Уравнение переноса энергии

Во время обсуждения контрольной сомнения вызвала формула

$$nc_V \frac{dT}{dt} + \Pi_{ik} \partial_i \frac{j_k}{n} + \partial_j q_j = 0 \tag{1}$$

Она была получена в книжке Максимова (стр. 24, формула 1.38). Она и отражает перенос ВНУТРЕННЕЙ энергии. Если речь идет о получении уравнения переноса ПОЛНОЙ энергии:

$$\frac{\partial \rho^E}{\partial t} + \partial_i j_i^E = 0 \tag{2}$$

то сделать это проще - достаточно домножить кинетическое уравнение на полную энергию E одной молекулы и проинтегрировать по всем импульсам. В отсутствие внешних сил получим

$$\frac{\partial}{\partial t} \int d^3pEf + \partial_i \int d^3pEf v_i = \int d^3pE\hat{I}_{st}[f] = 0 - \text{упругие столкновения}$$
 (3)

$$\rho^E = \int d^3p f E, \quad j_i^E = \int d^3p f v_i E$$

- 1. Флуктуационно-диссипационная теорема для обобщенной восприимчивости.
- 2. Флуктуация координат осциллятора в пределе высоких температур.

Пусть есть некоторая величина \hat{x} , которая флуктуирует под действием обобщенной силы f(t) и $\overline{x}(t) = \hat{\alpha}f = \int_0^\infty \alpha(\tau)f(t-\tau)d\tau$, Фурье образ функции $\alpha(\tau)$ - обобщенная восприимчивость. Вычисляя диагональные матричные элементы \hat{x} и используя правило Ферми и распределение Гиббса после ряда тяжелых выкладок можно получить флуктуационно-диссипационную теорему, которая связывает флуктуацию величины x и обобщенную восприимчивость $\alpha(\omega)$:

$$\langle x^2 \rangle = \frac{\hbar}{m} \int_0^\infty \operatorname{Im}[\alpha(\omega)] \coth \frac{\hbar \omega}{2T} d\omega$$

Для осциллятора (m=1) с трением имеем (подробнее в ответе на вопрос 9):

$$\alpha(\omega) = \frac{1}{(\omega_0^2 - \omega^2 - 2i\gamma\omega)}$$

В пределе высоких температур $T\gg\hbar\omega$ и $\coth\frac{\hbar\omega}{2T}\approx\frac{2T}{\hbar\omega},$ тогда

$$\langle x^2 \rangle = \frac{2T}{\pi} \int_0^\infty \frac{\operatorname{Im}[\alpha(\omega)]}{\omega} d\omega = T \operatorname{Re} \alpha(0) = \frac{T}{\omega_0^2}$$

1 Каким условием нормирована одночастичная функция распределения $f(\mathbf{r}, \mathbf{p})$ для больцмановского газа? Элемент фазового объема $d\Gamma$?

$$\int d^3r d^3p f(\mathbf{r}, \mathbf{p}, t) = N$$
$$d\Gamma = d^3p$$

2 Вид локально-равновесного распределения для больцмановского газа $f_{loc}^{(0)}({\bf r},{\bf p},t)$ и равновесного f_0

$$f_{loc}^{0} = \frac{n(r,t)}{(2\pi mT(r,t))^{3/2}} \exp\left(-\frac{m(\mathbf{v} - \mathbf{V}(r,t))^{2}}{2T(r,t)}\right)$$
$$f_{0} = \frac{n_{0}}{(2\pi mT)^{3/2}} \exp\left(-\frac{m\mathbf{v}^{2}}{2T}\right)$$

- ${f 3}$ Свойства интеграла столкновений $\hat{I}_{st}[f]$
 - 1. Изменение числа молекул в единице объёма газа в единицу времени за счёт столкновений

$$\int (\hat{I}_{st}f) \ d^3p = 0$$

2. Изменение импульса всех молекул единицы объема газа в единицу времени за счёт столкновений

$$\int (\hat{I}_{st}f) \mathbf{p} d^3p = 0$$

3. Изменение энергии всех молекул единицы объема газа в единицу времени за счёт столкновений

$$\int (\hat{I}_{st}f) \ \epsilon(\mathbf{p}) \ d^3p = 0$$

4. Интеграл столкновений равновесного распределения равен нулю (поскольку при упругих столкновениях $\varepsilon_{\mathbf{p}} + \varepsilon_{\mathbf{p}_1} = \varepsilon_{\mathbf{p}'} + \varepsilon_{\mathbf{p}'_1}$, а $f_0(\mathbf{p}) = f_0(\varepsilon_{\mathbf{p}})$)

$$\hat{I}_{st}[f_0] = 0$$

4 Чему равно $\hat{I}_{st}[f_{loc}]$? Удовлетворяет f_{loc} уравнению Больцмана или нет? Почему?

$$f = f(\mathbf{r}, \mathbf{p}, t)$$

$$f_1 = f(\mathbf{r}, \mathbf{p}_1, t)$$

$$f' = f(\mathbf{r}, \mathbf{p}', t)$$

$$f'_1 = f(\mathbf{r}, \mathbf{p}'_1, t)$$

$$v_{\text{OTH}} = |\mathbf{v} - \mathbf{v}_1|$$

$$\hat{I}_{\text{\tiny CT.}}[f] = \int d^3p_1 \int d\sigma \ v_{\text{\tiny OTH.}} \left(f'f_1' - ff_1 \right), \quad \int d\sigma = \int d\Omega \frac{d\sigma}{d\Omega} (v_{\text{\tiny OTH.}}, \theta)$$

Возьмем вид л.р.р. и подставим в интеграл. Показатели экспонент перемножатся, в силу 3СЭ они будут равны

$$f_{loc}^{0} = n(r,t) \left(\frac{1}{2\pi m T(r,t)}\right)^{3/2} \exp\left(-\frac{mv^{2}}{2m T(r,t)}\right) \mapsto \hat{I}_{\text{ct.}} f_{loc}^{0} = 0$$

Левая часть уравнения Больцмана:

$$I_{st}\left(f^{(0)}\right) = 0$$

в уравнении

$$\left[\frac{\partial}{\partial t} + (\vec{v}\nabla)\right]$$

члены как в равновесном состоянии обнуляются, а остальные будут первого порядка по градиентам температуры и плотности. Т.е. уравнение Больцмана верно только **нулевым** порядкам градиентов и производных.

5 Вид тензора плотности потока импульса Π_{ij} , связь с тензором давлений \mathcal{P}_{ij} . Вид тензора \mathcal{P}_{ij} в жидкости с вязкостью.

$$\Pi_{ik} = \int d^3p f(\vec{r}, \vec{p}, t) \frac{p_i p_k}{m}$$

$$\Pi_{ij} = \rho V_i V_j + \mathcal{P}_{ij}$$

$$\mathcal{P}_{ij} = P \delta_{ij} - \sigma_{ij}$$

 σ — тензор вязкости

$$\sigma_{ik} = \eta \left(\frac{\partial V_i}{\partial x_k} + \frac{\partial V_k}{\partial x_i} - \frac{2}{3} \delta_{ik} \operatorname{div} \vec{V} \right) + \zeta \delta_{ik} \operatorname{div} V$$

 η — сдвиговая вязкость, ζ — объемная вязкость

 $6~{
m Bыражение}$ для вектора плотности потока тепла Q через тепловую скорость u.

$$\mathbf{Q} = \int d\Gamma f \mathbf{u} \left(\frac{mu^2}{2} + \varepsilon_{in} \right)$$

Плотность потока внутренней энергии в системе отсчета, где газ покоится, как целое. Если $\varepsilon_{in}=0,$ то

$$\mathbf{Q} = \frac{\rho \langle u^2 \mathbf{u} \rangle}{2}$$

7 Выражение для плотности энергии ρ^E и плотности потока энергии \mathbf{j}^E . Когда \mathbf{j}^E совпадает с Q?

$$\rho^E = n < E > = \int d^3p f(\mathbf{r}, \mathbf{p}, t) \frac{\mathbf{p}^2}{2m}$$

$$\mathbf{j}^E = \int d^3p f(\mathbf{r}, \mathbf{p}, t) \frac{\mathbf{p}^2}{2m} \frac{\mathbf{p}}{m} = \rho^E \mathbf{V} + V_i \mathcal{P}_{ik} + \mathbf{Q} = (\rho^E + P) \mathbf{V} + \mathbf{Q}$$
, если $\mathcal{P}_{ik} = P \delta_{ik}$

Совпадают когда газ покоится как целое ${f V}=0$

8 Вид интеграла столкновений $\hat{I}_{st}[f]$ при рассеянии на примесях (больцановская статистика). Выражение для $\hat{I}_{st}[f]$ в терминах времени релаксации τ . Связь τ с транспортным сечением рассеяния σ_{tr} . Чему равна проводимость σ и неравновесная добавка к функции распределения $f^{(1)}$ в электрическом поле \mathbf{E} ?

Вид интеграла столкновений при рассеянии на примесях

$$\hat{I}_{st}[f] = n_1 \int d^3p' w_{\mathbf{p} \to \mathbf{p}'}(f(\mathbf{p}') - f(\mathbf{p}))$$

 n_1 - число примесей на ед. объеба

Выражение для интеграла столкновений в терминах времени релаксаци au

$$\hat{I}_{st}[f] = -\frac{f^{(1)}}{\tau} = -n_1 v \sigma_{tr} f^{(1)}$$

Связь τ с сечением рассеяния

$$\tau = \frac{1}{n_1 v \sigma_{tr}}$$

Проводимость

$$\sigma = \frac{\tau n e^2}{m}$$

Неравновесная добавка к функции распределения в поле Е

$$f^{(1)} = \tau \mathbf{F} \mathbf{v} \frac{f^{(0)}}{T} = \tau e \mathbf{E} \mathbf{v} \frac{f^{(0)}}{T}$$

9 На одномерный осциллятор (m=1) с трением γ действует сила f(t). Найти отклик $x(\omega)$, функцию отклика (восприимчивость) $\chi(\omega)$.

Переходя к Фурье образам по времени в уравнении

$$\ddot{x}(t) + 2\gamma \dot{x}(t) + \omega_0^2 x(t) = \frac{f(t)}{2}$$

equation* получаем

$$x(\omega)\left(-\omega^2 - 2i\gamma\omega + \omega_0^2\right) = f(\omega)$$

Откуда получаем

$$x(\omega) = \frac{f(\omega)}{(\omega_0^2 - \omega^2 - 2i\gamma\omega)}$$

функция отклика:

$$\chi(\omega) = \frac{1}{(\omega_0^2 - \omega^2 - 2i\gamma\omega)}$$

10 Уравнение переноса энтропии. Чему равно производство энтропии σ^S в процессе теплопроводности $\nabla T \neq 0$

$$\frac{\partial S}{\partial t} + \operatorname{div} \vec{j}^S = \sigma^S, \quad \vec{j}^S = \frac{1}{T} \vec{j}^Q$$

$$\sigma^S = \vec{j}^Q \nabla \frac{1}{T}$$

11 Соотношения Онсагера. Проиллюстрировать для процесса протекания тока (j) и тепла Q под действием электрического поля E и градиента температуры ∇T

Пусть термодинамические потоки Y_i и термодинамические силы X_j связаны следующим соотношением:

$$Y_i = \sum_{j=1}^n L_{ij} X_j$$

Тогда матрица L – симметричная, то есть $L_{ij} = L_{ji}$.

Можно это проиллюстрировать процессом протекания тока ${\bf j}$ и тепла ${\bf Q}$ под действием электрического поля ${\bf E}$ и градиента температуры ∇T :

$$\mathbf{j} = \sigma T \frac{\mathbf{E} + \nabla \mu / e}{T} + \underline{\alpha \sigma T^2} \nabla \frac{1}{T}$$
$$\mathbf{Q}' = \underline{\alpha \sigma T^2} \frac{\mathbf{E} + \nabla \mu / e}{T} + (\alpha^2 \sigma T^3 + \kappa T^2) \nabla \frac{1}{T}$$

Подчеркнутые коэффициенты равны, поэтому соотношения Онсагера выполнены (задача 5 контрольной).

12 Проиллюстрировать выполнение условия детального баланса.

Уравнение баланса (явно следует из условия стационарности равновесного распределения):

$$\sum_{q'} \left[w_{q' \to q} P^{eq}(q') - w_{q \to q'} P^{eq}(q) \right] = 0$$

Уравнение детального баланса (более сильно):

$$w_{q'\to q}P^{eq}(q') = w_{q\to q'}P^{eq}(q)$$

Пример выполнения детального баланса: рассмотрим марковский процесс

$$T = \begin{pmatrix} 0.5 & 0.5 \\ 0.5 & 0.5 \end{pmatrix}, \quad p^0 = p^\infty = \begin{pmatrix} 0.5 \\ 0.5 \end{pmatrix}$$

Условие очевидно выполнено.

13 Для броуновской частицы записать уравнение Ланжевена. Чему равен средний квадрат скорости броуновской частицы $\langle \mathbf{v}^2(t) \rangle$? Выразить его через характеристику случайной силы. Связать коэффициент трения с временным коррелятором случайной силы (флуктуационно-диссипационная теорема).

Уравнение Ланжевена:

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -\gamma \mathbf{v} + \mathbf{F}, \quad \langle \mathbf{F} \rangle = 0$$

Из него можно получить для скорости:

$$\mathbf{v}(t) = e^{-\gamma t} \mathbf{v}_0 + \int_0^t dt' e^{-\gamma(t-t')} \mathbf{F}(t')$$

Силы коррелированы только на временах порядка $au_c \ll au_{rel}$, так что можно считать

$$K(t, t') = \langle F^{\alpha}(t), F^{\alpha}(t') \rangle = F_0 \delta(t - t')$$

Тогда для среднего квадрата скорости имеем:

$$<\mathbf{v}^{2}(t)> = e^{-2\gamma t}\mathbf{v}_{0}^{2} + \frac{F_{0}}{2\gamma}(1 - e^{-2\gamma t})$$

Так как $\tau_{rel} \sim \frac{1}{\gamma}$, то при $t \gg \tau_{rel}$ имеем

$$e^{-2\gamma t} \approx 0 \rightarrow <\mathbf{v}^2(t)> \approx \frac{F_0}{2\gamma}$$

$$\langle E \rangle = \frac{m \langle \mathbf{v}^2 \rangle}{2} = \frac{3}{2} T \to \gamma = \frac{m}{6T} F_0$$

Записывая F_0 по определению и переходя к интегрированию по полуоси, получаем флуктуационнодиссипационную теорему:

$$\gamma = \frac{m}{3T} \int_0^{+\infty} \langle F^{\alpha}(t+\tau)F^{\alpha}(t) \rangle d\tau$$

14 Проиллюстрировать диффузию в импульсном пространстве на примере уравнения Фоккера-Планка для броуновской частицы.

Уравнение Фоккера-Планка в пространстве скоростей:

$$\frac{\partial P(\mathbf{v}, t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial \mathbf{v}} (\gamma \mathbf{v} P(\mathbf{v}, t)) + D\gamma^2 \frac{\partial^2}{\partial v^\alpha \partial v^\alpha} P(\mathbf{v}, t)$$
(4)

Имеет вид обобщенного уравнения диффузии в пространстве скоростей, где $D=\frac{F_0}{6\gamma^2}$ -коэффициент диффузии в ${\bf r}$ - пространстве, а $D\gamma^2$ -коэффициент диффузии в пространстве скоростей.

15 Проиллюстрировать соотношение Эйнштейна для коэффициента диффузии.

Пусть больцмановский газ находится в потенциальном поле $U(\mathbf{r})$. Его равновесная концентрация равна $n(\mathbf{r}) = n_0 \exp(-\frac{U(\mathbf{r})}{T})$. Тогда поток частиц с учетом диффузии и силы со стороны этого поля равен:

$$\mathbf{j} = -D\nabla n + n\mathbf{u} = \frac{Dn\nabla U}{T} + nb\mathbf{F} = \frac{Dn\nabla U}{T} - nb\nabla U$$

Пусть установилось равновесие. Тогда:

$$\mathbf{j} = \frac{Dn\nabla U}{T} - nb\nabla U = 0 \Longrightarrow D = bT$$

Таким образом, выполнено соотношение Эйнштейна.

16 Вид тензора диэлектрической проницаемости $\varepsilon_{ij}(\mathbf{k},\omega)$ в плазме (разложение на продольную и поперечную части). Чему равны свертки $\varepsilon_{ii},\ \varepsilon_{ij}\frac{k_ik_j}{k^2}$?

Тензор диэлектрической проницаемости

$$\varepsilon_{\alpha\beta} = \delta_{\alpha\beta} - \frac{4\pi e^2}{\omega} \int \frac{v_{\alpha} \frac{\partial f_0}{\partial p_{\beta}}}{\mathbf{k} \mathbf{v} - \omega} d^3 p$$

Разложение:

$$\varepsilon_{\alpha\beta} = \varepsilon^{tr} \left(\delta_{\alpha\beta} - n_{\alpha} n_{\beta} \right) + \varepsilon^{l} n_{\alpha} n_{\beta}$$

Продольная:

$$\varepsilon^{l} = 1 - \frac{4\pi e^{2}}{\omega} n_{\alpha} n_{\beta} \int \frac{v_{\alpha} \frac{\partial f_{0}}{\partial p_{\beta}}}{\mathbf{k} \mathbf{v} - \omega} d^{3} p$$

$$\varepsilon^l = 1 - \frac{\omega_{pl}^2}{\omega^2} \Big(1 + 3\frac{k^2T}{m\omega^2}\Big) + i\sqrt{\frac{\pi}{2}} \frac{\omega\omega_{pl}^2}{k^3} \Big(\frac{m}{T}\Big)^{\frac{3}{2}} e^{-\frac{m\omega^2}{2k^2T}}$$

Поперечная:

$$\varepsilon^{tr} = 1 - \frac{2\pi e^2}{\omega} \int \frac{v_{\alpha} \frac{\partial f_0}{\partial p_{\beta}} - n_{\alpha} v_{\alpha} n_{\beta} \frac{\partial f_0}{\partial p_{\beta}}}{\mathbf{k} \mathbf{v} - \omega} d^3 p$$

Свертки:

$$\varepsilon_{ii} = 2\varepsilon^{tr} + \varepsilon^l$$
$$\varepsilon_{ij} n_i n_j = \varepsilon^l$$

17 Как связаны D и E для продольной волны, для поперечной волны? Чему равны B и D в продольной волне?

В продольной волне:

$$\mathbf{D} = \varepsilon^l \mathbf{E}$$

В поперечной волне:

$$\mathbf{D} = \varepsilon^{tr} \mathbf{E}$$

В продольной волне:

$$\mathbf{D} = 0 \quad \mathbf{B} = 0$$

18 График зависимости и аналитическое выражение для частоты продольных волн от волнового вектора $\omega_l(\mathbf{k})$. Связь между $\omega_{pl},\ v_T$ и r_D .

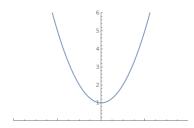
Частота продольных волн:

$$\omega_l(k) = \omega_{pl} \left(1 + \frac{3}{2} k^2 r_D^2 \right)$$

Где плазменная частота и дебаевский радиус:

$$\sqrt{\frac{4\pi ne^2}{m}} = \omega_{pl}$$
 $r_D = \frac{v_T}{\omega_{pl}}$ $v_T = \sqrt{\frac{T}{m}}$

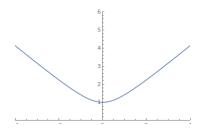
графиком будет парабола сдвинутая наверх.



19 График зависимости и аналитическое выражение для частоты поперечных волн от волнового вектора $\omega_{tr}(\mathbf{k})$.

$$\omega_{tr}^2 = k^2 + \omega_{pl}^2$$

График ниже.



20 Предельный вид тензора $arepsilon_{ij}(\mathbf{k},\omega)$ при $\mathbf{k} \to 0$ в плазме.

$$\varepsilon_{\alpha\beta} = \delta_{\alpha\beta} \left(1 - \frac{\omega_{pl}^2}{\omega^2} \right)$$