frac{2}{m} A_{ij}, \quad \gamma = nT$  // при  $i=j$  - т.е. гравитация и давление  
свое //

Менять полутон упр-е переноса интонации (в слухе нежной  
исполн. хандности) в 5-м прил. по тислу К:

$$\rho \left( \frac{\partial u_i}{\partial t} + u_i \frac{\partial u_i}{\partial x_i} \right) = \frac{\rho}{m} F_j - \frac{\partial P_{ij}}{\partial x_i}$$

$$-\frac{\partial p_{ij}}{\partial z_i} = -\frac{\partial}{\partial z_i} (p \delta_{ij} + \eta (\frac{\partial u_i}{\partial z_j} + \frac{\partial u_j}{\partial z_i})) = \text{div } \vec{u} = 0 = -\left( \frac{\partial p}{\partial z_j} + \eta \frac{\partial^2 u_j}{\partial z_i^2} \right) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \int \rho \left( \frac{d\vec{u}}{dt} + \vec{u} \nabla \vec{u} \right) = \frac{\rho}{m} \vec{F} - \nabla p + \gamma \Delta \vec{u} \quad \text{— уравнение Навье-Стокса}$$

2) Уравнение переноса тепла:  $\rho \left( \frac{\partial T}{\partial t} + v_i \frac{\partial T}{\partial x_i} \right) + \frac{3}{2} m \frac{\partial \rho}{\partial x_i} v_i = - \frac{2}{3} \rho_{ij} \Lambda_{ij}$

здесь в  $P_{ij}$  не будет учт. 2-е слага (циклте пойдёт из-за  $\Delta p_{ij}$  уже  
'зисла  $\sim \kappa^2$ )  $\Rightarrow \left( \frac{\partial T}{\partial t} + \vec{U} \nabla T \right) = -\frac{2}{3} \frac{m}{\rho} \Delta T - \frac{2}{3} \frac{\rho m}{\rho} \frac{1}{\rho} \operatorname{div} \vec{U}$

Задача 1: релаксация при переходе легкого газа в тяжелом газе. По-

ренцова орорта итердига стелковений. Дарофудиз пр~~и~~неси лезик  
гасиц в газе т~~е~~желых гасиц.

Рассматриваем систему, состоящую из 2-х типов газа. Пусть

Упр-е Бюджана:



- для легкого газа:  $\frac{\partial f_1}{\partial t} + \vec{v}_1 \frac{\partial f_1}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f_1}{\partial \vec{p}_1} = \int d\vec{p}_1' \int d\vec{p}_2 \int d\vec{p}_2' \sigma_{12} |\vec{v}_1 - \vec{v}_2'| (f_1(\vec{p}_1'') - f_1(\vec{p}_1) f_2(\vec{p}_2')) + \int d\vec{p}_2 \int d\Omega \sigma_{12} |\vec{v}_1 - \vec{v}_2| (f_2(\vec{p}_2') f_1(\vec{p}_1) - f_2(\vec{p}_2) f_1(\vec{p}_1)) \sim -\frac{f_1}{\tau_{11}} - \frac{f_1}{\tau_{12}}$  //  $\tau_{11(12)}$  - релаксация легких частиц ( $f_1$ ) в результате их взаимодействия с легкими (тяжелыми) частицами //

- для тяж. газа:  $f_2 \rightarrow f_1; 1 \leftrightarrow 2$

Замечание: 1 - легкие частицы, 2 - тяжелые частицы

Положим, что  $\sigma_{12} \gg \sigma_{11} \Leftrightarrow \tau_{11} \gg \tau_{12}$  (принесём легких газом).

Поэтому в дальнейшем мы будем пренебрегать взаимодействием легких с легкими частицами (в ур-е для легкого газа). Кроме того, будем считать, что газ тяж. частиц находится в тд равновесии. И последнее: полагаем, что легкий газ имеет р-ию распр., близкую к равновесной.

Из последних 2-х замечаний:  $\frac{m_1 \bar{v}_1^2}{2} \sim \frac{m_2 \bar{v}_2^2}{2} \sim \frac{3}{2} k_B T \rightarrow \frac{m_1}{m_2} \sim \frac{\bar{v}_2^2}{\bar{v}_1^2}$

Частицы 1 легче ~~и~~ ( $m_1 \ll m_2$ )  $\Rightarrow \bar{v}_2 \ll \bar{v}_1$  // в случае равновесия  $T_1$  и  $T_2$  // Или так:  $\frac{\bar{v}_1}{\bar{v}_2} = \sqrt{\frac{m_2}{m_1}} \gg 1$

Поэтому в интеграле (справа, для легк. газа) пренебрегаем  $\vec{v}_2$ .

Положим, что  $f_2$  не изменяется в результате столкновений 1 и 2

(это основано на соотношении  $m_2 \gg m_1 \rightarrow f_2(\vec{p}_2') \approx f_2(\vec{p}_2)$ )

Выполняем:  $\left( \frac{\partial f_1}{\partial t} + \vec{v}_1 \frac{\partial f_1}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f_1}{\partial \vec{p}_1} = \nu n_2 \int d\Omega \sigma_{12} (f_1(\vec{p}_1') - f_1(\vec{p}_1)) \right)$ ,

где  $n_2 = \int d\vec{p}_2 f_2(\vec{p}_2)$

def:  $I_1 = \nu n_2 \int d\Omega \sigma_{12} (f_1(\vec{p}_1') - f_1(\vec{p}_1))$  - лоренцов вид инт. столкновений

Интересуемся р-ией данного уравнения. Хорошо, что теперь ур-е линейно по  $f_1$



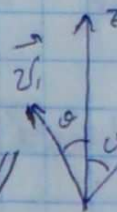
Пусть нет внеш. сил и зав-ти от времени (стат. сит. сит. сит. сит.):

$$\vec{v}_1 \frac{\partial f_1}{\partial \vec{r}} = n_2 v_1 \int d\Omega \sigma_{12} (f_1(\vec{r}_1') - f_1(\vec{r}_1))$$

$$\sigma_{12} = \sigma_{12}(v_1, \varphi')$$

$$\vec{v}_1 \xrightarrow{\varphi} \vec{v}_1' ; v = |\vec{v}_1| = |\vec{v}_1'|$$

Будем считать, что  $f_1 = f_1(\vec{v}_1, z)$ . Вид с.к.



(z лежит не в плоскости  $(\vec{v}_1, \vec{v}_1')$ )

$$f_1 = f_1(\vec{v}_1, z) = f_1(v_1, \varphi, z) \quad // \text{получено предположением, по} \\ \text{зависимости от } \varphi \text{ нет в силу} \\ \text{симметрии неоднородности}$$

$$\text{Положим, что } f_1(v_1, \varphi, z) = f_{01}(1 + \cos \varphi \Phi(z, v_1)) \quad // \text{это функция}$$

нашего разложения по полин-сф., при этом  $\cos \varphi$  в гр-е уйдет  $\left( \vec{v}_1 \frac{\partial f_1}{\partial \vec{r}} = v_1 \cos \varphi \frac{\partial f_1}{\partial z} \right)$

$$f_{01} = n_0(z) \cdot \left( \frac{m_1}{2\pi T(z)} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{m_1 v_1^2}{2T(z)}\right) \quad \text{т.н. локальный Максвелл (т.н. } T=T(z))$$

Подставим в гр-е:

$$\begin{aligned} v_1 \cos \varphi \frac{\partial f_{01}}{\partial z} &= n_2 v_1 \int d\Omega \sigma_{12}(f_{01}(z, v_1') (1 + \cos \varphi' \Phi(z, v_1')) - f_{01}(z, v_1) (1 + \cos \varphi \Phi(z, v_1))) = \\ &= // f_{01}(z, v_1') \approx f_{01}(z, v_1) // = n_2 v_1 f_{01}(z, v_1) \Phi(z, v_1) \int d\Omega \sigma_{12} (\cos \varphi' - \cos \varphi) = \\ \Rightarrow \cos \varphi \frac{\partial \ln f_{01}}{\partial z} &= n_2 \Phi(z, v_1) \int (\cos \varphi' - \cos \varphi) \sigma_{12}(\varphi, v_1) d\Omega \end{aligned}$$

Мы ищем  $\Phi$ , что сводится к вычислению интеграла в правой стороне гр-е.

Для вычисл. инт. предварительно введем с.к., как

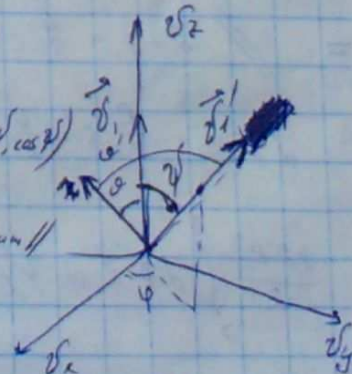
почи. на рис.:  $\vec{v}_{e1} = (0, 0, 1); \vec{v}_{e1}' = (\sin \psi \cos \varphi, \sin \psi \sin \varphi, \cos \psi)$

$\vec{e}_z (\sin \varphi, 0, \cos \varphi)$  // мы хотим выписать  $(v_x, v_y)$  или левин //

$$\vec{e}_z \vec{v}_{e1} = \cos \varphi ; \vec{e}_z \vec{v}_{e1}' = \cos \varphi' = (\text{с гр. стор.}) =$$

$$= \sin \varphi \sin \psi \cos \varphi + \cos \varphi \cos \psi = \cos \varphi' \quad \text{связь между } \varphi' \text{ и } \varphi$$

$$\text{Тогда: } \int (\cos \varphi' - \cos \varphi) \sigma_{12}(\varphi, v_1) d\Omega = // d\Omega = \sin \psi d\psi d\varphi //$$





$$= \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\pi d\psi \sigma_{12}(\psi, \psi_1) \sin \psi (\sin \vartheta \sin \psi \cos \varphi + \cos \vartheta \cos \psi - \cos \vartheta) \rightarrow$$

при инт. по  $\varphi$  и  $\psi$

$$\Rightarrow \cos \vartheta \frac{\partial \ln f_{01}}{\partial z} = n_2 \varphi(\psi_1, z) 2\pi \cos \vartheta \int_0^\pi d\psi \sigma_{12}(\psi, \psi_1) (\cos \psi - 1) \sin \psi$$

$$\text{def, } \Sigma(\psi) = 2\pi \int_0^\pi d\psi' \sin \psi' \sigma_{12}(\psi, \psi') (1 - \cos \psi') - \text{транспортное сечение.}$$

Заметим, что без множителя  $(1 - \cos \psi)$  это ~~не~~ обыкновенное сечение.  $\Rightarrow$

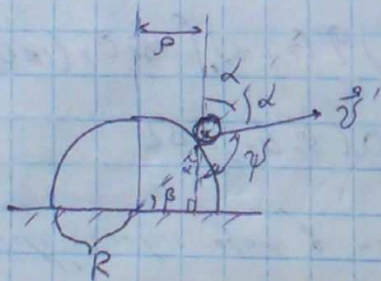
$$\Rightarrow \frac{\partial \ln f_{01}}{\partial z} = -n_2 \Sigma(\psi) \varphi(z, \psi); \rightarrow \varphi(z, \psi_1) = -\frac{1}{n_2 \Sigma} \frac{\partial \ln f_{01}}{\partial z}$$

Заметим, что т.к.  $\frac{1}{n_2 \sigma_{12}} = l$ , а  $\sigma_{12}$  и  $\Sigma$  по функции эквивалентны, то

$$\varphi(z, \psi_1) \sim -\frac{l}{L} \ln f_{01} - \text{пропорц. числу Кнудсена}$$

Вычислим  $\Sigma$  в модели столкновений об. шаров.

$$\|d\sigma = \sigma d\varphi d\psi\|$$



$$\Sigma = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\pi d\psi \sin \psi \sigma_{12}(\psi, \psi') (1 - \cos \psi) = \int d\sigma (1 - \cos \psi)$$

$$= \|d\sigma = \sigma d\varphi d\psi\| = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^R d\rho \rho (1 - \cos \psi) =$$

$$= \| \alpha + \beta = \frac{\pi}{2}, \beta = \frac{\pi}{2} - \alpha = \frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} + \frac{\psi}{2} = \frac{\psi}{2} = \beta; \rho = R \cos \beta = R \cos \frac{\psi}{2} \|$$

$$\Rightarrow \frac{d\rho}{d\psi} = -\frac{R}{2} \sin \frac{\psi}{2} \| = 2\pi \int_0^\pi d\psi \left| \frac{d\rho}{d\psi} \right| \rho(\psi) (1 - \cos \psi) = 2\pi \int_0^\pi d\psi R^2 \cos \frac{\psi}{2} \sin \frac{\psi}{2} (1 - \cos \psi) =$$

$$= \frac{2\pi R^2}{2} \int_0^\pi d\psi \frac{1}{2} \sin \psi (1 - \cos \psi) = \frac{\pi R^2}{2} (-\cos \psi) \Big|_0^\pi + \frac{\pi R^2}{2} \cos^2 \psi \Big|_0^\pi = \underline{\underline{\pi R^2}}$$

~~Заметим, что в модели столкновений об. шаров транспортное сечение равно  $\pi R^2$ .~~

$$\text{Получим: } f_1 = f_{10} (1 - \cos \vartheta) \frac{1}{n_2 \Sigma} \frac{\partial \ln f_{01}}{\partial z}, \Sigma = \pi R^2$$



Поток частиц вдоль неоднородности (оси  $z$ ):  $j_z = \int f_3 v_{z3} d\vec{v}_3 = \text{оборн. } \Lambda = \frac{1}{m_i \Sigma} //$

$$= \int d\vec{v}_1 \left[ \cancel{v_{z1} f_{01}} - v_{z1} \Lambda \cos \vartheta \frac{\partial f_{01}}{\partial z} \right] = - \frac{\partial}{\partial z} \int d\vec{v}_1 f_{01} v_{z1} \cos \vartheta \Lambda =$$

как нет,  
р-из

$$= // \cos \vartheta = \frac{v_{1z}}{v_1} // = - \frac{\partial}{\partial z} \int d\vec{v}_1 f_{01} \Lambda \frac{1}{3} v_1^2 = // \text{грав. по } v_{1z}^2 = \frac{1}{3} v_1^2 //$$

$$= - \frac{1}{3} \frac{\partial}{\partial z} \langle n_2 v_1^2 \Lambda \rangle = \left[ - \frac{1}{3} \langle v_1^2 \Lambda \rangle \frac{\partial n_2}{\partial z} - \frac{1}{3} n_2 \frac{\partial}{\partial t} \langle v_1^2 \Lambda \rangle \frac{\partial T}{\partial z} \right] = j_z$$

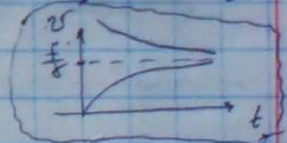
def:  $D \equiv \frac{1}{3} \langle v_1^2 \Lambda \frac{\partial n_2}{\partial z} \rangle$  коэффициент диффузии, а  $D_T \equiv \frac{1}{3} n_2 \frac{\partial}{\partial t} \langle v_1^2 \Lambda \rangle \frac{\partial T}{\partial z}$  - температурный

Задача 2: диффузия принесенных частиц выше логичных частиц.

Используем несколько иной подход, чем в зад. 1.

Введем понятие подвижности. Упр. в движ-е т.ч. в вязкой среде:  $m \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{f} - \gamma \vec{v}$ .

При  $t \gg \tau_m$ , то  $\vec{v} = \frac{1}{\gamma} \vec{f}$  (частное р-ие по др.-у-н).



def:  $b = \frac{1}{\gamma}$  - коэффициент подвижности (по смыслу определению, на каком

облазон частица будет двигаться при  $t \rightarrow \infty$ )

Есть следующее соотношение  $D = bT$  (от Эйнштейна), т.е.

будем искать "b" для нашей задачи. Считаем ор-ию распр.

легк. газом максвелловский:  $f_{01} = \frac{n_1}{(2\pi)^{3/2}} \left( \frac{m_1}{T_1} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{m_1 v_{1,\Lambda}^2}{2T_1}\right)$

$\Lambda$  - лаб. р.

Найдем силу трения, кот. испыт. тяж. т.ч. в среде легких частиц. По-

лагаем  $\vec{V}$  с  $v_{1z}$ . Перейдем в с.и., связ. с тяж. частицей.  $// \vec{V}$  - скор. тяж. т.ч. в с.и.

Тогда отом  $\vec{v}_{1\Lambda} = \vec{v}_1 + \vec{V} \Rightarrow f_{01}(\vec{v}_{1\Lambda}) = f_{01}(\vec{v}_1 + \vec{V}) // v_{1z}$  - скорость легкой т.ч. в с.и. тяж. т.ч.



$f_0(\vec{V} + \vec{v}_1) \approx f_0(\vec{v}_1) + \frac{\partial f_0}{\partial \vec{v}} (\vec{v}_1 + \vec{V} - \vec{v}_1) = f_0(\vec{v}_1) \left(1 - \frac{\vec{V} \vec{v}_1 m_1}{T_1}\right)$   
 // ф-я опис. разн. систем, которую "видит" тяжелая частица //  
 // все сопроцеливания с ней можно вычислить, как полный интеграл

передаваемый тяжелой частице импульс частицами:

$$\Delta p = m_1 v_1 (1 - \cos \psi) \quad \text{Бозеини:}$$

30.04.13

до столк.  $\vec{p} = p_0 \vec{e}_0$ , после  $\vec{p}' = p_0 \vec{e}_0 \cos \psi + p_0 \vec{e}_\perp \sin \psi \rightarrow$

$$\Rightarrow \Delta \vec{p} = \vec{p} - \vec{p}' = p_0 \vec{e}_0 (1 - \cos \psi) + p_0 \vec{e}_\perp \sin \psi$$

Утверждается, что в среднем  $\Delta \vec{p} = p_0 (1 - \cos \bar{\psi})$  (вдоль  $\perp$ -го напр. рас-  
 сечение симметрично  $\#$ .  $\overline{\cos \psi} = \frac{\int \cos \psi \sigma(\psi) d\Omega}{\int \sigma(\psi) d\Omega}$ .

А говорится (в Ландау) просто: в среднем  $\Delta p = m_1 v_1 (1 - \cos \bar{\psi})$ .

Вычислим силу трения, испытыв. тяж. частицей нужно найти суммарный  
 импульс, кот. теряется легкой частицами при их столкновениях с тяжелой  
 частицей

$$\vec{f}_z = \int f_0(\vec{v}_1 + \vec{V}) \vec{v}_1 \cdot \vec{v}_1 m_1 (1 - \cos \psi) d\vec{v}_1 d\Omega \quad (\text{дальс. и интегр. + б.м. спускать})$$

$$\int (1 - \cos \psi) \sigma d\Omega = \sigma_{bz} - \text{транспортное сечение.}$$

$$\vec{f}_z = m \int f_0(\vec{v}) \left(1 - \frac{m(\vec{v} \vec{V})}{T}\right) \vec{v} \sigma_{bz} d\vec{v} = -\frac{m^2}{T} \int d\vec{v} f_0(\vec{v}) (\vec{v} \vec{V}) \vec{v} \sigma_{bz}$$

при интегр. = 0, или при инт. от нек. ф-ии.

$$= \parallel \vec{v} = \vec{v}_\parallel + \vec{v}_\perp, \vec{v}_\parallel \parallel \vec{V}, \vec{v}_\perp \perp \vec{V} \parallel = -\frac{m^2}{T} \int d\vec{v} f_0(\vec{v}) \vec{v}_\parallel \vec{v} \sigma_{bz} (\vec{v}_\parallel + \vec{v}_\perp) =$$

опримитив.

$$= \parallel V v_\parallel \vec{v}_\parallel = V \vec{e}_V v_\parallel^2 = \vec{V} v_\parallel^2 \parallel = -\frac{m^2}{T} \vec{V} \int d\vec{v} f_0(\vec{v}) \sigma_{bz} v_\parallel^2 v =$$

$$= -\frac{m^2}{T} \vec{V} \frac{1}{3} \int d\vec{v} f_0(\vec{v}) \sigma_{bz} v^3 = -\frac{1}{3} \frac{m^2}{T} \langle n_1 \sigma_{bz} v^3 \rangle \vec{V} = \vec{f}_z$$



Generated by CamScanner from intsig.com



$$-\frac{1}{3} \frac{m^2}{T} \langle n, \sigma_{12} v^3 \rangle \vec{v} + \vec{F}_H = 0 \quad \text{из } M \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{F}_p + \vec{F}, \quad \vec{v} \perp \text{const} //$$

$$\vec{v} = \frac{3T}{m^2 \langle n, \sigma_{12} v^3 \rangle} \vec{F}; \quad \text{подвижность } \vec{v} = b \vec{F};$$

Соотношение Эйнштейна:  $D = bT = \frac{3T^2}{m^2 \langle n, \sigma_{12} v^3 \rangle} \propto \frac{v_T^4}{n, \sigma v_T^3} = \frac{v_T}{n \sigma} \propto \frac{L^2}{T} -$

а это и есть диффузия по размерности

Диффузное приближение в кинетике.

Уравнение Ферми-Тинк

изменится  
Ср. ~~длина~~ волн, от пот. зависит. ср-из распр. макс по фазе.

с их дискретизацией - за коротко рассматриваются такие процессы.

Например, др. прибор. т.ч. част. при соуд. с легкой ее р обинулась.

Обозначим  $w(\vec{p}, \vec{q}) d\vec{q}$  - вероятность, отнес. к  $q$ -времени,

переходы икнулась т.ч. таскны в результате её столкн. с легкой (от  $\vec{p}$  и  $\vec{p}-\vec{q}$ )

Балансированн. ур-е, кот. Опред. будет рассматривая принцип т.ч. част.

в ходе легких таскн. Балансированное ур-е для ф-ии распр. т.ч. таскн. (опис. релаксацию ф-ию распр. т.ч. таскн.  $f(\vec{p}, t)$ )

$$\frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \int (\underbrace{w(\vec{p}+\vec{q}, \vec{q})}_{\substack{\vec{p}+\vec{q} \rightarrow \vec{p} \\ \text{(утолщаются таскнцы в } \vec{p})}}) f(\vec{p}+\vec{q}, t) - \underbrace{w(\vec{p}, \vec{q})}_{\substack{\vec{p} \rightarrow \vec{p}-\vec{q} \\ \text{(исчезают, ...)}}} f(\vec{p}, t) d\vec{q}$$

Рассматриваем  $|\vec{q}| \ll |\vec{p}|$  (т.ч. таскн. в ходе легких). Будем разлагать:

$$w(\vec{p}+\vec{q}, \vec{q}) f(\vec{p}+\vec{q}) \approx w(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}) + \vec{q} \frac{\partial}{\partial \vec{p}} w(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}) + \frac{1}{2} q_i q_j \frac{\partial^2}{\partial p_i \partial p_j} w(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p})$$

Подставляет в кинетическое уравнение.



$$\frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \int d\vec{q} \left\{ \omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}) + \vec{p} \frac{\partial}{\partial \vec{p}} (\omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p})) + \frac{p_i q_j}{2} \frac{\partial^2}{\partial p_i \partial p_j} (\omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p})) - \omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}) \right\} = \frac{\partial}{\partial \vec{p}} \left[ \left( \int d\vec{q} \vec{q} \omega(\vec{p}, \vec{q}) \right) f(\vec{p}) \right] + \frac{\partial^2}{\partial p_i \partial p_j} \left[ \left( \int d\vec{q} p_i q_j \omega(\vec{p}, \vec{q}) \right) f(\vec{p}) \right]$$

Обозначим  $A_i = \int d\vec{q} \omega(\vec{p}, \vec{q}) q_i$ ,  $B_{ij} = \frac{1}{2} \int d\vec{q} p_i q_j \omega(\vec{p}, \vec{q})$ . Тогда:

УФП

$$\boxed{\frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} (A_i f(\vec{p})) + \frac{\partial^2}{\partial p_i \partial p_j} B_{ij} f(\vec{p}))}$$

- диф. ур-е в т.ч. произв. ур-е типа диффузии.

Ур-е опис. ~~процесс~~ диффузия гал. газа в инт. п-ве.

Интегрируя ур-е по всему  $\int \frac{\partial f}{\partial t} d\vec{p} = \int d\vec{p} \frac{\partial}{\partial \vec{p}} (...) = 0$

$$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} \int f d\vec{p} = \frac{\partial n}{\partial t} = 0 \Rightarrow \underline{n = \text{const}}$$

Нужно вычислить  $A_i$  и  $B_{ij}$ . Они не зависят от времени.

Результат: обш. релаксация  $\overset{(t \rightarrow \infty)}{f} = \exp(-\frac{p^2}{2mT})$ . При этом  $\frac{\partial f}{\partial t} = 0$

Подставим такой вид в ур-е, но прежде заметим что ~~мы~~ инт.

$$\frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} \left[ \underset{\tilde{A}_i}{A_i + \frac{\partial B_{ij}}{\partial p_j}} f(\vec{p}) + B_{ij} \frac{\partial f(\vec{p})}{\partial p_j} \right] \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{\partial f}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} (\tilde{A}_i f(\vec{p}) + B_{ij} \frac{\partial f}{\partial p_j}) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{\partial f}{\partial t} \Big|_{t \rightarrow \infty} = 0 \Rightarrow \tilde{A}_i f(\vec{p}) = B_{ij} \frac{p_j}{mT} f(\vec{p}) = \text{const} = 0 \quad (\text{инт. произв. и мал. ф. гал.})$$

$$\Rightarrow \tilde{A}_i = B_{ij} \frac{p_j}{mT} \rightarrow \text{ур-е УФП приобретает более простой вид}$$

$$\frac{\partial f}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} \left( B_{ij} \left( \frac{p_j}{mT} f + \frac{\partial f}{\partial p_j} \right) \right)$$

При  $B_{ij} \neq B_{ji}(\vec{p})$ :

~~$B_{ij}$  не должен  $\text{зависеть}$  от напр.  $\vec{p}$~~   $B_{ij} = B \delta_{ij}$  (пока быты данные и согласны)  $\Rightarrow$



части вдоль неоднородности (оси  $z$ ):  $j_z = \int f_2 v_{z2} d\vec{v}_2 = \text{объем. } \Lambda = \frac{1}{n_1 \varepsilon} //$

$\vec{v}_1 \left[ \cancel{v_{z1} f_{01}} - v_{z1} \Lambda \cos \vartheta \frac{\partial f_{01}}{\partial z} f_{01} \right] = - \frac{\partial}{\partial z} \int d\vec{v}_1 f_{01} v_{z1}^2 \cos \vartheta \Lambda =$

как нет  $\vartheta$ -из

$\cos \vartheta = \frac{v_{z1}}{v_1} //$   $= - \frac{\partial}{\partial z} \int d\vec{v}_1 f_{01} \Lambda \frac{1}{3} v_1^2 = //$  глч, то  $v_{z1}^2 = \frac{1}{3} v_1^2 //$

$\frac{\partial}{\partial z} \langle n_2 v_1^2 \Lambda \rangle = \left[ -\frac{1}{3} \langle v_1^2 \Lambda \rangle \frac{\partial n_2}{\partial z} - \frac{1}{3} n_2 \frac{\partial}{\partial t} \langle v_1^2 \Lambda \rangle \frac{\partial T}{\partial z} \right] = j_z$

$D \equiv \frac{1}{3} \langle v_1^2 \Lambda \frac{\partial n_2}{\partial z} \rangle$  - коэффициент диффузии, а  $D_T \equiv \frac{1}{3} n_2 \frac{\partial}{\partial t} \langle v_1^2 \Lambda \rangle \frac{\partial T}{\partial z}$  - термодиффузия

забл: диффузия принесет тяжелых частиц вглубь легких частиц.

ищем несколько иной подход, чем в разд. 51.

и понятие подвижности. Ур-е движ-я т-ст. в вязкой среде:  $m \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{f} - \gamma \vec{v}$ .

$\vec{v} = \frac{1}{\gamma} \vec{f}$  (частное р-ие неодн. ур-я).



$\nu = \frac{1}{\gamma}$  - коэффициент подвижности (по смыслу определяет, на каком расстоянии будет двигаться при  $t \rightarrow \infty$ )

следующее соотношение  $D = \nu T$  (от Эйнштейна), т.е.

найти " $\nu$ " для нашей задачи. Связан ор-но распр.

максвелловской:  $f_{01} = \frac{n_1}{(2\pi)^{3/2}} \left( \frac{m_1}{T_1} \right)^{3/2} \exp \left( - \frac{m_1 v_{1\Lambda}^2}{2T_1} \right)$

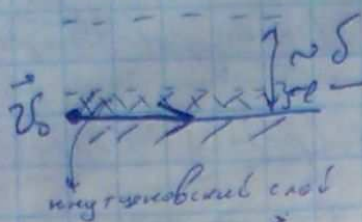
$\Lambda$  - лаб. сист.

силу трения, кот. испыт. тяж. т-ст. в среде легких т-ст.  $D_0$

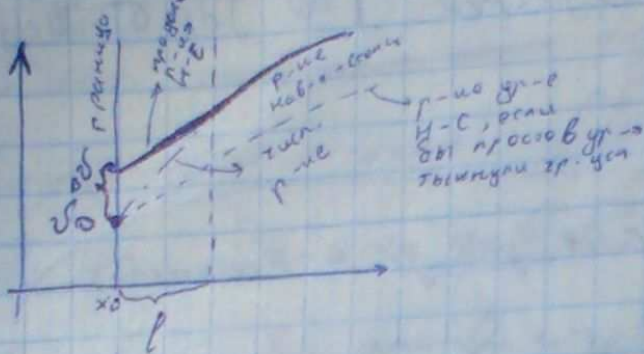


нельзя учитывать вязкость.

В задаче задается граничная скорость.



в этой области  $V \sim I$  - ур-я не ра-  
ботают, а гранич. усл-я еще дальше.  
Что делать?



Ошибка  $\sim \Delta v$ ; Окажется  
достаточно применить ур-я  
усл. в:

$$v|_{x=x_0} = v_0 + \left\{ \frac{\partial v}{\partial x} \right\}_{x=x_0}, \quad \text{где } \left\{ \frac{\partial v}{\partial x} \right\}_{x=x_0} \text{ — коэффициент скольжения}$$

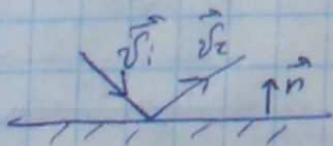
При такой усл. р-ие ур-я НС дает точное р-ие.

То же самое и для ур-я излучения тела:  $T|_{x=x_0} = T_0 + \left\{ \frac{\partial T}{\partial x} \right\}_{x=x_0}$ , где  $\left\{ \frac{\partial T}{\partial x} \right\}_{x=x_0}$  — темп. скачок

Темп. скачок и скольжения — фиктивные гран. усл-я, для

введенные для разрешения проблемы р-ия ур-я НС во всей области.

Гран. усл. Ф. Больцмана.



— Упала и зеркально отразилась частица.

Р-ия распр. при этом изменилась так:

$$f_2(\vec{v}_2) = (1-\alpha) f_1(\vec{v}_2 - 2\vec{n}(\vec{v}_2 \cdot \vec{n})) + \alpha n_2 \left( \frac{m}{2\pi T_2} \right)^{3/2} e^{-\frac{m\vec{v}_2^2}{2T_2}}$$

$\alpha, n_2, T_2$  — коэффициенты accommodation. Определяются

на основании з-нов сохранения (либо опытным путем).



Она является тангенц. импульс переносится  
только 1-м слог  $f_z$ .  $\vec{P} = (1-\alpha)\vec{P}_{zi}$ ;

$$\alpha = \frac{P_{iz} - P_z}{P_{iz}} \quad \text{Если } P_{iz} = P_z \Rightarrow \alpha = 0 \text{ (импульс нullo на стенке "не остается")}$$

Если  $P_{iz} = 0 \Rightarrow \alpha = 1$  - все газы остаются на стенке.

Также для тепловых процессов:  $dE = \frac{E_i - E_z}{E_i - E_w}$  - эм-я отрицательных частиц, имеющих  $T = T_{отриц}$

Если  $E_i = E_z \Rightarrow d\alpha = 0$  и т.д.

## Основные ф-лы и соотношения курса

Кинетическое уравнение Больцмана

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{z}} + \vec{F} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = \int d^3p' d\Omega \sigma_{\text{отн}} \{f(\vec{z}, \vec{p}') f(\vec{z}, \vec{p}) - f(\vec{z}, \vec{p}) f(\vec{z}, \vec{p}')\}$$

H-теорема Больцмана: при эволюции системы N-частиц энтропия сист. растет

$$\frac{\partial S}{\partial t} = \int d^3z \frac{\partial}{\partial t} [S f(1 - \ln f) d\vec{p}] > 0$$

Ф-ла распр. Максвелла

$$f = n \left( \frac{1}{2\pi m \theta} \right)^{3/2} \exp \left[ -\frac{(\vec{p} - \vec{p}_0)^2}{2 m \theta} \right], \quad \vec{p}_0 = m \langle \vec{v} \rangle$$

З-н сохр. в обобщен. виде (Ф-сохр. волитина, т.е.  $\int \text{Isc. } \Phi d\vec{p} = 0$ )

$$\frac{\partial}{\partial t} \langle \Phi n \rangle + \frac{\partial}{\partial \vec{z}} \langle n \Phi \vec{v} \rangle - \langle n \vec{v} \frac{\partial \Phi}{\partial \vec{z}} \rangle - \frac{1}{m} \langle n \frac{\partial}{\partial \vec{z}} (\vec{p} \Phi) \rangle = 0$$

Ур-е непрерывности ( $\rho = nm$ ;  $\vec{u} = \langle \vec{v} \rangle$ )

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div } \rho \vec{u} = 0$$

Ур-е переноса импульса

$$\rho \left( \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \cdot \nabla) \vec{u} \right) = \frac{\rho \vec{F}}{m} - \vec{e}_j \frac{\partial P_{ij}}{\partial z_i}, \quad \text{т.е.}$$

$$P_{ij} = \rho \langle (v_i - u_i)(v_j - u_j) \rangle - \text{тензор давления}$$

Ур-е теплопроводности (переноса тепла)

$$\frac{\partial T}{\partial t} + \vec{u} \frac{\partial T}{\partial \vec{z}} + \frac{2m}{3\rho} \text{div } \vec{Q} = -\frac{\epsilon}{3} \frac{\partial P_{ij}}{\partial z_i} \frac{\partial u_j}{\partial z_i}$$

$$T = \frac{m}{3} \langle |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle, \quad \vec{Q} = \frac{\rho}{2} \langle (\vec{v} - \vec{u})(\vec{v} - \vec{u})^2 \rangle - \text{тензор потока тепла: } \Pi_{ij} = \frac{m}{2} \left( \frac{\partial u_i}{\partial z_j} + \frac{\partial u_j}{\partial z_i} \right) - \text{деформация}$$



Тензор давл. и поток тепла в 0-м пригл. по К

$$\vec{Q}_{(0)} = 0; \quad P_{ij(0)} = T n \delta_{ij} = p \delta_{ij}$$

Ур-е переноса импульса <sup>(Эйлера)</sup> и тепла в 0-м пригл. по К

$$\frac{d\vec{U}}{dt} = \frac{\vec{F}}{m} - \frac{1}{\rho} \nabla p; \quad \frac{dT}{dt} = -\frac{2}{3} T \operatorname{div} \vec{U}$$

$\vec{P}_{ij}$  и  $\vec{Q}$  в 1-м пригл. по К  
( $\eta$  - коэф. вязкости;  $\bar{\eta}_{ij}$  - тенз. вязкости)

$$\vec{Q}_{(1)} = -\kappa \nabla T = -\frac{5}{2} n \tau \bar{v}^2 \nabla T \sim \rho_0 T \sim \frac{\rho}{L} = k$$

$$P_{(1)ij} = p \delta_{ij} + \bar{\eta}_{ij} = p \delta_{ij} - \frac{n \tau T}{\rho} \Lambda_{ij}$$

Ур-е Навье-Стокса (перенос импульса в 1-м пригл. по К) и ур-е теплопровод.

$$\rho \left( \frac{\partial \vec{U}}{\partial t} + (\vec{U} \cdot \nabla) \vec{U} \right) = \frac{\rho}{m} \vec{F} - \nabla p + \eta \Delta \vec{U}$$

$$\frac{dT}{dt} = -\frac{2}{3} \frac{m}{\rho} \kappa \Delta T - \frac{2}{3} \frac{\rho m}{\rho} \frac{1}{\rho} \operatorname{div} \vec{U}$$

Лоренцов вид инт. столкновений

$$I_{\text{ст.л.}} = 2 \rho n_2 \int d\Omega \sigma_{12} [f_1(\vec{p}_1') - f_1(\vec{p}_1)]$$

1 - 1-я зост.; 2 - 2-я зост.

Транспортное сечение

$$\sigma_{12} = \int (1 - \cos \psi) \sigma d\Omega$$

Ур-е Ферми-Планка: начальная и конечные формы записи

$$i) \quad \frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} (A_i f(\vec{p}) + \frac{\partial}{\partial p_j} B_{ij} f(\vec{p}))$$

$$f: \frac{\partial f}{\partial t} = B \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \left( \frac{\vec{p}}{mT} f + \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right)$$

( $B_{ij} = B \delta_{ij}$  и  $B_{ij} \neq B_{ij}(\vec{p})$ )

Масштабы и времена

Длина св. проб.:  $l \sim \frac{1}{n \tau_0} \gg r_0$   
( $r_0$  - хар-нт. размер зосты)

Ср. расст. между зост.:  $\tau_{\text{ср}} \sim \frac{1}{n^{1/3}}$

Сравнению:  $\tau_0 \ll \tau_{\text{ср}} \ll L$

Газ. параметр:  $\epsilon = n r_0^3$

Время св. пр. и корр.:  $\tau_{\text{св.}} \sim \frac{l}{\bar{v}}$ ;  $\tau_{\text{корр.}} \sim \frac{r_0}{\bar{v}}$