

1.1. Т.А. "Физ. кинематика"

кл. и кв. ф. кинематика.

О. д. ш.а. и.ч. $N \gg 1$.

В.м. кинематика. т.м. и.ч. $N \gg 1$.

О. д. ш.а. и.ч. $N \gg 1$.
т.е. $\dim$ конфигурац. пр-ва = $6N$.

У. та. $N \gg 1$ - микрогос. т.м. и.ч. $N \gg 1$.

Кинематика для $N \gg 1$ $D(p, q)$

Кинематика для $N \gg 1$

$$dP(p, q, t) = \sum (p, q, t) dp dq$$

$$\int dP(p, q, t) = \int \sum (p, q, t) dp dq$$

У.е. Лейбница: $\frac{\partial P}{\partial t} + \left(\frac{P}{m} \frac{\partial P}{\partial q} + F \frac{\partial P}{\partial p} \right) = 0$ | У.е. Лейбница
о сохр. и объёма
фаз-го пр-ва

P - может изменяться в результате об-а и.ч. в фаз. пр-ва.

$F(q, t)$ - обобщённая сила

P для i -й N -ч. $\frac{P}{m_i} = \vec{v}_i$, $\{x_i\} = (x, y, z)$ | У.е. Лейбница определяет
фаз-го пр-ва

$$\Rightarrow \frac{\partial P}{\partial t} + \sum_i \left(v_i \frac{\partial P}{\partial x_i} + F_i \frac{\partial P}{\partial p_i} \right) = 0$$

$$dt = \frac{dx_1}{v_{x1}} = \frac{dy_1}{v_{y1}} = \dots = \frac{dz_N}{v_{zN}} = \frac{dp_{ix}}{F_{ix}} = \dots$$

Т.А. Это и так ~~показано~~ показано.

Но если, то у нас замкнут:

$$X_1 \frac{\partial U}{\partial t} + X_1 \frac{\partial U}{\partial x_1} + X_2 \frac{\partial U}{\partial x_2} + \dots = 0$$

$$\Rightarrow dt = \frac{dx_1}{X_1} = \dots$$

Для O -много N -ч. $\{t, t_0\}$ - случайная величина, -
реализация случайного процесса.

A_0 - распредел-е случайных вел-н

$$\langle A(t, A_i) \rangle = m(t) = A_0 - \text{мат. ожид-е}$$

уср-е по всем ~~состояниям~~ ^{случайное} состояниям

A_i - i -е состояние

n - кол-во состояний, $i = \overline{1, n}$

$$\langle A \rangle = \sum_{i=1}^n \frac{A_i}{n}, \quad A_0 - \text{ф-я распредел-я для конечных вел-н}$$

уср-е по всем $\{A_0 i\}$

$$\langle A(t_1) A(t_2) \rangle = m_1(t_1) m(t_2) + K_2(t_1, t_2) \quad \text{корреляция - определяет согласованное (связанное) состояние 2-х переменных}$$

$$\langle (A(t_1) - \langle A(t_1) \rangle) (A(t_2) - \langle A(t_2) \rangle) \rangle = K_2(t_1, t_2) - m_1(t_1) m(t_2) = K_2(t_1, t_2)$$

Когда $A(t_1)$ не ф-т от $K_2(A(t_1))$, $K_2 = 0$

Стационарные процессы инвариантны относительно конечных усл-ий,

т.е. все моменты ф-и распредел-я (случ-й вел-ной)

инвариантны относительно сдвига $\forall t, t_0; t \rightarrow t + t_0$

$$\langle A(t) \rangle = m_1(t) - \text{момент 1-го порядка}$$

$$\langle A(t_1) A(t_2) \rangle = m_2(t_1, t_2) - \text{момент 2-го порядка}$$

Когда $m_1(t_1) = m_2(t_1)$, т.е. все моменты m_i равномерны

$$\Rightarrow K_2(t_1, t_2) = 0 \text{ при } m_1(t_1, t_2) = m_1(t - t_1)$$

$$K_2(t_1, t_2) = m_2(t - t_1) - m_1^2(t)$$

$$m_2(t_1, t_2) = m_2(t - t_1, t - t_2)$$

$K_2(t_1, t_2)$ - опис-т корр-ц. процессы

$K_2(t - t_1)$ наз корр-ц. ф-ей ~~нужно~~ ^{она} обладает свойствами
Э на конечных масштабах.

$K_2(t - t_1) = 0$ для конечных времен, т.к. времена корр-ции и корреляции.

$$\tau_c = \frac{1}{K_2(0)} \int_0^\infty dt |K_2(t)|$$

Для 0-й корреляции, m за н-е одна τ -ца нах.
В поле влияния друг-а.

Выс-е этого б-нда конечно $\approx 50 \sim 10^3$ см

Получаем: после столк-я τ -изы теряют нас движку, свое индивидуальность

Теперь вероятностное опи-е i -й τ -изы не опи. от i -йс-я др. ^{вер}

Кинетическая часть - $\odot$: $\tau_0 \ll \tau_{rel} \ll \tau_{rel} \gg \tau_0$ ^{то столк-я} ~~$\tau_0 \ll \tau_{rel} \ll \tau_0$~~

Многочастичная ф-я распредел-я $f(p, T, t)$ $\tau_0 \ll \tau_{rel} \ll \tau_0$
 За t формирует равновесное состояние, описываемое
 распредел-ем Максвелла f_M

§ Для прослеживания мелких деталей в f_M мы должны
 еще работать на расст-ях больше расст-я брнд-я τ -из,
 и меньше характерных масштабов релаксации, τ ,
 свой предела

$$\tau_0 \ll \tau_{rel} \ll \tau_0$$

$$\tau_0 \ll \tau_{rel} \ll \tau_0$$

иногда процесс после столк-я и до
 релаксации $\odot$ как целый.

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

R-микро-коорд.

3) Термодинамическая стабильность

Кинет-е f -и распредел-я, но теперь микро параметры
 p, T, p и др. опосредованно

+ Кривотавит "Наравн Кат. ф-га" 3 стабиль.

Авдиенко по

Вулнер, Рубин

Многочастичная ф-я распредел-я ценовка Боголюбова

ББГКВ

Боголюбов, Бор, Трин, Куркхор, Иван.

Иногда уе доуваля опи-т дипломатическо стабиль

для анализа τ -из, уе доуваля уйт нас. параметры τ -из.

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \{f, H\} = 0, H = H_N.$$

$$\text{Работа } \epsilon_H : M_F = n V_F \epsilon = n l_F^2$$

$$\epsilon_F = \frac{\epsilon}{n} = \frac{\epsilon}{n l_F^2} \text{ - тем же, что } \epsilon, \text{ происходит одно соударение } l_F$$

$$\epsilon_F = \frac{\epsilon}{n l_F^2}, \text{ при этом } \epsilon_F = \frac{l_F^2}{\epsilon_F}$$

$$\frac{l_F}{4 n l_F^2} = \frac{l_F}{\epsilon_F} \rightarrow l_F^2 = \frac{l_F}{n}, l_F = \left(\frac{l_F}{n}\right)^{1/2} = l \left(\frac{1}{n}\right)^{1/2} = l \left(\frac{n r_0^2}{n}\right)^{1/2} = l (n^2 r_0^2)^{1/2} =$$

$$l (\epsilon)^{1/2} = l \epsilon / \epsilon = n r_0^2 \cdot \text{поверхность сечения}$$

$$\epsilon = \frac{\epsilon}{\epsilon_{\text{прямое (пр.)}}}$$

$$n l_F^2 = n \cdot l^2 \cdot \epsilon^{1/2} = n \cdot \frac{1}{n^2 r^2} \epsilon^{1/2} = \frac{1}{\epsilon^2} \epsilon^{1/2} = \frac{1}{\epsilon^3} \gg 1 \quad (l_F? \epsilon_F?)$$

$$\epsilon_F \sim \frac{l_F}{\epsilon_F} = \frac{l_F}{\epsilon_F} = \epsilon_F \ll \epsilon$$

$$\epsilon = \frac{l}{\epsilon_F}, l = \frac{1}{n r_0^2}$$

$$\epsilon_0 \sim \epsilon_F \ll \epsilon_F \leq l \leq \epsilon = \frac{l}{\epsilon_F} = \epsilon_{\text{прямое}}$$

им. Римановит

Римановит

Римановит

§ Кинетическое уравнение Больцмана

19.02.13

Ф.а. распределения

$$\text{Равновесие } \int D(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i dq_i = V^{3N} F_{3N}(p, q, t)$$

Имеем r_{ij} и dV со знакомыми $p \in [p, p+dp]$ и $q \in [q, q+dq]$

$$dN = f(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i dq_i, \quad f(p, q, t) - \text{одноразмерная ф.а. распределения}$$

$$N = \int f(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i dq_i$$

$$N_f N = \int f(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i dq_i \Rightarrow n(p, q, t) = \int f(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i$$

нормировка

А-некая ф.а. на

$$\langle A(p, q, t) \rangle = \frac{1}{n(p, q, t)} \int f(p, q, t) A(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i dq_i$$

$\frac{q}{n}$ - плотность потока

$$\langle n(p, q, t) A \rangle = \int f A \prod_{i=1}^N dp_i dq_i, \quad \vec{v} \cdot \vec{t} = (\vec{v} \cdot \vec{n}) \vec{t} = q \text{ поток } v \text{ и}$$

$$(\vec{v} \cdot \vec{n}) A \rightarrow Q = \int f (\vec{v} \cdot \vec{n}) A f(p, q, t) \prod_{i=1}^N dp_i, \quad \text{где } n = n(p, q, t)$$

плотность потока

наз. средний поток потока $(\vec{v} \cdot \vec{n}) A$, величина

$\langle n Q \rangle$ - ср. ток через Q , $\langle Q \rangle$ - ср. плотность потока

$$\langle n Q \rangle = \int f(p, q, t) (\vec{v} \cdot \vec{n}) A \prod_{i=1}^N dp_i dq_i$$

Какие случаи с процессом проих-т в @ M. и т.

Нес. f. а распредел. а f(p, q, t)



$p_1 \in dp \Rightarrow$ при статистич. т-ца может либо выйти из dp (сб р-р до статистич.) либо войти в dp (сб р-р, после статистич.)

2) В результате статистич. а $A + a \rightarrow A + a$
 p_1, p_2, q_1, q_2
 ад. упр.

$$\frac{dN}{dt} = \int f dp dq = (b-a) dp dq, \text{ изм. с кал-ва т-ца } \int dp dq \text{ с } tm$$

$$? \frac{dN}{dt} = b \cdot a$$

$$P \in \{p_i\} \text{ odd } - 1$$

$$q \in \{q_i\} \text{ odd } \text{ и } p \text{ и } q$$

$$\frac{dN}{dt} = \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial p_i} \dot{p}_i + \frac{\partial f}{\partial q_i} \dot{q}_i = \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial p_i} \dot{p}_i + \frac{\partial f}{\partial q_i} \dot{q}_i = \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial p_i} \dot{p}_i + \frac{\partial f}{\partial q_i} \dot{q}_i$$

ноз. ил. статистич. дейстие вращающ. сил

$$\text{If } \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial x} \dot{x}, dt = \frac{dx}{\dot{x}}, x = X + u_x t, \dot{X} = x - u_x t$$

$$\Rightarrow f(x, x, t_0) \rightarrow f(X, u_x, t_0) = f(x - u_x t, u_x, t_0)$$

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial p} \dot{p} + \frac{\partial f}{\partial q} \dot{q} = \dot{I}_T \text{ Периодическая форма у. а. Бальман}$$

Но знаем I_T , - найдём его, а чего он ждёт

Уз дM т-ца с $L = \bar{p}$, испытывает статистич. с т-цами с $L = \bar{p}$, и находящихся вблизи линии центров на расст-и $\leq \Delta_{min}$
 $\bigcirc \times \bigcirc$ линия центров

В чис-ре с образующей Δ_{min} и основанием $\Delta = \Delta R$



$$\Delta \Delta_{min} = f(p, \bar{p}, t) dp, d\bar{p} = dN$$

$\frac{dN}{dt}$ т-ца т-ца, к-е могут статистич. с нами за ед. tm.

В dp dr ноз $dN = f(p, \bar{p}, t) dp d\bar{p}$ т-ца, к-е могут статистич. с dN , за ед. tm.

У т-ца из dN может статистич. собою из dN

$$\text{кого статистич. } dN \cdot dN = f(p, \bar{p}, t) f(p, \bar{p}, t) \Delta R dp, d\bar{p}$$

Возвс кал-ва статистич. к-е испытывают в-н с $L = \bar{p}$

$$\int dR f(p, \bar{p}, t) \Delta_{min} f(p, \bar{p}, t) / f(p, \bar{p}, t) d\bar{p} = d\bar{p} f(p, \bar{p}, t) \Delta_{min} f(p, \bar{p}, t) / f(p, \bar{p}, t)$$

Для 1-го аргумента: $\tilde{U}(f,1) = n \int df_1 df_2 P_1(f,1) \cdot \frac{\partial U(f,1)}{\partial f_1}$

$$\text{Then } \frac{\partial F}{\partial t} + W \frac{\partial F}{\partial t} + \sum_{i=1}^3 \frac{\partial U_i}{\partial F} \frac{\partial F}{\partial x_i} = \frac{\partial^2 F}{\partial F} \frac{\partial F}{\partial x} - \frac{\partial^2 F}{\partial F} \frac{\partial F}{\partial x} = \sqrt{12} J_1 + F(11) + F(11) J_2(F, 12) =$$

[illegible]

$$\frac{\partial F}{\partial t} + \sigma_1 \frac{\partial F}{\partial x_1} + \sigma_2 \frac{\partial F}{\partial x_2} - \frac{\partial}{\partial x_1} \left(\frac{\partial F}{\partial x_1} \right) - \frac{\partial}{\partial x_2} \left(\frac{\partial F}{\partial x_2} \right) - \frac{\partial}{\partial x_1} \left(\frac{\partial F}{\partial x_2} \right) - \frac{\partial}{\partial x_2} \left(\frac{\partial F}{\partial x_1} \right) = F(1)F(2)$$

Рухлистість ф-л розподілу виявилась зростаючою від одного ^{полюсу} до іншого.

11 О у. Вужкалтаней и аджоталтаней фн распредел. я.

На ~~общей~~ лекции 26.02.13: (kin phys)

Каково парное содержание, при использовании 7-го в СВ-пр-бе пр-бе

21.7 ВМ-мерного пр. во

Кем-то также парных (абс. упр.) стайки

Вам лично ценю, доброе спасибо

$$P_1' + P' = P_2' + P_3', \text{ т.к. единицы } m = m_1 = m_2 = m_3$$

Пусть $\vec{R} = \vec{p} + \Delta\vec{p}$, $\vec{R}_1 = \vec{p}_1 + \Delta\vec{p}_1$

Получим $\vec{p}_1 \cdot \vec{p}_2 = \vec{p}_1 \cdot \vec{p}_1 + \Delta\vec{p}_1 \cdot \Delta\vec{p}_2 \Rightarrow \Delta\vec{p}_1 = -\Delta\vec{p}_2$

Пусть $\Delta\vec{p} \parallel \Delta\vec{p}_1 \parallel \vec{n}$, $\vec{n}$ - единичный вектор, Пусть $\Delta\vec{p} \parallel \vec{n}$

$\vec{p}_1 \cdot \vec{p}_2 = \vec{p}_1 \cdot (\vec{p}_1 + \Delta\vec{p}_1 + \Delta\vec{p}_2) = \vec{p}_1 \cdot \vec{p}_1 + \Delta\vec{p}_1 \cdot \vec{p}_1 + \Delta\vec{p}_2 \cdot \vec{p}_1 = \Delta\vec{p}_1 \cdot (\vec{p}_1 - \vec{p}_2) + \Delta\vec{p}_2 \cdot \vec{p}_1 = 0$

$\Delta\vec{p} \cdot (\vec{p}_1 - \vec{p}_2) = 0$, $\Delta\vec{p} = \vec{p} - \vec{p}_1$, $\Delta\vec{p} = (\vec{p} - \vec{p}_1) \vec{n}$

$\Delta\vec{p} = (\vec{p}_1 - \vec{p}_2) \vec{n}$, $\Delta\vec{p} = -\Delta\vec{p}_1$

$\Rightarrow \vec{R}_2 = \vec{p}_2 + \Delta\vec{p}_2 = \vec{p}_2 + \Delta\vec{p} = \vec{p}_2 + (\vec{p}_1 - \vec{p}_2) \vec{n}$

$\vec{R}_2 = \vec{p}_2 + \Delta\vec{p}_2 = \vec{p}_1 - \Delta\vec{p} = \vec{p}_1 - (\vec{p}_1 - \vec{p}_2) \vec{n}$

$\vec{U}_{\text{отн}} = (\vec{R}_2 - \vec{R}_1) \frac{1}{m} = (\vec{p}_1 - \vec{p}_2) - 2(\vec{p}_1 - \vec{p}_2) \vec{n} \frac{1}{m} = \vec{U}_{\text{отн}} - 2(\vec{U}_{\text{отн}} \cdot \vec{n}) \vec{n}$

$\Rightarrow \vec{n} \vec{U}_{\text{отн}} = \vec{n} \vec{U}_{\text{отн}} - 2(\vec{U}_{\text{отн}} \cdot \vec{n}) \vec{n} = -\vec{U}_{\text{отн}} \vec{n}$

$\Rightarrow \vec{U}_{\text{отн}} = \vec{U}_{\text{отн}} + \vec{U}_{\text{отн}} \vec{n} \vec{n}$ 1, 1, 1 по осям 10 к $\vec{n}$

$\vec{U}_{\text{отн}} \times \vec{n} = \vec{U}_{\text{отн}} \times \vec{n} \Rightarrow \vec{U}_{\text{отн}} = \vec{U}_{\text{отн}}$

$\vec{U}_{\text{отн}} \cdot \vec{n} = -\vec{U}_{\text{отн}} \cdot \vec{n} \Rightarrow \vec{U}_{\text{отн}} = -\vec{U}_{\text{отн}}$ кар. бо т.ч. 1 пр. укл.

Можно индекс $\vec{p} \rightarrow \vec{R}$, $\vec{p}_1 \rightarrow \vec{R}_1$
 $\vec{p}_2 \rightarrow \vec{R}_2$, $\vec{p}_2 \rightarrow \vec{R}_2$



1.6. Теорема ① → ②:

$\vec{p} = \vec{R}_1 + ((\vec{p} - \vec{R}_1) \cdot \vec{n}) \vec{n}$

$\vec{R}_1 = \vec{p} - ((\vec{p} - \vec{R}_1) \cdot \vec{n}) \vec{n}$

$\vec{p} = \vec{R}_2 + \vec{R}_1$

$\vec{p}_1 + \vec{p}_2 = \vec{R}_1 + \vec{R}_2 + \vec{R}_1 \cdot \vec{R}_2 = \vec{R}_2 + \vec{R}_1$

$\vec{R}_1 + \vec{R}_2 = \vec{R}_1 + \vec{R}_1 - \vec{R}_1 + \vec{R}_2 = \vec{R}_2 + \vec{R}_1$

$\vec{R}_1 = \vec{R}_1$

$\vec{R}_1 = \vec{R}_1$

$\vec{R}_1 = \vec{R}_1$

$\vec{R}_1 = \vec{R}_1$

$\Rightarrow \vec{U}_{\text{отн}} = \frac{|\vec{R}_1 - \vec{p}_1|}{m} = \frac{|\vec{R}_1 + \vec{p}_2 - \vec{p}_1 - \vec{p}_2|}{m} = \frac{|\vec{R}_1 + \vec{p}_2 - \vec{p}_1 - \vec{p}_2|}{m} = \frac{|\vec{p}_2 - \vec{p}_1| - (\vec{p}_2 - \vec{p}_1) \cdot \vec{n}}{m} =$

$\vec{U}_{\text{отн}} = \vec{U}_{\text{отн}}$

$d\vec{p}_2 d\vec{p}_1 = \left| \frac{\partial(\vec{R}_1, \vec{R}_2, \vec{R}_1, \vec{R}_2)}{\partial(\vec{p}_1, \vec{p}_1, \vec{p}_2, \vec{p}_2)} \right| d\vec{p}_1 d\vec{p}_2 = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} d\vec{p}_1 d\vec{p}_2 = 1 \cdot 1 d\vec{p}_1 d\vec{p}_2$

т.о. $d\vec{p}_2 d\vec{p}_1 = d\vec{p}_1 d\vec{p}_2$

$$\rightarrow \int_{(B)} dN_i dN_j = d\tau_i \int_{(R)} d\vec{p}_i d\vec{p}_j d\mathcal{S} \sigma |\vec{v}_{rel}| f(\vec{p}_i) f(\vec{p}_j) =$$

$$= d\vec{r}_i \int d\vec{r}_j d\vec{p} d\vec{L} \sigma(\vec{u}_{rel}) f(\vec{r}_i) f(\vec{r}_j)$$

$$b = \int d\vec{p}_i \int d\vec{p}_j | \tilde{\alpha}_{ij} | f(\vec{p}_i) f(\vec{p}_j)$$

$$55. \frac{\partial f}{\partial t} + v \frac{\partial f}{\partial r} + p \frac{\partial f}{\partial p} = \int dp' \left(\mathcal{R} \sigma^1 \text{Unit} \left(\frac{f(p')}{f(p)} - \frac{f(p)}{f(p')} \right) \right) = \mathcal{I}_{\text{eff}}$$

У.е. Голуцмана

Ansatz I_n : $I_n \sim -f(p) a_n \cdot n \cdot 0 = -f_4 \frac{1}{n^0} = -f \frac{4}{1} = \frac{f}{4}$

Сред. куче

Продолжение парных столбцов

По своему составу H_2 содержит 2 тн масшита:

$\tilde{z}_0$ - отбрасывается (интерпретируемо!)

$\tau_{\text{инт}}$ - время процесса интрузии при статическом (медленном) тп

$$\tau_0 = \frac{t_0}{\omega} \sim 10^{11} - 10^{12} \text{ sec}$$



r_0 - расстояние между центрами и т.д.

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} \approx \frac{\mathcal{L}}{t_0}, \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} \approx -\frac{f_1}{t_{\text{exp}}}, \quad |\nabla \mathcal{L}| \sim \frac{f_1}{f}$$

$$E|_{t \rightarrow 0} = F_1(1)F_1(2) + g_2(1,2) \underset{g_{\mu\nu} \rightarrow 0}{\sim} F_1(1)F_1(2)$$

Двухгастричного бунда

Объём: $\varepsilon_0 T = L_1$, $\varepsilon_{\text{вещ}} T = L_2$, T — ^{поверхн.} энергетический параметр (гомогенизируемый по поверхности)

$$\frac{\partial}{\partial L_1} = \frac{1}{\varepsilon_0} \frac{\partial}{\partial T}, \quad \frac{\partial}{\partial L_2} = \frac{1}{\varepsilon_{\text{вещ}}} \frac{\partial}{\partial T}$$

$$\frac{\partial f_2}{\partial t_1} = \frac{\partial f_2}{\partial t_1} \cdot \frac{\partial t_1}{\partial t} + \frac{\partial f_2}{\partial t_2} \cdot \frac{\partial t_2}{\partial t} = \frac{f_2}{t_0} \cdot \frac{t_0}{t_{\text{max}}} = \frac{f_2}{t_0}$$

В у-и для F_2 $\frac{dF_2}{dt}$ можно пренебречь

$$\frac{\partial \bar{f}_i}{\partial t} \approx \frac{\bar{f}_i}{\tau_{\text{rise}}} \approx \frac{\bar{f}_0}{\tau_r} \frac{F_i}{F_0} = \frac{\frac{F_0}{\omega r}}{\tau_r} \frac{F_i}{F_0} = \frac{F_0}{\ell} \frac{F_i}{F_0} = \left\| \ell = \frac{1}{n \omega^2} \right\| = \tau_0 n \frac{F_i}{F_0} = \varepsilon \frac{F_i}{F_0} \ll 1, \ell = \ell_{\text{free}}$$

$$\bar{v}_1 \frac{\partial \bar{v}_2}{\partial \bar{r}} \sim \frac{v_1}{r_0} r_0 \sim \frac{v_1}{r_0}$$

Будем считать, что на Γ_{free} F_0 - совершается равновесно с тепловой Θ а-цех δ процесс

$$\vec{v}_1 \frac{\partial F_1}{\partial \vec{p}} \sim \frac{v_1}{1} F_1 \sim \frac{F}{\tau_{\text{max}}} = n \tau_0^{-1} \frac{F}{\tau_0} = \epsilon \frac{F}{\epsilon_0};$$

$$\left| -\frac{\partial \ln \Omega}{\partial P} \right|_{T, \mu} \cdot l \sim T k_B \rightarrow F_0 \sim \frac{k_B T}{l}, \quad \left| \frac{\partial}{\partial P} \frac{\partial \ln \Omega}{\partial \beta} \right| \sim \frac{k_B T}{l} \frac{F_1}{\mu \Omega} \sim \frac{\Omega}{l} F_2 = \frac{F_2}{r_{cr}} \ll \frac{F_1}{r_{cr}}$$

В развѣст.
Слѣдѣ Трѣхъ

Т. 12. Восток
восток
правый
премод
в. у. и др.

$$\rightarrow \left(\frac{\partial}{\partial t} + \vec{v}_1 \frac{\partial}{\partial \vec{r}_1} + \vec{v}_2 \frac{\partial}{\partial \vec{r}_2} - \frac{\partial \Phi_1}{\partial \vec{r}_1} \frac{\partial}{\partial \vec{p}_1} - \frac{\partial \Phi_2}{\partial \vec{r}_2} \frac{\partial}{\partial \vec{p}_2} \right) F = 0$$

Подписать это у-е, надо об-о радиусе кол. у-я в t_0 - н-е:

$$F(\vec{r}_{10}, \vec{p}_{10}, \vec{r}_{20}, \vec{p}_{20}, t_0) = F_1(\vec{r}_{10}, \vec{p}_{10}, t_0) F_2(\vec{r}_{20}, \vec{p}_{20}, t_0) + g_2(\vec{r}_{10}, \vec{p}_{10}, \vec{r}_{20}, \vec{p}_{20}, t_0)$$

6.03.13

Общая теория
Термодинамика и ее приложения

ср. 666, 667 Левин г.г. "Курс Физики" - у-е Больцмана

у-е Больцмана 9-е равновесное состояние ?

$$\left(\frac{\partial F}{\partial t} + \vec{v}_1 \frac{\partial F}{\partial \vec{r}_1} + \vec{v}_2 \frac{\partial F}{\partial \vec{r}_2} - \frac{\partial \Phi_1}{\partial \vec{r}_1} \frac{\partial F}{\partial \vec{p}_1} - \frac{\partial \Phi_2}{\partial \vec{r}_2} \frac{\partial F}{\partial \vec{p}_2} \right) = \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \int d\vec{r}_1 \int d\vec{r}_2 \sigma_{coll} (f(\vec{x}_1) f(\vec{x}_2) - f(\vec{x}_1') f(\vec{x}_2'))$$

$$I_{ei} \sim -f \sigma_{ei} n_e = - \frac{f}{\sigma_{coll}} = \frac{f}{v} = \frac{f}{v}$$

$$f(\vec{x}_i) = f(\vec{p}_i, \vec{r}_i, t)$$

или т.ч. термодинамика



То же самое, можно е (if, f), локальное $p = p(\vec{r}_i)$? у-е

Пример релаксации протекает независимо, при разл. т-х не в разл. ф-х

у-е Больцмана (формулировка в конце)

$$\left. \begin{aligned} I(\vec{r}, t) &= \int d\vec{p} \int d\vec{p}' \int d\vec{r}' \sigma_{coll} (f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) - f(\vec{p}_1') f(\vec{p}_2')) \varphi(\vec{r}) \\ &= \int d\vec{p} \int d\vec{p}' \int d\vec{r}' \sigma_{coll} (f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) - f(\vec{p}_1') f(\vec{p}_2')) \varphi(\vec{r}) \end{aligned} \right\}$$

9-е уравнение в ф-х

О замечим: $\vec{p}_1 \rightarrow \vec{p}_1'$ $\vec{p}_2 \rightarrow \vec{p}_2'$ $\rightarrow \{ \dots \}$ - соответ. вид

$$\textcircled{2} \begin{matrix} \vec{p} \rightarrow \vec{p}_1 & \vec{p}_1 \rightarrow \vec{p}_2 \\ \vec{p}_2 \rightarrow \vec{p}_3 & \vec{p}_3 \rightarrow \vec{p}_1 \end{matrix} \quad \begin{matrix} \text{I цикл} \\ \text{II цикл} \end{matrix} \quad \textcircled{3}$$

Найдем с помощью формулы Ланжана симметризованное выражение

$$\mathcal{H}(\vec{r}, t) = \left(\frac{1}{2} \right) \int d\vec{p} d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} \{ f(\vec{p}_2) f(\vec{p}_1) - f(\vec{p}_1) f(\vec{p}) \} \{ g(\vec{p}) + g(\vec{p}_1) - g(\vec{p}_2) - g(\vec{p}_3) \}$$

Это и есть Л. Больцмана

$$g(\vec{p}) + g(\vec{p}_1) - g(\vec{p}_2) - g(\vec{p}_3) = 0 \quad \text{когда}$$

то есть закон сохранения:

$$1) \vec{p} + \vec{p}_1 = \vec{p}_2 + \vec{p}_3$$

$$2) \frac{p^2}{2m} + \frac{p_1^2}{2m_1} = \frac{p_2^2}{2m_2} + \frac{p_3^2}{2m_3} \quad \text{абс. упр. столкн-я}$$

Для абс. упр. столкн-я (м.х. @)

$$m + m_1 = m_2 + m_3 \quad \text{массы не изменяются}$$

Итого

$$(g(\vec{p}) + g(\vec{p}_1) - g(\vec{p}_2) - g(\vec{p}_3)) = 0$$

$$1) \text{ т.к. } g(\vec{p}_2) = \vec{p}_2, \quad g(\vec{p}_1) = \vec{p}_1, \quad g(\vec{p}_3) = \vec{p}_3, \quad g(\vec{p}) = \vec{p}$$

$$2) \text{ т.к. } g(\vec{p}) = \frac{p^2}{2m}, \quad g(\vec{p}_1) = \frac{p_1^2}{2m_1}, \quad g(\vec{p}_2) = \frac{p_2^2}{2m_2}, \quad g(\vec{p}_3) = \frac{p_3^2}{2m_3}$$

$$1) \text{ возьмем: } g(\vec{p}) = -\ln f(\vec{p})$$

$$\Rightarrow (g(\vec{p})) = \ln \frac{f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2)}{f(\vec{p}_3) f(\vec{p}_4)}$$

$$\text{if } \{f(\vec{p})\} > 0 \Rightarrow \ln \frac{f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2)}{f(\vec{p}_3) f(\vec{p}_4)} < 0$$

$$\text{if } \{f(\vec{p})\} < 0 \Rightarrow \ln \frac{f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2)}{f(\vec{p}_3) f(\vec{p}_4)} > 0$$

$$\Rightarrow \text{В конечном итоге } \mathcal{H}(\vec{r}, t) < 0$$

Следствием этого явл. Н-м Больцмана:

При вкл. @ А-в-ч энтропия S of @ растёт.

Плотность S адм. по (равновесному состоянию)

$$? \quad \tilde{S}(\vec{r}, t) \stackrel{\text{или } S(\vec{r}, t)}{=} \int f(1 - \ln f) d\vec{p}, \quad f = f(\vec{p}, \vec{r}, t)$$

$$\frac{\partial \tilde{S}}{\partial t} = \int \left(\frac{\partial f}{\partial t} (1 - \ln f) + f \left(-\frac{\partial \ln f}{\partial t} \right) \right) d\vec{p} = - \int \frac{\partial f}{\partial t} \ln f d\vec{p}$$

$$-\int \frac{\partial f}{\partial x} \ln f d\vec{p} = \int \frac{\partial}{\partial x} (f(1 - \ln f)) d\vec{p}$$

Запишем по дефику!

$$\frac{\partial f}{\partial t} = -\vec{\partial} \frac{\mathcal{H}}{\partial \vec{p}} - F \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} + I_{\text{ex}}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial S}{\partial t} &= -\int \frac{\partial f}{\partial t} \cdot \ln f d\vec{p} = \int \left(\vec{\partial} \frac{\mathcal{H}}{\partial \vec{p}} + F \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right) f \cdot \ln f d\vec{p} - \int d\vec{p} I_{\text{ex}} \cdot \ln f = \\ &= \int \left(\vec{\partial} \frac{\mathcal{H}}{\partial \vec{p}} + F \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right) (f(1 - \ln f)) d\vec{p} - \int d\vec{p} I_{\text{ex}} \ln f \end{aligned}$$

1-й член пропорц. к $S = \int_0^\infty d\vec{p} \ln f(\vec{p})$

Тогда $\frac{\partial S}{\partial t} = \int \frac{\partial f}{\partial t} \ln f d\vec{p} \rightarrow$ в д.з. ч. 2 S $\int d\vec{p} \ln f$ не в.р.е.

$$\frac{\partial S}{\partial t} = \int \left(\vec{\partial} \frac{\mathcal{H}}{\partial \vec{p}} + F \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \right) f(1 - \ln f) d\vec{p} - \int d\vec{p} I_{\text{ex}} \ln f$$

$$\int_0^\infty \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} (\dots) d\vec{p} = 0 \quad \text{т.к.} \quad \left[f \right]_{-\infty}^\infty = 0$$

$$\int_0^\infty \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} (\dots) d\vec{p} = 0 \quad \text{т.к.} \quad \left[f \right]_{-\infty}^\infty = 0$$

$$\Rightarrow \frac{\partial S}{\partial t} = - \int d\vec{p} d\vec{p}' I_{\text{ex}} \ln f > 0$$

$$\frac{\partial S}{\partial t} > 0$$

S растёт только за счёт столкнов. в.

Равновесное реше у.з. бальзмана

$$\frac{\partial f}{\partial t} = \vec{\partial} \frac{\mathcal{H}}{\partial \vec{p}} + F \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} - \int d\vec{p}' \int d\vec{p}'' \sigma_{\text{ex}} (f(\vec{p}') f(\vec{p}'') - f(\vec{p}) f(\vec{p}'))$$

Равновесное и ст.з. составляем для этого у.з. свободной

$$\frac{\partial f}{\partial t} = 0, \quad \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} = 0$$

Будем, равновесие в бездиссипативной среде:

г.д.з. (динамич.) могут быть

или столкн-в - только диссипация $\Rightarrow$

$\frac{\partial f}{\partial t} = 0$ - стационарность, на д. тм ($\gg \tau_{rel}$), f - изм слабо

Положим f - однородное |?

$$\frac{\partial f}{\partial t} = 0$$

Положим внешн сил $F=0$

$$\Rightarrow \frac{\partial f}{\partial t} = 0 \Rightarrow I_{cl} = 0$$

$$I_{cl} = 0 \Rightarrow f(\vec{p}_2) f(\vec{p}_1) = f(\vec{p}) f(\vec{p}_1)$$

т.к. $f > 0$ можем лог

$$\ln f(\vec{p}_2) + \ln f(\vec{p}_1) = \ln f(\vec{p}) + \ln f(\vec{p}_1) = 0$$

$$\ln f(\vec{p}_2) + \ln f(\vec{p}_1) = \ln f(\vec{p}) + \ln f(\vec{p}_1)$$

лог. Сумма того:

$$f(\vec{p}) = e^{\alpha + \beta \cdot \vec{p} + \delta p^2}$$

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

Остаток преобраз соответствует
деба и правод раскр

Вер-то ($|\vec{p}| \rightarrow \infty$) должна $\rightarrow 0$ (из экр.)

$\Rightarrow$ Вер-то ($|\vec{p}| \rightarrow \infty$) экспоненциально убывает.

Имеем f - распредел. и максим. выпуклая, -
это две вещи для гауссовского распредел.

т.р. - максимум, m - средн. массовая скорость

Получим эти максим. вы-ны из $e^{\alpha + \beta \cdot \vec{p} + \delta p^2}$

На след. занятии восстановим все стандартное
параметры

К 15 августа
зак. на
таблицы
температуры.

Получим: реше ур. Больцмана $f = f_{cl}$ - распредел. Максвелла.

$$z \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \int d\vec{p} \int d\vec{r} \int d\vec{r}' |f(\vec{r}, \vec{p}_1, t) f(\vec{p}_2, t) - f(\vec{p}_1, t) f(\vec{p}_2, t)|$$

Упра идет по $\vec{p}_1$; $\vec{p}_2$ берется среднее, идет по $\vec{r}$ и $\vec{r}'$.

Равенство 1:

$$\frac{1}{V} \int f, d\vec{p} d\vec{r} = 1 \quad \frac{1}{N} \int f, d\vec{p} d\vec{r} = 1$$

f - нормирована по объему

f - нормирована по малому $\vec{r}$

$$\frac{1}{V} \int f, d\vec{p} d\vec{r} = \frac{1}{N} \int f, d\vec{p} d\vec{p} \quad // \text{нормировка единицы}$$

$$\frac{1}{V} \int f, d\vec{p} d\vec{r} = \int f, d\vec{p} d\vec{r}$$

$$n f_1 = f$$

На мед. занятии напомним определение Шварца

Китачинский "Неравновесная ТД и кинетика" (Китачинский)

Уточним

для ра-
но, функ-
ции $\vec{r}$.

13.03.13 - открытие лекции, бар не закрывало

11.08.13 - Вторая лекция

$$I_{\sigma} = n \int d\vec{p}_1 \int d\vec{r} \int d\vec{r}' \sigma (f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) - f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_1))$$

$$\text{Тоже } f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_2) = f(\vec{p}_1) f(\vec{p}_1)$$

$$\ln f(\vec{p}_1) + \ln f(\vec{p}_2) = \ln f(\vec{p}_1) + \ln f(\vec{p}_1)$$

$$\ln f(\vec{p}) = \alpha + \beta \vec{p} + \gamma p^2, \quad f(\vec{p}) = a e^{(\alpha + \beta \vec{p} + \gamma p^2)}$$

α, β, γ - не хар-ки всей системы
(макро)

$$\int f(\vec{p}) d\vec{p} = n, \quad \frac{1}{n} \int f(\vec{p}) \vec{p} d\vec{p} = \vec{p}_0$$

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

Платинка. Заполните дырки, оно нам понадобится:

Нужны мы тогда, что

$$a) \int_{-\infty}^{\infty} f(x) dx = 2 \int_0^{\infty} f(x) dx \text{ if } f(x) - \text{чётная}$$

$$b) \int_{-\infty}^{\infty} f(x) dx = 0, \int_0^{\infty} f(x) dx \neq 0 \text{ if } f(x) - \text{нечётная}$$

Тогда:

$$a) \int_0^{\infty} e^{-dx} dx = \frac{1}{2\sqrt{d}}, \text{ т.е. } \int_{-\infty}^{\infty} e^{-dx} dx = \sqrt{\frac{\pi}{d}}$$

$$\int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^k dx = (-1)^k \frac{d^{-k}}{d^k} \int_0^{\infty} e^{-dx^2} dx = \frac{(-1)^k}{2} \frac{d^{-k}}{d^k} \frac{1}{\sqrt{d}} = \frac{1}{2} \sqrt{\pi} \frac{(-1)^k}{2^k} \frac{1}{d^{k+\frac{1}{2}}} = \frac{1}{2} \frac{1}{2^k} \frac{\sqrt{\pi}}{d^{k+\frac{1}{2}}}$$

$$b) \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x dx = -\frac{1}{2d} e^{-dx^2} \Big|_0^{\infty} = -\frac{1}{2d}$$

$$\int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^n dx = (-1)^k \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^{n-k} x dx = (-1)^k \frac{d^{-k}}{d^k} \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x dx = (-1)^k \frac{d^{-k}}{d^k} \frac{(-1)}{2d} = (-1)^k \frac{(-1)}{2} \frac{(-1)^k k!}{2} \frac{1}{d^{k+1}}$$

$$n=2k+1, k=0,1,2,\dots$$

$$\int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^{2k+1} dx = -\frac{k!}{2} \frac{1}{d^{k+1}}$$

Загуглите:

$$a. \int_0^{\infty} e^{-dx^2} dx = \frac{\sqrt{\pi}}{2\sqrt{d}}, \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^2 dx = \frac{1}{4} \frac{\sqrt{\pi}}{d^{3/2}}, \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^4 dx = \frac{3}{8} \frac{\sqrt{\pi}}{d^{5/2}}$$

$$b. \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x dx = -\frac{1}{2d}, \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^3 dx = -\frac{1}{2d^2}, \int_0^{\infty} e^{-dx^2} x^5 dx = -\frac{1}{d^3}$$

Ищем функцию распределения

$$f(\vec{p}) = e^{i\vec{p}\vec{p} + \delta p^2} = a e^{-b(\vec{p}-\vec{p}_0)^2}$$

Найдём a, b .

Для этого найдём $\langle \sigma \rangle, \langle \kappa \rangle = \langle \frac{p^2}{2m} \rangle, \vec{p}_0 = \langle \vec{p} \rangle$

Выразим a, b через эти средние.

$$\text{т.е. use } f(\vec{p}) = a e^{-b(\vec{p}-\vec{p}_0)^2}, \vec{p}_0 = m\vec{v}$$

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

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

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

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

при $\vec{p}_0 = 0$ и $\vec{p}_0 = 0$

$$= \frac{a}{mn} \int d\vec{p} \vec{p} e^{b\vec{p}^2} + \frac{a}{mn} \vec{p}_0 \int d\vec{p} e^{b\vec{p}^2} = \frac{a}{mn} \vec{p}_0 \left(\frac{\pi}{b} \right)^{3/2}$$

Известно $a \int d\vec{p} e^{-b\vec{p}^2} = n$

$$\Rightarrow \langle \vec{v} \rangle = \frac{a}{mn} \vec{p}_0 n$$

$$\vec{p}_0 = m \langle \vec{v} \rangle$$

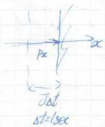
$$3) \varepsilon = \frac{a}{n} \int d\vec{p} e^{\frac{p^2}{2m}} e^{-b\vec{p}^2} = \left\| d\vec{p} = 4\pi p^2 dp \right\| = \frac{4\pi a}{mn} \int_0^{+\infty} dp p^2 p^2 e^{-b\vec{p}^2} =$$

$$= \left\| b p^2 = x^2, \quad p = \frac{1}{\sqrt{b}} x \right\| = \frac{2\pi a}{mn} \frac{1}{b^{3/2}} \int_0^{+\infty} dx x^4 e^{-x^2} =$$

$$= \frac{3}{4} \left(\frac{n b^{3/2}}{\pi} \right) \frac{\pi^{3/2}}{b^{3/2}} \frac{1}{mn} = \frac{3}{4} \frac{1}{bm}$$

$$b = \frac{3}{4} \frac{1}{\varepsilon m}, \quad \Rightarrow a = n \left(\frac{3}{4\pi \varepsilon m} \right)^{3/2}$$

4) Расчеты на единичную оболочку



$\Delta p_x = 2p_x$ упр. бродит с вероятностью

$$dN = v_x \cdot 1 \cdot f(\vec{p}) d\vec{p}$$

$$P = \int d\vec{p} 2p_x \frac{p_x}{m} f(\vec{p}) = \frac{2a}{m} \int_{-\infty}^{+\infty} dp_x p_x^2 e^{-b p_x^2} \int_{-\infty}^{+\infty} dp_y e^{-b p_y^2} \int_{-\infty}^{+\infty} dp_z e^{-b p_z^2} =$$

$$= \frac{2a}{m} \frac{\pi}{b} \int_0^{+\infty} dp p_x^2 e^{-b p_x^2} = \left\| b p_x^2 = x^2 \right\| =$$

$$= \frac{2a\pi}{mb} \frac{1}{b^{3/2}} \int_0^{+\infty} dx x^2 e^{-x^2} = \frac{2}{m} \frac{n b^{3/2}}{\pi^{3/2}} \frac{\pi}{b^{3/2}} \frac{\sqrt{\pi}}{4} =$$

$$= \frac{n}{2b} = n b^{-1}$$

При $b = \frac{3}{4} \frac{1}{m\varepsilon} \Rightarrow \varepsilon = \frac{3}{4} k_B T$

Над $a, b, \bar{p}_0$ и $f = a \bar{e}^{b(p - \bar{p}_0)}$

$$f(p) = \frac{n}{(2\pi m k_B T)^{1/2}} \exp\left(-\frac{(p - \bar{p}_0)^2}{2m k_B T}\right)$$

Максимальное
распределение

Сечение рассеяния

Продолжение общей лекции 11.03.13

diff. сеч. рас-е $d\sigma = \frac{dN}{n}$



Циркулярный прицельный параметр
 $\rho \in [\rho, \rho + d\rho]$

$$d\Omega = \chi \propto \sin \theta$$

dN - кол-во рассеянных за $t dR$ т.ч.

$$\cancel{R^2 \sin \theta d\theta d\phi} = d\sigma \quad \text{на до на пр-ю линии } dN$$

на рас-е R от рас. центра O

$$\frac{dN}{R} = dN = \sin \theta d\theta d\phi$$

$$d\sigma = R^2 d\Omega$$

Три измерения от центра рас-е $d\sigma$

$$d\sigma = R^2 \sin \theta d\theta$$

Н-Тх Бомбовина

$$\int d\vec{p} \, g(\vec{p}) \left(\frac{\partial H}{\partial t} + \vec{\partial} \frac{\partial H}{\partial \vec{r}} + \vec{F} \frac{\partial H}{\partial \vec{p}} \right) = I_{\vec{r}}$$

$g(\vec{p})$ - нек. сохр вел-на

$$\int \vec{r} \cdot \vec{p} \, g(\vec{p}) \, I_{\vec{r}} = 0 \quad ?$$

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

"Расскажу позже"
 Михайлов

12.02.13. Общая лекция

Зна сохр-я

$$\text{д. Бомбовина: } \int I_{\vec{r}} \, g(\vec{p}) \, d\vec{p} = 0 \quad g(\vec{p}, \vec{r}) - \text{нек. сохр. вел-на}$$

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

? Но ф-я (или) имеет только сохр-я

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

$$\frac{\partial}{\partial t} \int d\vec{p} \, f(\vec{p}, \vec{r}) \, d\vec{p} + \vec{\partial} \int d\vec{p} \, g(\vec{p}) \, f(\vec{p}) - \int d\vec{p} \, \frac{\partial f(\vec{p})}{\partial \vec{r}} + \dots$$

$$+ \int d\vec{p} \frac{d}{dt} (\varphi f \vec{F}) - \int d\vec{p} \frac{d}{dt} (\varphi p_i F) = 0$$

$$\lim_{t \rightarrow \pm \infty} f(\vec{p}) = 0$$

$$\text{Кинет. } \frac{d}{dt} \langle \varphi(\vec{p}, t) \rangle + \frac{d}{dt} \langle \varphi \vec{v} \rangle - n \langle \frac{d}{dt} (\varphi \vec{v}) \rangle - n \langle \frac{\partial \varphi(\vec{p}, t)}{\partial \vec{p}} \vec{F} \rangle = 0$$

$$\vec{p} = m\vec{v} \quad \text{покажем } \vec{v} \ll \dots$$

Нужно знать сохр.з.

φ - сохр.

$$① \varphi = m$$

$$② \varphi = m v_j$$

$$\text{① } \varphi = m$$

Введем среднemasовую плотность

$$\rho(\vec{r}, t) = m n(\vec{r}, t)$$

гр. скорость

$$u(\vec{r}, t) = \langle \vec{v} \rangle$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial r_i} \rho u_i = 0 \quad \left| \begin{array}{l} F = F(\vec{p}), \text{ для сил } \vec{F}_i = F_{ij} \hat{e}_j \in \mathcal{F}_B \\ \Rightarrow \text{в } \mathcal{F}_B \text{ имеем } \frac{\partial F_i}{\partial u_i} = 0 \text{ / а сила } \vec{F}_i \propto \vec{v} \\ \Rightarrow 4.\text{-е слагаемое} = 0 \\ m + m(\vec{r}, t), \vec{v} + \vec{u}(t) \Rightarrow 3.\text{-е слагаемое} = 0 \end{array} \right.$$

У.е непрерывн

$$\text{② } \varphi = m v_j$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \langle \rho v_j \rangle + \frac{\partial}{\partial r_i} \langle \rho v_i v_j \rangle - \frac{\rho}{m} \langle F_i \frac{\partial v_j}{\partial v_i} \rangle = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \langle \rho v_j \rangle + \frac{\partial}{\partial r_i} \langle \rho v_i v_j \rangle = \frac{1}{m} \rho F_j$$

$$\begin{aligned} \langle u_i v_j \rangle &= \langle (u_i - u_i(\vec{r}, t)) (v_j - u_j(\vec{r}, t)) \rangle + \langle u_i \rangle u_j + \langle u_j \rangle u_i - u_i u_j = \\ &= \langle (u_i - u_i(\vec{r}, t)) (v_j - u_j(\vec{r}, t)) \rangle + u_i u_j \end{aligned}$$

$$P_{ij} = \rho \langle (u_i - u_i(\vec{r}, t))(u_j - u_j(\vec{r}, t)) \rangle$$

Эльз. Тензор давления

Ищем $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial (\rho u_i)}{\partial r_i} + \frac{\partial P_{ij}}{\partial r_i} = \frac{\rho}{m} F_j$

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

1) $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{u}) = 0$ $\forall \vec{e}$ непрерывности

2) $\rho \left(\frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \vec{u} \frac{\partial}{\partial r_i} \vec{u} \right) = \frac{\rho}{m} \vec{F} - \frac{\partial P_{ij}}{\partial r_i}$ $\forall \vec{e}$ Навье-Стокса

9 ③ $\varphi = \frac{m^2}{2} |\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t)|^2$

$$\begin{aligned} \text{1) } \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial t} \langle n m^2 |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle + \frac{\partial}{\partial r_i} \langle \frac{n m^2}{2} u_i |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle - \\ - \langle \frac{n u_i m^2}{2} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle - n \langle \frac{m^2}{2} F_i \frac{\partial}{\partial r_i} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle = 0 \\ \langle \frac{\partial}{\partial r_i} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle = \langle 2 |\vec{v} - \vec{u}| \rangle = 0 \end{aligned}$$

Видим определенное

Температура $\frac{3}{2} k_B T = \frac{1}{2} m |\vec{v} - \vec{u}|^2$

Тогда Def $\vec{Q} = \frac{\rho}{2} \langle (\vec{v} - \vec{u}) |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle$ направление потока тем

$$\begin{aligned} \text{2) } \frac{1}{2} m \rho \langle u_i |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle &= \frac{1}{2} m \rho \langle (u_i - u_i) |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle + \frac{1}{2} m \rho u_i \langle |\vec{v} - \vec{u}|^2 \rangle \\ &= m \rho u_i + \frac{3}{2} \rho u_i \cdot 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{3) } &= \left(\frac{1}{2} \rho m u_i \frac{\partial}{\partial r_i} |\vec{v} - \vec{u}|^2 \right) - \frac{1}{2} m \rho \left\langle u_i \cdot 2 (u_i - u_i) \left(- \frac{d u_i}{d r_i} \right) \right\rangle = \\ &= - m \rho \frac{d u_i}{d r_i} \langle (u_i - u_i)(u_j - u_j) \rangle - m \rho \frac{d u_i}{d r_i} u_i \underbrace{\langle (u_j - u_j) \rangle}_{=0} = \\ &= - P_{ij} \frac{m}{2} \left(\frac{d u_i}{d r_j} + \frac{d u_j}{d r_i} \right) = + k_B \Delta_{ij} \dots \end{aligned}$$

Морф Деформи $\Delta_{ij} = + \frac{m}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial t_j} + \frac{\partial u_j}{\partial t_i} \right)$

Окончательно $\textcircled{1} + \textcircled{2} - \textcircled{3} = 0$

$$\frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t} (\rho \theta) + \frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t_i} (\rho u_i \theta) + \frac{\partial}{\partial t_i} (m \dot{u}_i) + p_{ij} \Delta_{ij} = 0$$

$$\frac{3}{2} \theta \left(\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial t_i} \rho u_i \right) + \frac{3}{2} \rho \left(\frac{\partial \theta}{\partial t} + u_i \frac{\partial \theta}{\partial t_i} \right) + m \frac{\partial \dot{u}_i}{\partial t_i} + p_{ij} \Delta_{ij} = 0$$

$$\frac{\partial \theta}{\partial t} + \bar{u} \frac{\partial \theta}{\partial \bar{r}} + \frac{2m}{3\rho} \frac{\partial \dot{u}_i}{\partial t_i} = - \frac{2}{3} \frac{pT}{\rho}$$

Распредел. Максвелла f- конечный этап кинетической стадии.

τ_0 - dt столкнов. а

τ_{free} - dt между двумя столкнов. а нормальн

t_{tr} - tm наблюдения $\rightarrow$ кр-е форм. максвел

T - релаксация макро $\textcircled{C}$

τ_0 - dt брод-я

ℓ_{free} - free пробега

τ - характерный масштаб неоднород-ти

ℓ - мин. размер об-ти, на кр-е ф-е + ф-е максвел

L - мин размер макро $\textcircled{C}$

$$\tau_0 \ll \tau_{free} \ll t_{tr} \ll \tau \ll T$$

$$\tau_0 \ll \ell_{free} \ll \tau \sim \ell \ll L$$

не 3- стадия неравновесной турбулентности

На осн-е 11-х у-н $\textcircled{1}, \textcircled{2}, \textcircled{3}$ - гидродинамики

переходим к безразмерным

$$t = T t'$$

$$\vec{r} = L \vec{r}'$$

Климонтов

$$\text{II} \quad \frac{1}{T} \frac{\partial f}{\partial t'} + \frac{1}{L} \frac{\partial \vec{r}}{\partial t'} \frac{\partial f}{\partial \vec{r}'} + \frac{1}{L} \frac{\vec{F}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = - \frac{f}{\tau}$$

0.03.13 Общая физика

1) ~~Векторы~~ ^{Векторы} ~~на~~ ^{на} масштабах $t \sim \varepsilon, r \sim l$

$$f(\vec{r}, t) = \frac{m \langle u^2 \rangle}{(2\pi u_t^2)^{3/2}} \exp\left(-\frac{(\vec{r}-\vec{u})^2}{2u_t^2}\right) \quad \begin{matrix} \varepsilon < r < T \\ r < l < L \end{matrix}$$

где от $\vec{r}$ - отклонение

кин. энергия равна кин. энергии макроскопического тела

2) Для вычисления $\vec{u}$ - скорости на масштабах T, L .
 макро-процессы еще не выделились, но выделяются после того, как изменят законности (скорости будут $\sim \sqrt{u_t}$ - см. физ.)

$$\frac{dH}{dt} = 0 \quad \text{т.к.} \quad \int \vec{r}(\vec{r}) \frac{dH}{dt} d\vec{r} = \int \int \vec{r}(\vec{r}) d\vec{r} = 0$$

Ищем $\vec{u}$ для непрерывности (или сохранения) на $t \sim \varepsilon, r \sim l$ - т.е. так, чтоб

флуктуации ρ, u, T были малы, ~~или~~ чтоб они были не были микропараметрами т.е. $\vec{u}$ от $\vec{r}, t$.

$$1) \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot \rho \vec{u} = 0$$

$$2) \rho \left(\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right) = - \frac{\partial p_i}{\partial x_i} - \frac{F_i}{m}$$

$$p_{ij} = \rho \langle (u_i - u_i)(u_j - u_j) \rangle$$

$$3) \rho \left(\frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial x_i} \right) = \frac{2}{3} m \frac{\partial \rho_i}{\partial x_i} = - \frac{2}{3} p_{ij} \frac{\partial u_j}{\partial x_i}$$

$$Q_i = \frac{\rho}{2} \langle (u_i - u_i)(\vec{u} - \vec{u}) \rangle$$

$$p_{ij} = \frac{m}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$$

Неравновесная гидродинамика "идёт" после кин. стадии.

↑ 9 её с помощью $\vec{u}$ и $\vec{r}$ (1-3) гидродинамики

$$\text{Ищем } \frac{dH}{dt} = 0 \sim \frac{1}{\varepsilon} \quad \text{Масштаб гидродинамический, где } \vec{u} \text{ и } \vec{r} \text{ - макроскопические}$$

$$V_t \sim \frac{1}{\varepsilon}$$

$$\text{Обозначим переменные: } t = T \hat{t}, \vec{r} = L \hat{r}, \vec{u} = V_t \hat{u}, \vec{F} = m \frac{d\vec{u}}{dt} = m V_t \frac{d\hat{u}}{d\hat{t}}$$

T - период колебаний равновесия

L - длина волны

V_t - скорость распространения фронта возмущения

Тепловая скорость, скорость распространения звука

Скорость распространения флуктуаций (равновесия, гидродинамического, ...)

$$\vec{F} = m \frac{d\vec{u}}{dt} = m V_t \frac{d\hat{u}}{d\hat{t}} \quad \vec{F} = m V_t \frac{d\hat{u}}{d\hat{t}}$$

Тогда

$$\frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{t}} = \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{t}} + \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} = \frac{1}{T} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{t}}$$

$$\vec{u} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} = u_i \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} \frac{\partial \hat{f}}{\partial x_i} = \frac{u_i}{L} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} = \frac{1}{T} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}}, \quad \vec{F} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} = \frac{m V_t}{T} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} = \frac{1}{T} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}}$$

$$\text{т.е. } \frac{1}{T} \left(\frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{t}} + \vec{u} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} + \vec{F} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{r}} \right) = \frac{1}{T} \frac{\partial \hat{f}}{\partial \hat{t}}$$

$$\frac{T}{\varepsilon} = \frac{T \cdot K}{2 \cdot K \varepsilon} f = \frac{1}{2} f, \quad \text{где } K = \frac{F}{T} = \frac{2 \cdot u_t}{T \cdot \varepsilon} = \frac{1}{\varepsilon} \ll \frac{1}{L}$$

$$K = \frac{1}{L} - \text{число Кнудсена}$$

$$u_t \sim \sqrt{K}$$

Для размерных переменных $\frac{df}{dt} = \frac{1}{K} I_{CT}$

напишем, посмотрев y - в размерных переменных
Потом оно выскочит...

Для безразмерных переменных

$$\frac{df}{dt} = -\frac{1}{K} f, \quad K = \frac{L}{T}$$

1/3 тогда, что

$$\frac{1}{T} \frac{df}{dt} = \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} (f(3)f(2) - f(1)f(p))$$

для размерных переменных

$$\int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} (f(3)f(2) - f(1)f(p)) \sim \frac{1}{K} I_{CT}$$

$$\sim n \frac{1}{K} \sigma_{\text{coll}} \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} (f(3)f(2) - f(1)f(p)) \sim \frac{1}{T} I_{CT}$$

Модель Кельвина-Энскова: $f = f_0 + K f_1 + K^2 f_2 + \dots, K \ll 1$ "лат. Ф-ка" Модель Кельвина-Энскова

Что на кин. стадии: $K = \frac{L}{T} \ll 1 \Rightarrow \frac{T}{L} \ll 1$, ~~близко~~

решить y - в безразмерных

Кельвин, Куант
2) Кинематическая

0-приближение по K $\frac{df}{dt} = 0, I_{CT} = 0 \Rightarrow f = f_0$ - решение этого y -а

~~на стадии~~ На стадии $t \sim T, r \sim L$

$$\frac{df}{dt} = -\left(\frac{f - f_0}{T}\right) \quad f = f_0 - \text{максимум}$$

то, что характеризует I_{CT} - она в 0 максимума $df=0$ распределена

Возьмем $f - f_0 = g$ или тогда $\frac{g}{f_0} = K, f_0 = \frac{L}{T}$; что такое g ?

Хотим показать, что инвариантность разности $f - f_0 = g$ не упрощает задачу реш. y в близости

$$\frac{df}{dt} = \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} (f_0(3)f_0(2) - f_0(1)f_0(p) + g(3)f_0(2) + g(2)f_0(3) - g(1)f_0(p) - g(p)f_0(1))$$

Как работает с $\frac{df}{dt} = -\frac{g}{T}$?

$$\frac{df}{dt} = -\frac{g}{T}, \quad \frac{d(f_0 + g)}{dt} = -\frac{g}{T}, \quad t \sim T$$

Вспомогательное поле переносимости

$$\frac{df_0}{dt} \sim \frac{f_0}{T}, \quad \frac{g}{T} = \frac{f - f_0}{T} = \frac{f}{T} - \frac{f_0}{T} \ll 1$$

то переносимости

В 1-порядке по K

$$K \frac{df}{dt} = \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} \left(\dots \right) = \frac{g(p)}{T}$$

$\left(\frac{f}{K} \right)_{\text{лат. Ф-ка}}?$

реальное приближение

$f_0 = f_0, g = K f_1$
то такое f_0 , что такое g

Получим $f = f_0 + g, f = f_0 + K f_1$
начиная разн. в таком 2-приближении y - л. в безразмерных

В первом порядке по $K = \frac{L}{T}$

$K \ll 1$

$$\Rightarrow K \frac{df}{dt} = I_{CT}$$

$$\Rightarrow I_{CT} \sim \frac{1}{T} \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} (f_0 + g)$$

$$I_{CT} \sim \frac{1}{T} \int d\vec{p}_1 \int d\vec{p}_2 \sigma_{\text{coll}} (f_0 + K f_1)$$

$$K \frac{df}{dt} = -\frac{g}{T} = -\frac{K f_1}{T} \Rightarrow \frac{df_1}{dt} = -\frac{f_1}{T}$$

$$g = -\varepsilon \frac{df}{dt} \sim -K$$

В чём была проблема:

$$\frac{df}{dt} \sim -\frac{g}{\tau}$$

Тогда разложим $f = f_0 + f_1 K + f_2 K^2 + \dots$

$$\frac{df}{dt} = \frac{1}{T} \frac{df}{dK}$$

$$\frac{1}{T} \frac{df_0 + f_1 K}{dK} \sim -\frac{g}{\tau}$$

$$K \frac{df_0 + f_1 K}{dK} \sim -g$$

В 1-м порядке по K , $K = \frac{g}{\tau} \ll 1$: $f_0 = f_0 + f_1 K = f_0 + g$

$$g = f_1 K$$

$$g \sim K$$

~~В 2-м порядке по K , $K = \frac{g}{\tau} \ll 1$: $f_0 = f_0 + f_1 K + f_2 K^2 = f_0 + g + \frac{g^2}{\tau^2}$~~

~~В 3-м порядке по K , $K = \frac{g}{\tau} \ll 1$: $f_0 = f_0 + f_1 K + f_2 K^2 + f_3 K^3 = f_0 + g + \frac{g^2}{\tau^2} + \frac{g^3}{\tau^3}$~~

$\Rightarrow K \frac{df_0}{dK} \sim -g, \quad \frac{g}{T} \frac{df_0}{dK} \sim -g, \quad \frac{df_0}{dK} \sim -\frac{g}{K} \quad \left| \begin{array}{l} \text{Но ведь} \\ \frac{df_0}{dK} = 0 \end{array} \right. ?!$

$$\Rightarrow \frac{g}{f_0} \sim K = \frac{g}{T}$$

Если берём $f = f_0 + g$, g — произвольная или поправка к f_0

$$\frac{df}{dt} = -\frac{g}{\tau}, \quad \frac{df_0}{dt} + \frac{dg}{dt} = -\frac{g}{\tau}, \quad \frac{1}{T} \frac{df_0}{dK} + \frac{1}{T} \frac{dg}{dK} = -\frac{g}{\tau} \Rightarrow \frac{df_0}{dK} = -\frac{g}{\tau} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{df_0}{dK} = -\frac{g}{\tau} \Rightarrow$$

$$\text{И } K \frac{df_0}{dK} = -g \Rightarrow K f_0 \sim -g$$

$\Rightarrow$ В 1-м порядке по K поправка к f_0
 $f = f_0 - K f_0$

$\Rightarrow$ (лем. выпр. $\frac{df}{dt} = -\frac{g}{\tau}$) $\Rightarrow \dot{f}_0 = \int d\vec{p} \int d\vec{p}' \sigma(f_0(\vec{p}, \vec{p}') - f_0(\vec{p}) f_0(\vec{p}') + g(\vec{p}, \vec{p}') - g(\vec{p}) f_0(\vec{p}') - g(\vec{p}') f_0(\vec{p}) + g(\vec{p}) g(\vec{p}'))$

Тогда $K \gg 1 \Rightarrow \frac{df}{dt} = \frac{1}{K} \dot{f}_0 \Rightarrow \frac{df}{dt} = 0$ в 0-м порядке по K

Именно
 "Качественные методы кб.мх"

Качественное вычисл. и лог.

Метод Уилсона-Энкокса

— реше-е реше-е у-я балансира

Первое — и второе по $K \ll 1$.

$\rightarrow$ Выход с кбб-ов переноса.

$\int d\vec{p} \int d\vec{p}' \sigma(f_0(\vec{p}, \vec{p}') - f_0(\vec{p}) f_0(\vec{p}')) = \dot{f}_0 = 0$ — по аналогии с балансом
 $\Rightarrow \dot{f}_0 = \int d\vec{p} \int d\vec{p}' \sigma(g(\vec{p}, \vec{p}') + g(\vec{p}) f_0(\vec{p}') - g(\vec{p}') f_0(\vec{p}) - g(\vec{p}) g(\vec{p}'))$

Высшая $\int d\vec{p} f_0(\vec{p}) \sim n, i=1,3$

$$\dot{f}_0 \sim n \sigma \int d\vec{p} g = \frac{ng}{\tau} = \frac{ng}{\tau} \Rightarrow K \frac{df_0}{dK} = -\frac{g}{\tau}$$

Док-мо

16251
(128) ~~составление протоколов~~
~~по результатам проверки~~

Если ψ самоподобная кривая разбита на N частей по ε

$\Rightarrow$ ~~самоподобная~~ $N = \bar{\epsilon}^d$, $L(\epsilon) = N\epsilon = \epsilon^{1-d}$, d -размерность кривой $L(\epsilon)$ - длина самоподобной кривой

Пр. $d = \frac{L_{\text{ш}}}{L_{\text{ш}}} - \text{размерность}$
пробной коа

Взвешивание лекции

26.03.13

$$d) \text{ Dann } \frac{dI}{dt} = I(r - I), \quad I(r) \sim -\frac{1}{r}$$

содержа-2

free prodexa

При безразмеривании: $t \sim \hbar t'$, $\hbar \omega \sim \hbar \omega'$ // $\hbar \frac{V_0^2}{L} \sim \frac{F_0}{m V_0}$ // $V_0 V'_0$

$$\Rightarrow \frac{1}{c} \frac{dt}{dt'} = -\frac{1}{c}, \quad \frac{dt}{dt'} - \text{безразмерное}$$

$$\Rightarrow \frac{df}{dt'} = z - f$$

$$f = \frac{\rho}{m(2\pi\epsilon_0)^{1/2}} e^{-\frac{v^2}{2v_0^2}} \text{ на } z, t, v_0 \text{ f однородно - кин. распредел. электр.}$$

$$5) \frac{df}{dt} = J_{\alpha}, \quad \frac{E}{2V_T} \quad z \sim Tz', \quad R \sim Lr', \quad v = \sqrt{2}v', \quad \frac{E}{2V_T} = F'$$

$$\frac{1}{T} \frac{dT}{dt} = \frac{1}{\tau} \Rightarrow \ln \frac{T}{T_0} = -\frac{t}{\tau} \Rightarrow \frac{T}{T_0} = e^{-\frac{t}{\tau}} \Rightarrow T = T_0 e^{-\frac{t}{\tau}}$$

Еще $f = f_m + g$ нек. и. вариация от g , f_m - однородно на T, L .

$$\Rightarrow I_{CF} \sim -\frac{g}{\pi}$$

$$\Rightarrow \frac{\tau}{T} \left(\frac{dt}{dt'} + \frac{dg}{dt'} \right) = -g, \quad \frac{\tau}{T} \ll 1, \quad g \ll 1$$

д) стоимость 10 м. вел-м²

$$\frac{\tau}{T} \frac{d\tau}{dt'} = -g \quad \text{На массиве } T, L_0$$

Када $\frac{df}{dt} = \frac{1}{K} \frac{dI_i}{dt}$ // по безразмерных?

сохраня максвелловость f-и распредел, фидна: где нах збис от $\vec{r}, t$.

$$f = f_m(\vec{v}, \vec{r}, t) = \frac{\rho(\vec{r}, t)}{m^3 (\pi u^2)^{3/2}} \exp\left(-\frac{(\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t))^2}{2u^2(\vec{r}, t)}\right)$$

На масштабе:

$\vec{r} \sim L, t \sim T$ - характерная стадия

$$u = u_i(\vec{r}, t)$$

Локальный Максвелл $\frac{df_m}{dt} = 0$

т.к. его скорость $I_i = 0$
 $F = 0$

$$1) \frac{df}{dt} + \text{div}(\rho \vec{u}(\vec{r}, t)) = 0$$

$$2) \rho \left(\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_i \frac{\partial u_i}{\partial r_i} \right) = - \frac{\partial P_{ij}}{\partial r_j} + \frac{1}{m} \rho F_i$$

$$3) \rho \left(\frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial r_i} \right) = \frac{2}{3} m \frac{\partial Q_i}{\partial r_i} = - \frac{1}{3} P_{ij} A_{ij}$$

$$P_{ij} = \rho \langle (u_i - u_i(\vec{r}, t))(u_j - u_j(\vec{r}, t)) \rangle$$

$$Q_i = \frac{1}{2} \rho \langle (\vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t)) \otimes \vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t) \rangle$$

Вед. м. возмущ-е $\vec{u}$ на данной стадии

$$f = f_m + K \cdot g$$

$$\frac{d}{dt} (f_m + K \cdot g) = \frac{1}{K} \frac{dI_i(f, t)}{dt} = \frac{1}{K} \int d\vec{r}_1 \int d\vec{r} \int d\vec{v} \sigma \left((f_m(\vec{p}_2) + K g(\vec{p}_2))(f_m(\vec{p}_1) + K g(\vec{p}_1)) - (f_m(\vec{p}_1) + K g(\vec{p}_1))(f_m(\vec{p}_2) + K g(\vec{p}_2)) \right)$$

$$\frac{d}{dt} f_m + K \frac{dg}{dt} = \frac{1}{K} \underbrace{\frac{dI_i(f, t)}{dt}}_{\text{определяется по } K} + \frac{1}{K} \underbrace{\frac{dI_i(g, t)}{dt}}_{\text{1-порядок по } K} + \frac{1}{K} \underbrace{\frac{dI_i(g, g)}{dt}}_{\text{2-порядок по } K}$$

определяется по K
1-порядок по K
2-порядок по K
1-порядок по K
2-порядок по K
 $I_i u = I_i u_m$
 $I_i u = 0$

$$t \rightarrow T t'$$

$$\frac{d}{dt} f_m + K \frac{dg}{dt} = - \frac{g K}{\varepsilon K}, \quad \frac{df_m}{dt'} + K \frac{dg}{dt'} = - \frac{g}{\varepsilon} \frac{K}{K} \rightarrow \text{не максимальное значение порядка по } K$$

$$\frac{df_m}{dt'} = - \frac{g}{\varepsilon}$$

~~Следующий шаг~~

$\approx \frac{df_m}{dt} = -g$ формальное решение - g - д. в. возмущения 1-порядка по числу Кнудсена

9.04.13 Общая лекция

с увеличением γ и β тем. последовательно

Д. 9 ул. Багратиона + ТКО в 0-порядке по плану Внутреня

$$d \quad \frac{df}{dt} = \frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{r}} + \frac{\vec{F}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = I_{CF}$$

$$f_0 = f_0(r, v, t) = \frac{\rho(r, t)}{m(r, v, t)^{3/2}} \exp\left(-\frac{(v - \bar{v}(r, t))^2}{2u^2}\right)$$

локальные моменты

не локальные моменты

$$\textcircled{1} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{u}(\vec{r}, t)) = 0$$

$$\textcircled{2} \frac{\partial u_i}{\partial t} + u_i \frac{\partial u_i}{\partial r_i} = - \frac{1}{\rho(r,t)} \frac{\partial P_i}{\partial r_i} + \frac{1}{m} F_i(r_i, t) \quad \begin{array}{l} P_i - \text{тензор давлений} \\ Q_i - \text{вектор плотности} \end{array}$$

$$(3) \frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial r_i} + \frac{2}{3} \frac{m}{\rho} \frac{\partial Q_i}{\partial r_i} = - \frac{2}{3} P_{ij} \lambda_{ij} \frac{1}{\rho}$$

$$P_{ij} = \rho \langle (u_i - u_i)(u_j - u_j) \rangle, Q_i = \frac{\rho}{2} \langle (u_i - u_i)(\vec{u} - \vec{u})^2 \rangle, \Lambda_{ij} = \frac{\rho}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$$

P_i, Q_i, L_j на каждой ~~своей~~ ^{данной} ~~и~~ ^{-то} рассредоточена

а) Средними Q_i в 0-порядке по числу Коулена.

Возм. исконое $\bar{Q}_{101}$

$$|\vec{u}_0| = \frac{1}{\alpha_n} \frac{\rho}{2} \int d\vec{v} f_{in} (\vec{v} - \vec{u}) (\vec{v} - \vec{u})^2 \quad \text{Взвешивание } \vec{v} - \vec{u} = \vec{u} \text{ - скорость тепловых флуктуаций}$$

$$\vec{D}_{(0)} = \frac{1}{\pi n} \frac{\rho}{2} \frac{n}{(\rho n)^{1/2}} \int_{V_0} d\vec{U} e^{-\frac{U^2}{2\rho^2}} \vec{U} U' = 0$$

КЕК, нуль
вектора
(скаляр)
спинта

5. $\bar{Q}_{101} = 0$ в 0-м порядке по $\hbar$ -модулю.

$$d) \quad P_{ij}^{(0)} = \frac{1}{n} \rho \int d\vec{u} (u_i - u_i)(u_j - u_j) f_{eq} = \frac{1}{n} \rho \frac{n}{(\rho u^2)^{1/2}} \left[d\vec{u} e^{-\frac{u^2}{2u^2}} u_i u_j \right] =$$

$$= \frac{\rho}{(\sigma r_i^*)^3} \int d\vec{U} U_i^2 \delta_{ij} \circ \frac{U_j^2}{\omega^2} =$$

$$= \frac{\rho}{(2\pi U_T^2)^{3/2}} \int d\vec{u} u^2 e^{-\frac{u^2}{2U_T^2}} = \frac{\rho}{(2\pi U_T^2)^{3/2}} 4\pi \int_0^\infty du u^2 e^{-\frac{u^2}{2U_T^2}} =$$

$$= \frac{\rho}{(\pi v_f)^m} 4\pi \frac{d^k}{d(\frac{1}{2v_f})^2} \int_0^{+\infty} dU e^{-\frac{U}{2v_f}} = \frac{\rho}{(\pi v_f)^m} \frac{d^k}{d(\frac{1}{2v_f})^2} \sqrt{2v_f^2 \pi} \cdot \frac{1}{2}$$

$$= \left\| \frac{1}{a^4} = a, \frac{d^2}{da^2} \frac{1}{a^4} = \frac{3}{4} a^{-6} \right\| = \frac{\rho 4\pi}{(2a^2)^2} \cdot \frac{3}{8} (2a^2)^{\frac{5}{2}} \sqrt{\pi} \text{ (E)}$$

$$\frac{d\epsilon}{dt} = \frac{T}{m}, \quad T - \text{в } \odot \text{ ed.} //$$

$$\ominus \quad P_{ij}^{(0)} = n \bar{v} \delta_{ij}$$

$$p = nT$$

$$P_{ij}^{(0)} = p \delta_{ij}$$

2.

Плотность ρ — переноса в 0-порядке по κ -кривым.

$$\frac{\partial \tilde{u}_i}{\partial t} + (\tilde{u}_j \tilde{v}_j) \tilde{u}_i = \frac{1}{m} \tilde{F}_i(\tilde{r}, t) - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial \tilde{r}_i} = \frac{\partial p}{\partial \tilde{r}_i} = \nabla_i p$$

$$\boxed{\frac{\partial \tilde{u}}{\partial t} + (\tilde{u} \nabla) \tilde{u} = \frac{1}{m} \tilde{F}(\tilde{r}, t) - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial \tilde{r}}}$$

2. Плотность ρ — переноса тепла в 0-порядке по κ -кривым

$$P_{ij} \kappa_j = \delta_{ij} p \left(\frac{\partial u_i}{\partial \tilde{r}_j} + \frac{\partial u_i}{\partial \tilde{r}_j} \right) = p \operatorname{div} \tilde{u}$$

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

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

$$\frac{dT}{dt} = - \frac{3}{2} T \operatorname{div} \tilde{u}$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} + (\tilde{u} \nabla) T + \frac{3}{2} T \operatorname{div} \tilde{u} = 0$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} + \nabla(\tilde{u} T) + \frac{1}{2} T \operatorname{div} \tilde{u} = 0$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} + \nabla(\tilde{u} T) = \frac{1}{2} T \operatorname{div} \tilde{u}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial T}{\partial t} + (\tilde{u} \nabla) T = - \frac{3}{2} T \operatorname{div} \tilde{u} \\ \frac{\partial p}{\partial t} + \tilde{u} \nabla p = 0 \end{array} \right. \left. \begin{array}{l} \cdot p \\ \cdot T \tilde{u} \end{array} \right\} +$$

$$\frac{\partial T p \tilde{u}}{\partial t} + (\tilde{u} \nabla) T p \tilde{u} = - \frac{3}{2} p T \nabla \tilde{u}$$

$$\frac{\partial T p \tilde{u}}{\partial t} + \nabla(p \tilde{u} T) = - \frac{3}{2} p T \nabla \tilde{u}$$

$$\boxed{\frac{dT p \tilde{u}}{dt} = - \frac{3}{2} p T \nabla \tilde{u}}$$

$$\theta \frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div}(\rho \vec{u}) = 0$$

$$\left(\frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho \operatorname{div} \vec{u} \right) + \vec{u} \nabla \rho = 0$$

$$\frac{d\rho}{dt}$$

$$\frac{d\rho}{dt} + \rho \operatorname{div} \vec{u} = 0 \Rightarrow \rho \neq 0 \Rightarrow \operatorname{div} \vec{u} = 0 \text{ по известн. ж-ву}$$

Возмем

$$\left| \frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{u} \nabla) T = -\frac{2}{3} T \operatorname{div} \vec{u}, \quad \frac{dT}{dt} = -\frac{2}{3} T \operatorname{div} \vec{u} \Rightarrow \nabla \vec{u} = -\frac{3}{2} \frac{1}{T} \frac{dT}{dt}$$

$$\left\{ \frac{\partial \rho}{\partial t} + \cancel{\rho \operatorname{div} \vec{u}} \nabla \rho = 0, \quad \frac{d\rho}{dt} + \rho \operatorname{div} \vec{u} = 0 \right.$$

$$\frac{d\rho}{dt} + \rho \left(-\frac{3}{2} \frac{1}{T} \frac{dT}{dt} \right) = 0$$

$$\frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{dt} - \frac{3}{2} \frac{1}{T} \frac{dT}{dt} = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt} \ln \rho = \frac{3}{2} \frac{d}{dt} \ln T \Rightarrow \int \frac{d\rho}{\rho} = \frac{3}{2} \int \frac{dT}{T} \Rightarrow \frac{\rho}{\rho_0} = \left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{3}{2}}$$

$$\rho = nT = \frac{m}{V} T, \quad T = \frac{V}{m} \rho$$

$$\left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{3}{2}} = \left(\frac{V \rho}{V_0 \rho_0} \right)^{\frac{3}{2}}, \quad VP = V_0 \rho_0 \left(\frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\frac{3}{2}} \quad \left\{ \text{г.е. адиабата} \right\}$$

Б. Найдем г-я ТР в 1-порядке по К-кнудсен

$$\frac{df}{dt} = \frac{1}{K} \vec{f} \cdot \vec{r}, \quad f = f_m + gK$$

$$\frac{d}{dt} (f_m + gK) = \frac{1}{K} \int d\vec{p}_i \int d\vec{p}_j \delta v_{ij} (f_m(3)f_m(2) - f_m(1)f_m(p) + K f_m(3)g(2) + K f_m(2)g(3) - K f_m(1)g(p) + K f_m(p)g(1)) \approx -\frac{g}{\tau}$$

Согл. в лев. части К-кнудсен $\rightarrow$ левая часть симметрична 0-порядку по К
 $\Rightarrow$ Согл. с К в лев. части было бы прибав. точности $\left\{ \begin{array}{l} \text{правая и левая части} \\ \text{одинаковы с точн. симметрии} \\ \text{по К} \end{array} \right.$
 Выводим $\frac{d}{dt} gK \rightarrow 0$.

С.

$$\Rightarrow \left[g = -\frac{2}{3} \frac{\partial f_m}{\partial t} \right] \quad f_m = \frac{n(T, t)}{(2\pi m k_B T)^{3/2}} \exp \left(-\frac{(p_0 - p)^2}{2m k_B T} \right)$$

$$g = -\frac{2}{3} \frac{df_m}{dt} = -\frac{2}{3} \left(\frac{\partial f_m}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f_m}{\partial \vec{r}} + \vec{F} \frac{\partial f_m}{\partial \vec{p}} \right) =$$

$$= -\frac{2}{3} \left(\frac{\partial f_m}{\partial p} \frac{\partial p}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f_m}{\partial u_i} \frac{\partial u_i}{\partial t} + \frac{\partial f_m}{\partial T} \frac{\partial T}{\partial t} + \right.$$

$$n = n(T, t)$$

$$T = T(T, t)$$

$$\vec{p}_0 = m\vec{u}, \quad \vec{u} = \vec{u}(T, t)$$

$$+ u_i \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \frac{\partial T}{\partial r_i} + u_i \frac{\partial \rho}{\partial r_j} \frac{\partial T}{\partial r_j} + u_i \frac{\partial \rho}{\partial T} \frac{\partial T}{\partial r_i} + \frac{F_i}{m} \frac{\partial T}{\partial r_i} =$$

$$= -\frac{1}{2} \left(\frac{\partial T}{\partial r} \left(\frac{\partial \rho}{\partial t} + u_i \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \right) + \frac{\partial \rho}{\partial t} \left(\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_i \frac{\partial u_i}{\partial r_i} \right) + \frac{\partial \rho}{\partial T} \left(\frac{\partial T}{\partial t} + u_i \frac{\partial T}{\partial r_i} \right) + \frac{F_i}{m} \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \right)$$

Хотим избавиться от кр. вех по т. $u_i \frac{\partial u_i}{\partial r_i} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \frac{\partial T}{\partial r_i} + \frac{F_i}{m} \frac{\partial T}{\partial r_i} - \frac{2}{3} \frac{\partial u_i}{\partial r_i}$

Для этого используем у-е непрерывн. и-е в-переход по К.

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + u_i \frac{\partial \rho}{\partial r_i} = u_i \frac{\partial \rho}{\partial r_i} - \text{div}(\rho \mathbf{u}) = \frac{\partial (\rho u_i)}{\partial r_i} - \frac{\partial (\rho u_i)}{\partial r_i} = -\frac{\partial (\rho u_i)}{\partial r_i}$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + u_i \frac{\partial \rho}{\partial r_i} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \frac{F_i}{m}$$

$$\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial r_j} = u_j \frac{\partial u_i}{\partial r_j} - u_i \frac{\partial u_i}{\partial r_i} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \frac{F_i}{m} = u_j \frac{\partial u_i}{\partial r_j} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r_i} \frac{F_i}{m}$$

По след. равенств определим поправку g .

$$u_i = \frac{dr_i}{dt}$$

$$\frac{u_i(r_i, t)}{\text{неч. погр. вех. e}}$$

Сред. курс

|| $f_{\text{мгн}}$ Винера-Киттенка: $x(t) \rightarrow x(\omega)$ Фурье-преобраз.

$$\langle x(\omega) x_j(\omega) \rangle = I_{ij}(\omega) \delta(\omega - \omega_j)$$

$$\langle x_i(\omega) x_j(t) \rangle = K_{ij}(t, t_1) = K_{ij}(t - t_1) = K_{ij}(\tau), \quad K_{ij}(t, t_1) = K_{ij}(\delta(t - t_1))$$

if $\text{cor} \tau_{\text{corr}} = 0 \Rightarrow$ мут-й процесс наг деута-коррелированный

$$\tau_{\text{corr}} = 0$$

Корр. им в-уи Винера-Киттенка

В

Определим коорд и скорость флукт. в-зм.

Use спектр. плотность мут. процесса

$$p(t) + \Gamma p(t) = E(t, t_1); \quad p(0) = p_0, \quad x_i(0) = x_{i0}$$

$$x_i(t) = \frac{p_i(t)}{m}$$

Запомним: $\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} dt \frac{dp(t)}{dt} e^{i\omega t} = -i\omega p(\omega)$ Хотите проверить...

$$\delta) \quad \varepsilon < 0 \quad k_j(\varepsilon) = \frac{D}{\pi} \oint_j \frac{e^{i\pi \Gamma \varepsilon}}{\lambda \omega} \Big|_{\substack{\lambda = i\Gamma \\ \omega = 2\pi i}} = \frac{D}{\Gamma} \oint_j e^{\Gamma \varepsilon} = \frac{D}{\Gamma} \oint_j e^{-\Gamma \varepsilon}$$

$$K_{ij}(t) = \frac{D}{r} \delta_{ij} e^{i\omega t}$$

Д-интегральная
плотность ~~мг/ка~~

Секунная лекция

2-прибл-е по К ^{кпр-е} показывает II д. не содержащий пр-вод-е по т.н.
(это прямая-т.н. прямая выводов
DT в-прим-а)

$$g = -i \frac{\sqrt{2\pi}}{k} \frac{\partial}{\partial \epsilon_i} (\rho U_i) + \frac{\partial F_u}{\partial u_j} \left(\frac{F_i}{m} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_j} + U_i \frac{\partial u_j}{\partial \epsilon_i} \right) + \frac{\partial F_u}{\partial T} \left(U_i \frac{\partial T}{\partial \epsilon_i} - \frac{2}{3} T \frac{\partial u_i}{\partial \epsilon_i} \right) + \frac{F_i}{m} \frac{\partial F_u}{\partial \epsilon_i}$$

$$f_{\vec{u}} = \frac{1}{n} \left(\frac{m}{2\pi T} \right)^{3/2} \exp \left(-\frac{m}{2T} \vec{u}^2 \right); \quad \vec{u} = \vec{v} - \vec{u}(\vec{r}, t), \quad \rho = \rho(\vec{r}, t)$$

$$\frac{\partial f_u}{\partial p} = -\frac{1}{p} f_u, \quad \frac{\partial f_u}{\partial T} = f_u \left(-\frac{3}{2} \frac{1}{T} + \frac{mU^2}{2T^2} \right), \quad \frac{\partial f_u}{\partial u_i} = +1$$

$$\frac{\partial I_{\text{tot}}}{\partial u_i} = f u_i \frac{\text{mlli}}{T}, \quad \frac{\partial I_{\text{tot}}}{\partial v_i} = - \frac{\text{mlli}}{T}$$

$$g = -e f_0 \left[\frac{U_i}{T} \frac{\partial T}{\partial r_i} \left(\frac{m v^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) + \frac{1}{T} \Lambda_{ij} \left(U_i U_j - \frac{1}{3} U^2 \delta_{ij} \right) \right]$$

важно:
 1) сила сокрутамава
 2) татанево Λ_{ij} наху
 $\Lambda_{ij} = \frac{m}{2} \left(\frac{\partial U_i}{\partial r_j} + \frac{\partial U_j}{\partial r_i} \right)$

3) $\frac{\partial T}{\partial r_i}$ — температуроводност

Важно:

» сила соприкосновения
определяется в Λ_{ij} по формуле

$$\Lambda_{ij} = \frac{m}{2} \left(\frac{\partial \psi_i}{\partial \xi_j} + \frac{\partial \psi_j}{\partial \xi_i} \right)$$
$$\lambda \frac{\partial T}{\partial x} \Rightarrow \text{теплопроводность}$$
$$\lambda_{ij} = \frac{m}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial \sigma_j} + \frac{\partial u_j}{\partial \sigma_i} \right) \Rightarrow \text{вязкость}$$

3) $\frac{1}{2}$ up to 2 and 0 p
 $\frac{1}{2}$ ~~$\frac{1}{2}$~~ $\frac{1}{2}$
 0 p.

$\lambda \frac{z}{a}, \frac{z'}{a}$ — то же самое будет справедливым
по аналогии

Матрицы ρ , $\bar{\rho}$, T - определяются максвелом $f_{\mu\nu}$

φ и не переопределяем ^{на} ∂D для φ в разг. 2.1 по К
 в окрестности f_n . т.е. $\int \varphi(\frac{1}{\sqrt{2}}) \cdot d\sigma = 0$

$$\rho(\vec{r}, t) = m \int d^3v f_m$$

$$u(\vec{r}, t) = \frac{1}{n} \int f_n \cdot \vec{v} d\vec{v}$$

$$! T(\vec{r}, t) = \frac{1}{3} \frac{c^2}{n} \int f_{\vec{u}} \vec{u} d\vec{u}$$

Направление и распределение силы

$$P_{ij} \sim \frac{1}{r^2}$$

т.е. ~~направление~~ направление P_{ij} - манд. и $\frac{1}{r^2}$ манд.

д. Вывести $\vec{Q}$ в 1-м порядке по K

ф. вращающ. повор.

$$\vec{Q} = \frac{1}{2} \rho \langle \vec{U} \vec{U} \rangle = \frac{1}{2} \frac{\rho}{m} \int d\vec{U} (f_{\text{int}} + g_{\text{ext}}) \vec{U} \vec{U} d\vec{U} = \frac{\rho}{m} \int d\vec{U} g_{\text{ext}} \vec{U} \vec{U} =$$

$$= -\frac{\rho}{m} \int d\vec{U} \left[\frac{U_i}{T} \frac{\partial f}{\partial U_i} \left(\frac{mU^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) + \frac{1}{T} \Lambda_{ij} (U_i U_j - \frac{1}{3} U^2 \delta_{ij}) \right] \vec{U} \vec{U} d\vec{U} =$$

перевести $\frac{U^2}{2T} \sim \frac{5}{2}$
 Давление манд. K равное
 с конкретными f и Λ

$$= -\frac{\rho m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial U_i} \int d\vec{U} (U_i \vec{e}_1 + U_i \vec{e}_2 + U_i \vec{e}_3) \vec{U} \vec{U}_i \left(\frac{mU^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) f_{\text{int}} =$$

$\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3$
ортонорм. базис

$$= -\frac{\rho m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial U_i} \int d\vec{U} U_i \vec{e}_i \vec{U} \vec{U}_i \left(\frac{mU^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) f_{\text{int}} + \left(\frac{\vec{e}_2}{1 \rightarrow 2} + \frac{\vec{e}_3}{1 \rightarrow 3} \right) =$$

$\vec{e}_i U_i$
 $\neq 0 \text{ if } i=1$

$$= -\frac{\rho m}{2} \frac{1}{T} \frac{\partial T}{\partial U_i} \int d\vec{U} \frac{U^2}{3} \left(\frac{mU^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) f_{\text{int}} \oplus U_x U_x = U_y U_y = U_z U_z$$

So $\vec{Q} = -\alpha \nabla T$

$$\vec{Q} = -\alpha \nabla T, \quad \alpha = \frac{\rho m}{6T} \left(\frac{m}{2nT} \right)^{3/2} n \int d\vec{U} \vec{U} \vec{U} \left(\frac{mU^2}{2T} - \frac{5}{2} \right) e^{-\frac{mU^2}{2T}}$$

$$= \frac{\rho m}{6T} \left(\frac{m}{2T} \langle U^2 \rangle - \frac{5}{2} \langle U^2 \rangle \right)$$

$$\langle U^2 \rangle = \frac{2T}{m}, \quad \langle U^2 \rangle = 15 \frac{T}{m}, \quad \langle U^2 \rangle = 105 \left(\frac{T}{m} \right)^{3/2}$$

Значит берите,
еще проверите...

$$\alpha = \frac{\rho m}{6T} \left(\frac{m}{2T} \cdot 105 \left(\frac{T}{m} \right)^{3/2} - \frac{25}{2} \left(\frac{T}{m} \right)^{3/2} \right) = \frac{5}{2} \frac{n T}{m} \quad \parallel \quad \alpha = \frac{5}{2} \frac{n T}{m}$$

$$\vec{Q} = -\alpha \nabla T = -\frac{5}{2} \frac{n T}{m} \nabla T = -\frac{5}{2} \frac{n T}{m} \frac{\nabla T}{T}$$

$$\parallel \vec{Q} = -\alpha \nabla T$$

$$\Rightarrow \vec{Q} = -\frac{5}{2} n \mu_4 \nabla T$$

$$\text{Тогда } \vec{Q} \sim \frac{1}{T} = K \parallel \vec{Q} \sim \frac{1}{T} = K$$

Б. Вывести P_{ij}

$$P_{ij} = p \langle U_i U_j \rangle = \frac{nm}{n} \int dU U_i U_j (f_m + g) = p \delta_{ij} + m \int dU U_i U_j g;$$

$$P_{ij} = - \varepsilon m \int dU U_i U_j \left[\frac{U_k}{T} \frac{\partial f}{\partial U_k} \left(\frac{m U^2}{2T} + \frac{1}{T} \Delta_{nk} (U_k U_l - \frac{1}{3} U^2 \delta_{kl}) \right) \right] f_m$$

незав. от U

остаточная $\langle U \rangle \neq 0$ должна не быть

$$\int dU U_i U_j \frac{\partial f}{\partial U_k} = - \frac{2 \varepsilon m}{T} \int dU U_i U_j \delta_{ij} f_m$$

$$= - \frac{2 \varepsilon m}{T} \delta_{ij} n \left(\frac{m}{2 \pi T} \right)^{3/2} \int dU \exp \left(- \frac{m U^2}{2T} \right) \int dU U_i U_j \exp \left(- \frac{m U^2}{2T} \right) \left(\frac{m}{2 \pi T} \right)^{3/2} =$$

$$= - \frac{2 \varepsilon m n}{T} \delta_{ij} \left(\frac{m}{2 \pi T} \right) \left(\int dU U_i^2 e^{-\frac{m U^2}{2T}} \right) =$$

$$= - \frac{2 \varepsilon m n}{T} \delta_{ij} \left(\frac{m}{2 \pi T} \right) \left(- \frac{2}{\frac{m}{2T}} \int dU U_i^2 e^{-\frac{m U^2}{2T}} \right) =$$

$$= - \frac{2 \varepsilon m n}{T} \delta_{ij} \left(\frac{m}{2 \pi T} \right) \cdot \pi \cdot \frac{1}{2} \left(\frac{m}{2T} \right)^{3/2} = - \frac{2 n \varepsilon T}{m} \delta_{ij} =$$

$$= - n \varepsilon T \left(\frac{\partial U_i}{\partial T} + \frac{\partial U_j}{\partial T} \right) = - \frac{n \varepsilon T}{m} \delta_{ij}$$

$\delta_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial U_i}{\partial T} + \frac{\partial U_j}{\partial T} \right)$

В. В у-и переноса $\vec{u}$ в $\frac{\partial P_{ij}}{\partial t}$ use P_{ij} в $\vec{u}$ и в $\vec{u}$ переноса по K

9 страниц не сжималось

$$\rho \left(\frac{\partial U_i}{\partial t} + U_i \frac{\partial U_i}{\partial t} \right) = \frac{p}{m} F_i - \frac{\partial P_{ij}}{\partial U_i}$$

1. Дифференциал по U_i и U_j

$$P_{ij} = p \delta_{ij} - \frac{2}{m} \eta \delta_{ij} \quad \Pi_{ij} = - \frac{2}{m} \eta \delta_{ij}$$

$$- \frac{\partial P_{ij}}{\partial U_i} = - \delta_{ij} \frac{\partial p}{\partial U_i} + \frac{2}{m} \eta \frac{\partial \delta_{ij}}{\partial U_i} = - \delta_{ij} \frac{\partial p}{\partial U_i} + \frac{1}{m} \eta \left(\frac{\partial U_i}{\partial U_i} + \frac{\partial U_j}{\partial U_i} \right)$$

Узг. у-я пропорция $\frac{\partial p}{\partial t} + \vec{u} \cdot \nabla p = 0$, $\frac{\partial p}{\partial t} = 0 \Rightarrow \vec{u} \cdot \nabla p = 0$

не знаем $\vec{u}$

$$\frac{\partial U_i}{\partial U_i} + \frac{\partial U_j}{\partial U_i} = \frac{\partial U_i}{\partial U_i} + \frac{\partial U_j}{\partial U_i} = \frac{\partial U_i}{\partial U_i} + \frac{\partial U_j}{\partial U_i}$$

$$- \frac{\partial P_{ij}}{\partial U_i} = - \delta_{ij} \frac{\partial p}{\partial U_i} + \frac{2}{m} \eta \frac{\partial \delta_{ij}}{\partial U_i} = \frac{\partial U_i}{\partial U_i} + \frac{\partial U_j}{\partial U_i} = \frac{\partial U_i}{\partial U_i} + \frac{\partial U_j}{\partial U_i}$$

$$\rho \left(\frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \vec{u} \nabla \vec{u} \right) = \frac{\rho F}{m} - \nabla p + \eta \Delta \vec{u} \quad \text{У-е Навье-Стокса}$$

В. У-е теплопроводности в 1-м приближении по К

$$\rho \left(\frac{\partial T}{\partial t} + \vec{u} \nabla T \right) + \frac{2m}{3} \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} = - \frac{2}{3} P_{ij} \Lambda_{ij}$$

В 1-м порядке по К

$$\frac{1}{L} \sim \frac{1}{L}$$

Тогда

В P_{ij} отбрасываем $\rho \delta_{ij}$, т.к. $P_{ij} \Lambda_{ij} \sim \frac{1}{L}$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial t} + \vec{u} \nabla T \right) = - \frac{2}{3} \frac{m}{\rho} \alpha \Delta T - \frac{2}{3} \frac{m}{\rho} \frac{1}{L} \text{div} \vec{u}$$

Спец. курс

16.09.13

Метод Чепмена-Энскога

(Миница посвящена кинетике)

Канович, т.к. $\frac{df}{dt} = \frac{1}{K} \frac{f}{\tau}$ (а также)

Идея метода: разложение f в ряд по $K \rightarrow$ вычисл. f в последовательных приближениях по K

$$f = f^{(0)} + K f^{(1)} + K^2 f^{(2)} + \dots$$

• f - явно от t не зависит, но $f = f(\vec{r}, \vec{u}, T)$; $\rho = \rho(\vec{r}, t)$, $\vec{u} = \vec{u}(\vec{r}, t)$, $T = T(\vec{r}, t)$

$$\rho(\vec{r}, t) = m \int f^{(0)} d\vec{v}, \quad \vec{u}(\vec{r}, t) = \frac{m}{\rho} \int \vec{v} f^{(0)} d\vec{v}, \quad T(\vec{r}, t) = \frac{1}{\rho} \int \frac{1}{2} m (\vec{v} - \vec{u})^2 d\vec{v}$$

• $\{f^{(n)}\}_1^\infty$ - нек. афф-том разл-я

• т.е. $\int d\vec{v} f^{(n)} \left\{ \frac{1}{\vec{v}} \right\} = 0 \quad \forall n \geq 1$ // Это требование исходит из определения $\rho, \vec{u}, T$

Напишем осн. у-я (помогите другим писать в тетради по порядку)

$$1) \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div} \rho \vec{u} = 0$$

$$2) \rho \left(\frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \nabla) \vec{u} \right) = \frac{\rho F}{m} - \nabla P, \quad \frac{\partial P}{\partial t}$$

$$3) \rho \left(\frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{u} \nabla) T \right) = - \frac{2}{3} \nabla \vec{Q} - \frac{2}{3} P_{ij} \Lambda_{ij}$$

Менее известно, но записать у-е в 4-ю постройку по К.

22.04.13

Общая лекция

22.04.13 | Общ.
30.04.13 | лекции

Вульф ~~не~~ ^{не} ~~не~~ ^{не} ∇p , - диффузия в-ва самого в себе не может быть
Канда ∇p есть $(\bar{u}\bar{v})$, ∇T

Максимизация по приходу лёгкого газа в тяжёлом газе }
Лоренца (Лоренца и на стенках); }

Диффузия примесей лёгких г-з в газе тяжёлых г-з }
диф-я описана на атом f-и распредел-я,
спадом f-я распредел-я описано -> методом диффуз.

$\frac{m_1}{m_2} < 1$

"1" - лёгкие г-з
"2" - тяжёлые г-з

f_1 и f_2 образуют связь с σ f-и распредел-я

У-е Больцмана для г-з лёгкого газа

$$\frac{\partial f_1}{\partial t} + \bar{v} \cdot \frac{\partial f_1}{\partial \bar{r}} + \bar{F} \cdot \frac{\partial f_1}{\partial \bar{p}} = \int d\bar{p}' \int d\bar{r}' \int d\bar{v}' \left(f_1(\bar{p}') f_1(\bar{r}') - f_1(\bar{p}) f_1(\bar{r}) \right) +$$

То, что раньше в основном (в основном) газе $I_{\sigma 11}$ и на стенках и лёгкие с лёгкими
Болт как др, здесь $\bar{p}'$, $\bar{r}'$, $\bar{p} \equiv \bar{p}'$, $\bar{r} \equiv \bar{r}'$, $\bar{p} = \bar{p}'$ - $\bar{p}$ - лёгкий г-з

σ_{11} - столк-я лёгких с лёгкими

$$+ \int d\bar{p}' \int d\bar{r}' \int d\bar{v}' \left(f_2(\bar{p}') f_2(\bar{r}') - f_2(\bar{p}) f_2(\bar{r}) \right) +$$

Вид упрощений в Лоренца (а именно - методика, она верна):

Турбола в-н $I_{\sigma 11}$ и $I_{\sigma 12}$

$$I_{\sigma 11} \sim -\frac{f_1}{\bar{c}_{11}}, \quad I_{\sigma 12} \sim -\frac{f_1}{\bar{c}_{12}}$$

характеристика

$\bar{c}_{11}$ - время релакс-а от стокн-й лёгких с лёгкими

$$\bar{c}_{11} = (n_1 \sigma_{11} \bar{c}_{11})^{-1}$$

$\bar{c}_{12}$ - время релакс-а от стокн-й лёгких с тяжёлыми

$$\bar{c}_{12} = (n_2 \sigma_{12} \bar{c}_{12})^{-1}$$

if n_1 мало и σ_{12} преобладает над σ_{11} => $\bar{c}_{12}$ меньше $\bar{c}_{11}$ быстрее

поиском f -и распределения $(f_1(p_1') - f_1(p_1)) \rightarrow f_1$.

Будем решать частную задачу

Ригард Роман

onde $\frac{dt_1}{dt_2} = \frac{d\vec{t}_1}{d\vec{t}_2} = 0$ // ~~Logo a~~ ~~Logo a~~

i.e. $\frac{df_1}{dt} = \frac{\partial f_1}{\partial t_c}$

②

сф - с вихором по напрямку в и после стінки.

$|\vec{U}_1| \approx |\vec{U}_2|$ - при столкновении и до столкновения
модуль скорости u - скор.
изменения течения турбулентности в обтекании

$$q_2 = \sigma(\beta, t)$$

2- ось веса, итр-й f_1 неоднородна

A diagram illustrating the rotation of a vector z by an angle θ to a new position z' . The original vector z is shown in a blue color, and the rotated vector z' is shown in a red color. The angle θ is indicated between the two vectors.

г.о. θ_{10}^{192} - критерий Δ -к.

р.с.и.

$$a f_1(\vec{v}, z) = f_1(v, 0, z)$$

Благодарим за слабые местами, составляем, для жизни компонент.

и f_1 может быть представлена в виде

$$f(1, 0, 2) = f_0 \cdot (1 + \cos \theta \cdot \phi(2, 1))$$

и поправка $\phi(2, 1) \ll 1$, так как $\phi(2, 1) \sim k$

Расс. 206-я ст. В (указывая, что работали в сфере СК)

Вспомогательная функция f_1 (указана в скобках) - функция Лежандра
вспомогательно, чтобы f_1 была в виде $\cos \theta$ справа и слева у-и
Вспомогательная $f_1 = f_2$ ср.

$$f_1 = n_0(z) \left(\frac{m}{2\pi T(z)} \right)^{3/2} \exp \left(- \frac{mv^2}{2T(z)} \right)$$

$\gamma_{\text{пр.}} \approx 0,2$

17. 7. 2011

$$f_1 = f_2 + f_{01} g$$

$$g = \cos \theta \cdot \phi(z, v_3)$$

Her name
is Mary
Ludwig!

$$v_1 \cos \theta \frac{\partial f_0}{\partial z} = n_2 n_1 \int dL \sigma_{12} (f_1(r, v_1) (1 + \cos \theta) \cdot \Phi_{12}(v_1) - f_0(r, v_1) (1 + \cos \theta) \cdot \Phi_{12})$$

$$\text{Вспомогательные величины "1" и "2" } |\vec{v}_1| = |\vec{v}_1|$$

$$\Rightarrow v_1 \cos \theta \frac{\partial f_0}{\partial z} = n_2 v_1 \int dL \sigma_{12} f_0 (\cos \theta' \cdot \Phi_{12}(v_1) - \cos \theta \cdot \Phi_{12}(v_1))$$

$$f_0 \neq f_0(\theta, \theta')$$

$$\Rightarrow \cos \theta \frac{\partial f_0}{\partial z} = \int dL \sigma_{12} n_2 f_0 (\cos \theta' - \cos \theta) \Phi_{12}(v_1)$$

$$\Rightarrow \cos \theta \frac{\partial f_0}{\partial z} = n_2 \Phi_{12}(z) \int dL (\cos \theta' - \cos \theta) \sigma(\psi, v_1)$$

Ищем $\Phi_{12}(z)$

задачу воспримем в паре с
по тангенс по z-й деувинс.

$$\Phi_{12}(z) = \frac{\cos \theta \frac{\partial f_0}{\partial z}}{n_2 \int dL (\cos \theta' - \cos \theta) \sigma(\psi, v_1)}$$

$$\Rightarrow \text{Задача: Вспомогательная } \int dL (\cos \theta' - \cos \theta) \sigma(\psi, v_1)$$

т.е. надо найти θ', θ и выразить $\theta' = \theta(\theta)$

Вспомогательный один рисунок:

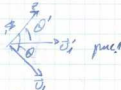
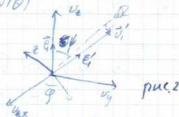
Все непосредственно (ОК в паре с окружностью)

$$v_2 = v_1, \quad \frac{v_2}{v_1} = 1$$

z-определяет направление движения

z в паре с v_2

$$\frac{v_2}{v_1} = 1 \quad \parallel \text{ Не радиально: } v_1 = v_1'$$



$$\text{Итого: } \vec{e}_1 = (0, 0, 1), \quad \vec{e}_1' = (\sin \psi \cos \varphi, \sin \psi \sin \varphi, \cos \psi) \\ \vec{e}_2 = (\sin \theta, 0, \cos \theta)$$

$$\text{Находим } \vec{e}_2 \cdot \vec{e}_1 = \cos \theta$$

$$\vec{e}_2 \cdot \vec{e}_1' = \sin \psi \cos \varphi \sin \theta + \sin \psi \cos \psi \cos \theta \stackrel{\text{По Def}}{=} \cos \theta'$$

$$dL = d\varphi \sin \psi d\psi$$

$$\text{Считаем } \int dL (\cos \theta' - \cos \theta) \sigma(\psi, v_1) = \int d\varphi \int d\psi \sigma(\psi, v_1) (\sin \psi \cos \varphi \sin \theta + \sin \psi \cos \psi \cos \theta - \cos \theta)$$

$$= \int d\varphi \int d\psi \sigma(\psi, v_1) (\sin \psi \cos \varphi \sin \theta + \sin \psi \cos \psi \cos \theta - \cos \theta) =$$

... то что и не надо

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

$$= 2\pi \cos \theta \int_0^{\pi} d\psi \sigma(\psi, \varphi) \sin \psi (\cos \psi - 1)$$

Вернемся к моменту 4-го

$$\cos \theta \frac{\partial \ln f_0}{\partial z} = n_2 \Phi_{(0, z)} 2\pi \cos \theta \int_0^{\pi} d\psi \sigma(\psi, \varphi) (\cos \psi - 1) \sin \psi$$

$$\frac{\partial \ln f_0}{\partial z} = n_2 \Phi_{(0, z)} \int_0^{\pi} d\psi \sigma(\psi, \varphi) \sin \psi (\cos \psi - 1)$$

$d\sigma = \sigma_{\text{эл}} 2\pi d\psi \sin \psi$, $\sigma_{\text{эл}}$ эффективное сеч-е рас-е $\neq$ full ccs-e рас-е

Введем т.н. транспортное сечение:

$$\Sigma(u, z) = 2\pi \int_0^{\pi} d\psi \sin \psi \sigma(u, \psi) (1 - \cos \psi)$$

отл. от полного сеч-е от транспортного

$$\Rightarrow \Phi(u, z) = - \frac{\partial \ln f_0}{\partial z} \sim L \sim - \frac{L}{n_2 \Sigma(u, z)} \sim - \frac{L}{L} = K$$

$$\Phi(u, z) = - \frac{1}{n_2 \Sigma(u, z)} \frac{\partial \ln f_0}{\partial z} \quad \text{и} \quad \Phi(u, z) \sim -K \ln f_0$$

Покажем, что для медлен упр. шаров

$$\sigma = \sigma_{\text{шар}}$$

$$\Sigma = \Sigma(u, z)$$

транспортное сеч-е совпадает с полным сеч-ем



$$\psi = \pi - 2\alpha$$

$$d\sigma = r dr d\varphi$$

$$\Sigma(u, z) = \int_0^{\pi} \int_0^{\pi} d\varphi \sin \psi \sigma(u, \psi) (1 - \cos \psi) = \int d\sigma (1 - \cos \psi) =$$

$$= 2\pi \int_0^{\pi} dr r (1 - \cos \psi) = 2\pi \int_0^{\pi} d\psi \left| \frac{dr}{d\psi} \right| (1 - \cos \psi) =$$

Найдем связь между углом падения параметром (рассеяния) и $\angle$ рассеяния ψ

$$\beta = \frac{\psi}{2}, \quad r = R \cos \beta = R \cos \frac{\psi}{2}, \quad \frac{dr}{d\psi} = -\frac{R}{2} \sin \frac{\psi}{2}$$

$$= 2\pi \int_0^{\pi} d\psi \cos \frac{\psi}{2} \sin \frac{\psi}{2} (1 - \cos \psi) =$$

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

$$\Rightarrow \sum (v_i) = \pi k^2$$

Для модели упр. шаров

Вычислим поток z -и в 2-х направлениях.

$$f_1 = f_0 \left(1 - \cos \theta \frac{1}{n_2 \Sigma(v_i)} \frac{\partial f_0}{\partial z} \right)$$

$$\Phi_{1z}(v_i) = - \frac{1}{n_2 \Sigma(v_i)} \frac{\partial f_0}{\partial z}$$

$$j_z = \int f_1 v_{z1} d\vec{v}_1 \quad \text{ср. плотность потока } z\text{-и в } z\text{-направлении}$$

(н₂ = н_{ср}(v₁))

Возм $\frac{1}{n_2 \Sigma} = \Lambda$ - эффективная длина свободного пробега легкой z -и между двумя тяжелыми с такой-же z -и

по размерности
~ длина между
"и" "и"

$$\frac{1}{f_1} \frac{\partial f_1}{\partial z}$$

$$j_z = \int f_1 v_{z1} d\vec{v}_1 = \int d\vec{v}_1 \oint v_{z1} f_0 \left(1 - \cos \theta \frac{1}{n_2 \Sigma(v_i)} \frac{\partial f_0}{\partial z} \right) =$$

$$= - \frac{\partial}{\partial z} \cos \theta \int d\vec{v}_1 \cos \theta f_1 \Lambda v_{z1} \oint v_{z1} \cos \theta = \frac{(\vec{v}_1 \cdot \vec{v}_2)}{v_1^2} \cdot \frac{1}{v_1} =$$

$$= \frac{v_{1z}^2}{v_1^3}, \quad \vec{v}_2 = \frac{v_{2z}}{v_1}$$

$$\oint = - \frac{\partial}{\partial z} \left(\int d\vec{v}_1 f_0 \frac{1}{3} \frac{v_1^2 \Lambda}{v_1} \right) =$$

$$= - \frac{1}{3} \frac{\partial}{\partial z} \langle v_1^2 \Lambda \rangle = - \frac{1}{3} \langle v_1 \Lambda \rangle \frac{\partial n}{\partial z} - \frac{1}{3} n \frac{\partial \langle v_1 \Lambda \rangle}{\partial z} \quad \text{поток } \frac{\partial n}{\partial z}, \frac{\partial T}{\partial z}$$

$$D = \frac{1}{3} \langle v_1 \Lambda \rangle \quad \text{коэф-т диффузии}$$

$$D_T = \frac{1}{3} n \frac{\partial \langle v_1 \Lambda \rangle}{\partial T} \quad \text{коэф-т термодиффузии}$$

$$n_i = \int f_i d\vec{v}_i, \quad \text{матрица } (n_1, \dots) = n_1, \dots, \quad n - \text{не зависит от } \vec{v}_i$$

$$j_z = - D \frac{\partial n}{\partial z} - D_T \frac{\partial T}{\partial z}$$

$$\vec{j} \uparrow \nabla n, \quad \vec{j} \uparrow \nabla T$$

поток z -и направлен на уменьшение неоднородности температуры и концентрации плотности.

Диффузия тяжёлого газа в лёгком газе

Насе подобно, осн-на соотн-и Фикштейна

Введём понятие подвижности

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} = -\delta v \quad \text{у.е. Ньютона} \quad \text{ч-ца в вязкой среде}$$

δ - кэф-т вязкости

При дост-ии δ $m \frac{d\vec{v}}{dt} = -\delta v$ $v = \frac{1}{\delta} \frac{d\vec{v}}{dt}$, $\frac{1}{\delta}$ - кэф-т подвижности

1) пренебрегаем δv (на δ m)

$$\Rightarrow m \frac{d\vec{v}}{dt} = -\delta v$$

- опреде-ся средой
где ~~определяется~~
распрост-е ч-ца

2) когда $(\frac{1}{\delta} m)$ δv начинает преобладать

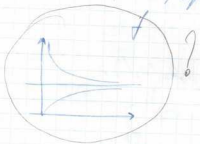
надо решать

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} + \delta v = -\delta v$$

Втор. общее реш-е $\vec{v}_0 = \vec{C} e^{-\delta t}$

Def. подвижности: $v = \frac{1}{\delta} f = v f$, $\frac{1}{\delta} = v$

За счёт $(-\delta v)$, процесс-т уменьш-е $m \frac{d\vec{v}}{dt}$
увел-е



Между кэф-том дифф-и, α темпер. и v з-вяз-е:

$$v = v f$$

$$D = v T \quad T - \text{темпер.}$$

Найдём D - в лёгком газе.

Фигурант T -м. $T = \text{const}$

Темпер-а: ~~температура~~ ч-ца нах в (ТЕР), т.е. их f -я распределе-е

$$f_{v1} = \frac{n_1}{(2\pi)^{3/2}} \left(\frac{m_1}{T_1} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{m_1 v_{11}^2}{2T_1}\right) \quad \text{В ЛК}$$

Найдём силу трения, ктр-во испытывает тяж-я т-ца при её движ-ии в лёгких т-цах

Скорость ^{движ-я} тяж-я т-цы $\ll$ скорости лёгких в ЛОК

$$\vec{V} \ll \vec{U}_{1, n}$$

Перейдём в ОК, где тяж-я т-ца покоится.

Тогда $\vec{c}_{1n} = \vec{U}_1 + \vec{V} \rightarrow f_{01}(\vec{U}_1 + \vec{V}) = f_{01}(\vec{U}_1)$

лаб-ратор-
ная

$$f_{01}(\vec{V} + \vec{U}_1) \approx f_{01}(\vec{U}_1) + \frac{\partial f_{01}}{\partial \vec{U}_1} (\vec{U}_1 + \vec{V} - \vec{U}_1) = f_{01}(\vec{U}_1) \left(1 - \frac{\vec{V} \vec{U}_1}{T_1} \right)$$

Возьмём силу сопротивления, ктр-во испытывает тяж-я т-ца в газе лёгких т-ц.

Как full-ф, передаваемое тяж-й т-це во в лёгких т-цах можно вычислить

Тяж-я т-ца движ-ия в опреде- направлении.

В ОК, где она покоится это будет так:

Э направленные падающие потоки лёгких т-ц на тяж-я т-цу

Все др. направ-я для тяж-я т-цы неразличимы,

т.к. в ур-ии кол-во столк-ий одинаково в тех направ-ях.

Смотрим только вперёд (т.е. направление движ-я $\rightarrow$ перед собой в касательное)

Рассеиваются только вперёдние компоненты

(также они из направленного движ-я переходят в хаотическое,

остаточные т-цы ~~близки~~ оста- до и после столк-ий остаются хаотическими)

Показем: $|\vec{p}_1| = |\vec{p}'_1|$ - лёгкой т-цы

до после

Т.е. измн направление

$$mv \rightarrow mv \cos \varphi$$



ср-н $L_n = 0 \Rightarrow$ необход-о углы φ частично
перпендикулярны φ движ-ю т-цы $\rightarrow$ продольный
тяж-я φ продольный $\neq 0$

$$\Rightarrow \Delta p_1 = mv(1 - \cos \varphi)$$

30.09.13

$$\vec{p} = p_0$$

$$\vec{p} = p_0 \vec{e}_1 \cos \psi + p_0 \vec{e}_2 \sin \psi$$

$$\Delta \vec{p} = \vec{p}' - \vec{p} = p_0 \vec{e}_1 (1 - \cos \psi) + p_0 \vec{e}_2 \sin \psi$$

Вектору изотропии $\langle \Delta p_1 \rangle = 0$

$$\Rightarrow \langle \Delta p \rangle = p_0 (1 - \cos \psi)$$

↑
устр. по возм. направлениям и по

Def:

$$\langle \cos \psi \rangle = \frac{\int \cos \psi \sigma(\psi, v) d\Omega}{\int \sigma(\psi, v) d\Omega}$$

р-е по неоднород-ти расс-я по t-и,
к-тр-е опреде-ся сег-ем расс-я
эф. $\sigma = \sigma(\psi, v)$
дальнее бр-д-е явл-ся определяющим

Ана Л.А. К.Ю :

① расс-я расс-я лёгкой на тяж.

В ср. $\Delta p = p_0 (1 - \cos \psi)$, нормовое понятие в
понятии трансфертного сег-я.

ψ - случайный (мод-б.р.)

$\vec{V}$ - скорость тяж-х. тяж. з-цел в тяж. ОК

$\vec{v}_i$ - скорость лёгких отн-о тяж.

→ переходим в ОК тяж. з-цел

$$\vec{v}_{iA} = \vec{v}_i + \vec{V} \quad \parallel \vec{v} = \vec{v}_i$$

Ввиду того, что $m_{тяж} \gg m_{лёгк} \Rightarrow |\vec{V}| \ll |\vec{v}_i|$

$$\begin{aligned} f(\vec{v}_i + \vec{V}) &= f_0(\vec{v}) (\vec{v} + \vec{V} - \vec{v}) = f_0(\vec{v}) + \vec{V} \frac{\partial f_0}{\partial \vec{v}} = f_0(\vec{v}) - \frac{m_0 \vec{v}}{T} f_0(\vec{v}) = \\ &= f_0(\vec{v}) \left(1 - \frac{m_0 \vec{v} \cdot \vec{V}}{T} \right) \end{aligned}$$

T-темпер

$f_0(\vec{v})$ - ф-я f_0 -го распределе-ния лёгких з-цел в тяж. ОК.

Наб. величина F_p , используемая в тяж. з-цел,

необх-о найти $\Sigma \vec{p}$, к-тр-й перелёте-ся в лёгк. з-цели за Δt с тяж. з-цели.

$$\vec{F}_{\text{тр}} = \oint_{\Sigma} f_0(\vec{v}) (\vec{v} + \vec{V}) \vec{v} \cos \psi (1 - \cos \psi) d\vec{v} \cos d\Omega = \parallel \int d\Omega \cos \psi \text{ еще не упр.}$$

$$= m_i \int f_0(\vec{v}) (1 - \vec{v} \vec{V} \frac{m_i}{T}) \vec{v} \cos \psi (1 - \cos \psi) d\vec{v} d\Omega$$

$$\int (1 - \cos \psi) d\Omega = \Sigma_{\text{транспортное сеч-е}}$$

$$\Sigma \equiv \Sigma_{\text{тр}}$$

$$= m_i \int f_0(\vec{v}) (1 - \vec{v} \vec{V} \frac{m_i}{T}) \vec{v} d\vec{v} \int (1 - \cos \psi) d\Omega = \Sigma_{\text{тр}} - \text{определяет сеч-е рассеяния с полной потерей Л от движущейся з-цой.}$$

$$= m_i \int \Sigma_{\text{тр}} f_0(\vec{v}) (1 - \vec{v} \vec{V} \frac{m_i}{T}) \vec{v} d\vec{v} =$$

$$\int f_0(\vec{v}) v_x \vec{v} dv_x, \text{ ~~и т.д.~~}$$

$$= - \frac{m_i^2}{T} \int \Sigma_{\text{тр}} f_0(\vec{v}) \vec{v} \vec{V} d\vec{v} =$$

$$\vec{v} = v_{\parallel} \vec{e}_{\parallel} + \vec{v}_{\perp}, \quad v_{\parallel} \parallel \vec{V}, \quad \vec{v}_{\perp} \perp \vec{V}$$

$$= - \frac{m_i^2}{T} \int \Sigma_{\text{тр}} f_0(\vec{v}) v_{\parallel} \vec{v} (v_{\parallel} + \vec{v}_{\perp}) d\vec{v} =$$

скалярный $\vec{v}_{\perp}$ - указ. на направление

рассеяния, т.е. $\Delta p_{\parallel} = p_0 \vec{e}_{\parallel} \sin \psi$

$\langle p_{\parallel} \rangle \propto \sin \psi$

т.е. $\langle v_{\parallel} \sin \psi \rangle \text{ по } \vec{v} \neq 0$

$$= - \frac{m_i^2}{T} \int \Sigma_{\text{тр}} f_0(\vec{v}) v_{\parallel}^2 \vec{e}_{\parallel} v d\vec{v} = \text{Потому } \vec{v}_{\perp} \text{ - бинарно?}$$

$$= - \frac{m_i^2}{T} \int \Sigma_{\text{тр}} f_0(\vec{v}) \vec{V} v_{\parallel}^2 v dv =$$

$$= - \frac{m_i^2 \vec{V}}{T} \int \Sigma_{\text{тр}} f_0(\vec{v}) \frac{v_{\parallel}^3}{3} dv = - \frac{1}{3} \frac{m_i^2}{T} \langle n_i \Sigma_{\text{тр}} v^3 \rangle \vec{V} \dots \rightarrow$$

$$\vec{F}_{\text{тр}} \propto \vec{V}$$

и коэффициент $\vec{V} = \vec{v} \vec{F}$

$$\dots 0 = \vec{F}_{\text{тр}} + \vec{F}, \quad 0 = \vec{F}_{\text{тр}} + \frac{\vec{V}}{\delta} \dots$$

$m \frac{d\vec{V}}{dt} = \vec{F}_{\text{тр}} + \vec{F}$, т.е. движение с ~~кон-~~ постоянной скоростью, когда $\vec{F}_{\text{тр}}$ компенсирует $\vec{F}$.

$$\dots \rightarrow v = \frac{3T}{m_i \langle n_i \Sigma_{\text{тр}} v^3 \rangle} \text{ подвижность}$$

$$\bar{V} = \frac{3T}{m_i \langle n_i \sum_{tr} v^3 \rangle} \bar{F}$$

У-е диффуз лёгких и-ч на тяж-х

$$\frac{\partial n}{\partial t} = D \frac{\partial^2 n}{\partial x^2}$$

Оценка $\frac{n}{T_{eq}} = D \frac{n}{L^2}$, $D = \frac{L^2}{T_{eq}}$ $\frac{1}{T_{eq}} \sim \frac{1}{\Lambda}$ - время между столк-ми

$$D = v \bar{t} = \frac{3T^2}{m^2 \langle n_i \sum_{tr} v^3 \rangle} \sim \frac{v^4}{v^3 n_i \sum_{tr}} = \frac{v}{n_i \sum_{tr}} = \frac{\Lambda^2}{T_{eq}} \text{ p.s.}$$

В Д-
замкнуто к.
Attention

У-е Фокера-Планка

У-е Фокера и Планка
Диффузия ~~у-е~~ при-е в kin phys

Рассужд-е процесс!
При-е важн-е в кр-х у-е ф-л распредел-я, оказывающ-е влиян-е.

$$\Delta r \ll r$$

Нужно от-менить столк-ия, чтоб получить эффект, привалищий к релаксационным эффектам.

if same тяж-е тяж-е $\Rightarrow \Delta t_{tr} \sim \tau_{tr}$ между столк-ми

Но вер-н-е столк-ий тяж-тяж-е $\rightarrow$ более вер-но столк-е лёгк-тяж-е.

Примесь тяж-х и-ч в газе лёгких $|n_2 \ll n_1|$.

Вер-н-е изм-я Δ лёгк-го из-за столк-ий с тяж-:

Переход $\vec{p} \rightarrow \vec{p} + \vec{q}$, его вер. $w(\vec{p}, \vec{q}) d\vec{q}$

Рассужд-е тяж-х и-ч в лёгких из-за преобладания столк-ий лёгк-тяж-е над тяж-тяж-е

$$\frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \int \left(\underbrace{w(\vec{p}, \vec{q}, \vec{q}) f(\vec{p}, q, t)}_{\text{процесс затухания пр-ва}} - \underbrace{w(\vec{p}, q) f(\vec{p}, t)}_{\text{процесс из-за пр-ва}} \right) d\vec{q}$$

$\vec{p} \rightarrow \vec{p} + \vec{q} - \vec{q} = \vec{p}$ $\vec{p} \rightarrow \vec{p} - \vec{q}$

Из того, что наиб. вер-н-е "1"-2" столк-ия

$\Rightarrow |\vec{q}| \ll |\vec{p}|$ (д-е переходов $|\vec{q}| \sim |\vec{p}|$ маловероятен)

где $f(\vec{p}+\vec{q}, t)$ в таймер по $\vec{p}+\vec{q}$ в окрестности $\vec{p}$.
 $\hat{w}(\vec{p}, \vec{q})$

$$\omega(\vec{p}+\vec{q}) f(\vec{p}+\vec{q}, t) \approx \omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}) + \vec{q} \frac{\partial}{\partial \vec{q}} \omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}+\vec{q}, t) +$$

$$+ \frac{q_i q_j}{2} \frac{\partial^2}{\partial q_i \partial q_j} \omega(\vec{p}, \vec{q}) f(\vec{p}+\vec{q}, t) \Big|_{\vec{q} \rightarrow 0, \vec{p}+\vec{q}=\vec{p}}$$

в смысле предельного отклика

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

$$\left. \frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial \vec{p}} \left[\left(\int d\vec{q} \vec{q} \omega(\vec{p}, \vec{q}) \right) \cdot f(\vec{p}) \right] + \frac{\partial^2}{\partial p_i \partial p_j} \left[\left(\frac{1}{2} \int d\vec{q} q_i q_j \omega(\vec{p}, \vec{q}) \right) \cdot f(\vec{p}) \right] \right]$$

$$\text{Обозн. } A_i = \int q_i \omega(\vec{p}, \vec{q}) d\vec{q}, \quad B_{ij} = \frac{1}{2} \int q_i q_j \omega(\vec{p}, \vec{q}) d\vec{q}$$

$$\boxed{\frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} (A_i f(\vec{p})) + \frac{\partial}{\partial p_j} (B_{ij} f(\vec{p}))} \Bigg|_{\text{Ус. Рокер-Тлианка}}$$

Намн u и u преобразован в u типа дифф-и.

II u е релаксация: дифф-е и ж. 2-изм в. А пр-ве

то u е записано с учётом сохр-я чина z -ч (консервативный тип)

$$\int \frac{\partial f(\vec{p}, t)}{\partial t} d\vec{p} = \int d\vec{p} \frac{\partial}{\partial p_i} (\dots) = 0$$

A_i, B_{ij} - не жбл от $\vec{p}$, определ-т брнд-е z -ч

$$\Rightarrow \frac{\partial n}{\partial t} = 0 \rightarrow n = \text{const} \quad \text{if } f \text{ л. распредел-я отнор, } \sum \vec{F} = 0$$

и жбл. сил

$\Rightarrow$ конк-з не будет и жбл.

лине $\vec{v}$ предпол-е: процесси, из-ж, ктр-х $\vec{v}$ приращ-е ф-ких вел-н наиб. вер.

$$\text{если для } u \text{ жбл } \frac{\partial f}{\partial \vec{p}} \text{ и } \frac{\vec{F}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{p}}$$

$\Rightarrow$ II u е неперф-ти

$\frac{\partial n}{\partial t} = 0$, и жбл отн, что $I_{\vec{v}}$ не абл. и жбл. к-ч.

Задана: найти $\tilde{d}_i, \tilde{b}_{ij}$.

$$f \sim C \cdot \exp\left(-\frac{P^2}{2MT}\right)$$

↑
экз.

$$\frac{\partial f(P, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial p_i} \left(d_i f(P) + \sum_j B_{ij} f(P) \right) = \frac{\partial}{\partial p_i} \left[\left(d_i + \frac{\partial B_{ij}}{\partial p_j} \right) f(P) + B_{ij} \frac{\partial f(P)}{\partial p_j} \right]$$

d_i, B_{ij} - не зависят от t (если в состоянии равн. и в конце рел. взаимодействия)

$$\left. \frac{\partial f(P, t)}{\partial t} \right|_{t \rightarrow +\infty} = 0 \rightarrow \tilde{d}_i f(\vec{P}) - B_{ij} \frac{p_j}{MT} f(P) = 0$$

На $t \rightarrow +\infty$ D (продольная) (исключаем продольную)

$$\tilde{d}_i = B_{ij} \frac{p_j}{MT}$$

при этом часть не идет от $t=0$
 Напр. $\int_{const} dt = 0$
 $\Rightarrow$ в явном виде не может быть др. const кроме 0.

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

$$|P - \perp \text{ экз. } t=0| \ll |P - \text{ легкой } t=0|$$

$$B_{ij} \approx B_{ij}$$

при $P \rightarrow 0$

B_{ij} - не зависит от направления $\vec{P}$

Потому что дальше $B_{ij} = B_{ij}$ - дуальность?

$$\frac{\partial f}{\partial t} = B \frac{\partial}{\partial \vec{P}} \left(\frac{\vec{P}}{MT} f + \frac{\partial f}{\partial \vec{P}} \right)$$

Симметричный вид
 у Фокера-Планда

Возьмем $\frac{df}{dt} = I_{coll}$, I_{coll} - лоренц-инвариант или скаляр-инвариант
 тут только скаляр и лор-инвариант.

$$\frac{\partial f_1}{\partial t} + \vec{v}_1 \cdot \frac{\partial f_1}{\partial \vec{r}} = \int d\vec{p}_2 \int d\vec{r} \sigma_{12} |\vec{v}_1 - \vec{v}_2| \left\{ f_1(\vec{p}_1') f_2(\vec{p}_2') - f_1(\vec{p}_1) f_2(\vec{p}_2) \right\} \equiv n_2 \ll n_1$$

↑
 $f_1 f_2$ - инвариант
 проекция на $\vec{v}_1$ - инвариант
 проекция на $\vec{v}_2$ - инвариант

f_1 - однород.

$n_2 \ll n_1$, v_1, v_2 - возмущения

p_1 - о.м. протона
 f_1 - о.м. функции

$$\ominus \int d\vec{p}_1 \left(\int d\vec{r} \sigma_{12} v_1 f_1(\vec{p}_1') \right) f_2(\vec{p}_2) - \int d\vec{p}_1 \left(\int d\vec{r} \sigma_{12} v_1 f_1(\vec{p}_1) \right) f_2(\vec{p}_2)$$

↑
 $\omega(\vec{p}_1, \vec{p}_2)$
 $\omega(\vec{p}_1)$

if we have occupied $n_2 T \Rightarrow$

if $\rho|\vec{r}| \ll |\vec{r}'| \Rightarrow$ так как r -ни по сравнению с r' можно считать пренебрежимо малым: $|\vec{r}| \approx 0$

$\Rightarrow \rho_{ij}$ не зависит от $\vec{r}$

Нормал. вектор $= 0$ при упр. и $\vec{r}'$ по $\Delta \vec{r} = \vec{r}$

$$\int d\vec{r}' q_i q_j \omega(\vec{r}, \vec{r}') = \int d\vec{r}' q_i q_j \int d\Omega \sigma_2, \omega, f_1(\vec{r}') = \int d\Omega \sigma_2, \omega, \int d\vec{r}' q_i q_j f_1(\vec{r}')$$

$$\vec{r}' = \vec{r} + \vec{r}'$$

I Тран. ур-н ~~перет~~ для у-л Гамильтона

II для переноса N и переноса тепла

III Скальжение и температур. скалж

IV Скальжение и температур. скалж

При каких обстоятельствах $\vec{u}$ - Навье-Стокса обязательно (можно применять у-е Эйлера)

N - non-linear

ν - вязкость

u - гидродинам. скорость

R - число Рейнольдса

η - кинем. вязкость

ν - кинем. вязкость

L - характерный масштаб скорости

$$\rho \left(\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right) = \frac{\rho}{m} F_i - \frac{\partial p}{\partial x_i} + \eta \Delta u_i$$

$$\underbrace{\rho \frac{\partial u_i}{\partial t}}_{\sim \rho \frac{u}{L}} = \underbrace{\frac{\rho}{m} F_i}_{\sim \frac{u}{L^2}} + \underbrace{\eta \Delta u_i}_{\sim \frac{u}{L^2}}$$

$$\frac{\Delta u}{\nu} \sim \frac{\rho u}{L} \frac{L^2}{\eta u} = \frac{\rho u L}{\eta}$$

$$\frac{\eta}{\rho} = \nu, R = \frac{u L}{\nu}$$

$$\delta \ll L_{free}, \frac{L_{free}}{L} \ll 1$$

$$\frac{L_{free}}{\delta} \ll 1$$

$$\eta \frac{U}{L^2} + \eta \frac{U}{\delta^2} \sim \eta \frac{U}{\delta^2}$$

$$\frac{N}{Vis} \sim \frac{K \rho \delta^2}{2 \eta} = \frac{\rho \delta^2 U}{L \eta} \sim \frac{\delta^2 U}{L \nu} \sim 1$$

в результате приближения к стенке
возникшие скачки существенно

$$\delta \sim \sqrt{\frac{\nu L}{U}} \quad \text{поправочный слой}$$

возн-е турбул. в текущей ж-ти



Принимая $\delta \sim L$ поправ. слой.

то $K \rho \delta^2 U$ приближ-ся при $\delta \sim L$,
и $\delta \sim L$ (приближ-е к стенке)

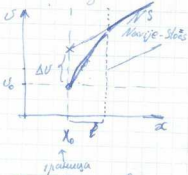
Когда $\delta \sim L \Rightarrow K \sim 1$ — конвективный слой (здесь нелинейно)

$\Rightarrow$ наши у-я переноса L и тепла не работают.

Как сшить ~~сшить~~ реш-е в обе-тах $L \sim l$ и $L \gg l$.

В $L \sim l$ наши у-я не работают, как быть?

Возьмем "скачок" и "тепел. скачок"



$\forall x \in (x_0, l]$ $\exists$ реш-е,

ΔU — введ поправки

Дост-но для сшивки реш-ий в этих
м-тах:

$$U|_{x=x_0} = U_0 + \frac{\partial U_0}{\partial x}$$

$$\xi \sim K \nu$$

На x_0 $\exists U_0$ — зад. гранич. усл-я $\Delta U = \frac{\partial U_0}{\partial x}$ — поправка на вязкость
(связать с температурой)



$$T = T_0 + \frac{\partial T_0}{\partial x} \Big|_{x=x_0}$$

$$\Delta T = \frac{\partial T_0}{\partial x} \Big|_{x=x_0} \text{ — температур. скачок}$$

скажем и α темпер. скачок - фактивные добавочные и фран. усл-ия для свивки

II Перенос Λ и перенос тепла через стенку



Что падает и что отр. - важно в кинув. смв.

$$f_{\text{пад}}(P) \neq f_{\text{отр}}(P)$$

т.е. $f(P)$ на стенке не разровет по Λ .

- Зеркальное отр. от стенки: $\vec{P}_{\text{пад}} = -\vec{P}_{\text{отр}}$
- отр. е диффузно рас-е: отр. е в произв. направлении
 f_r - отр. reflected, $\vec{n}$ - нормаль от лица стенки
 f_i - пад

$$f_r(\vec{e}_r) = (1-\alpha) f_i(\vec{e}_r - 2\vec{n}(\vec{e}_r \cdot \vec{n})) + \alpha n_r \left(\frac{m}{2\pi T_r} \right)^{3/2} e^{-\frac{m|\vec{e}_r|^2}{2T_r}}$$

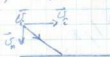
" $f_i(\vec{e}_i)$ "
Зеркал. отр. е

диффузное рас-е

α, n_r, T_r - кэф-ты accommodation

Усл-е:

1) Сохр. число $m_{\text{пад}} = m_{\text{отр}} \rightarrow$ находим n_r .



$\vec{e}_r$ - сохр. $\rightarrow$ ответственна за перенос в-ва вдоль стенки

$$\vec{P}_i = m \vec{e}_i$$

$$\vec{P}_{\text{отр}}^{(i)} = (1-\alpha) \vec{P}_i^{(i)} \rightarrow \alpha = \frac{\vec{P}_i^{(i)} - \vec{P}_{\text{отр}}^{(i)}}{\vec{P}_i^{(i)}}$$

$$\text{При } \vec{P}_i^{(i)} = 0 \Rightarrow \alpha = 1$$

эфф. accommodation
над. 2-3

$$\alpha_E = \frac{E_i - E_w}{E_i - E_w}, \quad E_w \text{ - темпер. стенки}$$

акт-я of @

if @ не преобраз @ от стенки $\Rightarrow E_w =$

E_w - @ отр. 2-3, n_r темпер. стенки.

$\tau \sim 10^{-12}$ sec - характерное время

в жидкостной среде

Или $I_{\text{отр}}$ - затухает, $I_{\text{отр}}$ - не затухает