

01;03

## К определению барнеттовских кинетических коэффициентов в неидеальных средах

© Г.А. Павлов

Институт проблем химической физики РАН,  
142432 Черноголовка, Московская обл., Россия  
e-mail: pavl4411@yandex.ru

(Поступило в Редакцию 11 января 2011 г.)

Обсуждены подходы к определению линеаризованных и нелинейных барнеттовских кинетических коэффициентов в средах с сильным межчастичным взаимодействием. Предложен способ вычисления линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов с использованием длинноволновых и низкочастотных асимптотик для корреляционных функций заряженных неидеальных сред.

Теория отклика является основой для теоретического исследования теплофизических свойств неидеальных сред, которые характеризуются сильным межчастичным взаимодействием. Функции реакции в данной теории описывают отклик среды на электрическое и электромагнитное поля, градиенты массовой скорости, температуры, химических потенциалов химических элементов, концентраций химических элементов и т.п. С помощью функций реакции исследуются термодинамические, переносные (реологические) и оптические характеристики неидеальных сред. Теория отклика формулируется как относительно механических, так и термических возмущений. Механические возмущения среды возникают под действием внешних полей, при этом гамильтониан системы является суммой невозмущенного гамильтониана среды и гамильтониана взаимодействия среды с внешним полем. Термические возмущения среды (возмущения температуры, массовой скорости, среднее поле в среде и т.п.), которые не допускают такого описания, инициируют, как и механические возмущения, процессы переноса в среде.

Различают теории линейного и нелинейного откликов. Теория линейного отклика (см., например, [1,2]), используя которую проведены исследования различных свойств неидеальных сред, достаточно хорошо разработана. Изучение линейных характеристик выполнено, в частности, методами компьютерного моделирования для неидеальных кулоновских и нейтральных систем (см., например, [3]). В то же время теория нелинейного отклика развита недостаточно. Для нелинейных функций реакции, соответствующих корреляционным функциям, по-существу, отсутствуют как теоретические результаты, так и данные компьютерного моделирования. Поэтому исследования по теории нелинейного отклика являются актуальными.

Рассмотрим подходы к описанию нелинейных переносных процессов. Для расчета линеаризованных и нелинейных барнеттовских кинетических коэффициентов [4] в случае сред со слабым межчастичным взаимодействием (газа или плазмы) применяются кинетические уравнения (например, уравнение Больцмана и др.) и хорошо известный метод Чепмена-Энскога [5]. Определе-

ние барнеттовских кинетических коэффициентов неидеальной многоэлементной заряженной среды (плазмы) проведено по варианту теории отклика на термические возмущения, предложенному в [6–8]. Эти результаты могут использоваться и для других сплошных заряженных сред: одно- и двухкомпонентных кулоновских систем, электролитов, жидких металлов, ядерной материи, а также для плотных нейтральных сред. Подход [6–8] заключается в сопоставлении феноменологических уравнений сохранения заряженной сплошной среды и уравнений движения для операторов соответствующих динамических переменных в форме обобщенных уравнений Ланжевена. При выводе уравнений движения операторов динамических переменных использован алгоритм [9,10]. Заметим, что в данном подходе информация о виде уравнений сохранения и потоков массы, тепла, импульса и заряда определяет микроскопические выражения для транспортных коэффициентов в потоках.

В работе обсуждаются подходы к определению линеаризованных и нелинейных (квадратичных) барнеттовских кинетических коэффициентов. Проведено вычисление линеаризованных кинетических коэффициентов через длинноволновый и низкочастотный пределы соответствующих функций реакции и корреляционных функций неидеальной заряженной среды (модельной кулоновской системы).

1. Выпишем систему обобщенных уравнений Ланжевена (ОУЛ), т.е. систему операторных уравнений для неидеальной многоэлементной заряженной среды и для термических возмущений (см., например, [6–10]),  $B(t)$  — вектор операторов динамических переменных в представлении Гейзенберга,  $\rho(t)$  — матрица плотности,  $H$  — гамильтониан системы,  $\beta = 1/k_B T$ ,  $T$  — температура среды,  $k_B$  — константа Больцмана,  $e\hbar$  — упорядоченная экспонента [1])

$$\frac{d}{dt} B(t) - i\omega B(t) + \int_{t_0}^t dt' \varphi(t-t'; t_0) B(t') = f(t; t_0) + r(t; t_0) B(t_0),$$

$$\begin{aligned} \varphi(t; t_0) &= \text{Tr} \rho(t) \\ &\times \int_0^\beta d\lambda e^{\lambda H} f(t; t_0) e^{-\lambda H} f(t_0; t_0) / \langle B(t_0); B(t_0) \rangle, \\ r(t; t_0) &= \text{Tr} \rho(t) \\ &\times \int_0^\beta d\lambda e^{\lambda H} B(t_0) e^{-\lambda H} K(t_0) \bullet \Sigma(t_0 - t; t_0) / \langle B(t_0); B(t_0) \rangle, \\ f(t; t_0) &= V^+(t, t_0) K(t_0) V(t, t_0); \\ V(t, t_0) &= \text{exp} \left\{ -i(1 - P) \int_{t_0}^t dt' H(t') \right\}, \end{aligned} \quad (1)$$

$r(t; t_0) = 0$  в линейном случае (когда  $\rho(t) = \rho_0$ , см., например, [10]),

$$\begin{aligned} \text{Tr} \rho(t) \int_0^\beta d\lambda e^{\lambda H} f(t; t_0) e^{-\lambda H} B(t_0) &= 0, \\ \langle A(t); B(t_0) \rangle &= \text{Tr} \rho(t_0) \int_0^\beta d\lambda e^{\lambda H} A(t) e^{-\lambda H} B(t_0). \end{aligned} \quad (1')$$

Сформулируем определение проекционного оператора ( $P$ ) и другие определения в ОУЛ

$$\begin{aligned} PG(t) &= \frac{\langle G(t); B(t_0) \rangle}{\langle B(t_0); B(t_0) \rangle} \bullet B(t_0), \\ B(t) &= \sum (t; t_0) \bullet B(t_0) + B'(t), \\ \sum (t; t_0) &= \langle B(t); B(t_0) \rangle / \langle B(t_0); B(t_0) \rangle, \\ B'(t) &= (1 - P)B(t), \quad \dot{B}(t_0) = i\omega B(t_0) + K(t_0), \\ i\omega &= \left[ \frac{d}{dt} \Sigma(t; t_0) \right]_{t=t_0}, \quad K(t_0) = (1 - P)\dot{B}(t_0). \end{aligned}$$

Нелинейность обобщенного уравнения Ланжевена (1) следует из зависимостей матрицы плотности системы и, следовательно, „частот“  $\omega$ , „транспортных коэффициентов“  $\varphi(t; t_0)$ ,  $r(t; t_0)$  и „случайных сил“  $f(t; t_0)$  в этом уравнении от операторов динамических переменных  $\{B(t)\}$ .

Положим, что сумма третьего члена в левой части и второго в правой части ОУЛ (1) является аналитическим функционалом. Разложим данный функционал, удерживая два члена разложения и принимая во внимание координатную зависимость операторов [6–8], подставим разложение в (1), умножим справа на вектор  $B(\mathbf{r})$  и усредним по матрице плотности. Далее подвергнем полученное выражение преобразованию Фурье–Лапласа и получим матричное уравнение для корреляционных функций второго и третьего порядков (первое уравнение

в (2)). Второе уравнение в (2) следует из соотношения  $zB(\mathbf{k}, z) - B(\mathbf{k}) = -i\mathbf{k} \cdot \mathbf{J}_b$

$$\begin{aligned} zC_{BB}(k, z) - C_{BB}(k) &= S(k)C_{BB}(k, z) - \Gamma(k, z)C_{BB}(k, z) \\ &\quad - \Gamma_2(k, z)C_{BBB}(k, z), \end{aligned}$$

$$A \frac{k^2 J_{BB}}{z^2} = -C_{BB}(k, z) + z^{-1}C_{BB}(k) - z^{-2}S(k)C_{BB}(k). \quad (2)$$

Здесь  $A = V k_B T$ ;  $V$  — объем среды;  $C_{BBB}(k, z)$ ,  $C_{BB}(k, z)$ ,  $C_{BB}(k)$ ,  $J_{BB}(k, z)$  — тройные и парные корреляционные функции плотностей и потоков (см. ниже (10), (19));  $S(k)$  соответствует  $i\omega$  в (1);  $\Gamma(k, z)$ ,  $\Gamma_2(k, z)$  — преобразованиям Фурье–Лапласа от первого и второго членов разложения функционала в ОУЛ. После исключения  $C_{BB}(k, z)$  из (2) и расщепления полученного уравнения по степеням волнового вектора  $k$  будем иметь

$$\begin{aligned} V k_B T \frac{k^2 J_{BB}}{z^2} - \frac{[z - S(k)]C_{BB}(k)}{z^2} &= -\frac{C_{BB}(k)}{z - S(k) + \Gamma(k, z)}, \\ V k_B T \frac{k^2 J_{BB}(\sim k)}{z^2} &= \frac{\Gamma_2(k, z) : C_{BBB}(k, z)}{z - S(k) + \Gamma(k, z)}. \end{aligned} \quad (3)$$

В (3) матрица  $[z - S(k) + \Gamma(k, z)]^{-1}$  является множителем слева, корреляционная функция потоков  $\sim k^0$  в линейном случае и  $\sim k$  в линеаризованном и нелинейном случаях. Первое уравнение в (3) использовано в [2] для исследования обычных кинетических коэффициентов (линейный случай) и в [6–8] — линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов. Последнее уравнение в (3) применимо для определения нелинейных кинетических коэффициентов [7,8].

2. Согласно подходу [6–8], уравнения (2), (3) сопоставляются с барнеттовскими феноменологическими уравнениями сохранения для сплошной среды. Уравнения сохранения формулируются относительно набора плотностей  $\{B(r, t)\}$ . Уравнение энергии — плотность  $Q$ , уравнения диффузии химических элементов —  $\rho_m$ ,  $c_a$ , уравнение неразрывности —  $\rho_m$ , динамические уравнения —  $v_l$  и  $v_t$  (продольная и поперечная компоненты массовой скорости  $\mathbf{u}$ ). Плотности  $\{B(r, t)\}$  соответствуют вектору операторов динамических переменных в ОУЛ, операторные определения плотностей приведены, например, в [2]. Уравнения сохранения следует записать при определенном выборе выражений для потоков тепла, массы, заряда и импульса. В этом случае система уравнений сохранения с использованием локальной аппроксимации для нелинейных кинетических коэффициентов после преобразования Фурье–Лапласа сводится к системе алгебраических уравнений [6–8]:

$$\begin{aligned} zB(k, z) - B(k) &= -k^2 M(k, z)X(k, z) - ik^3 M_2(k, z) : XX, \\ {}^t B &= [Q(k, z), \{\rho_m c_a(k, z)\}, \rho_m(k, z), v_l(k, z), v_t(k, z)], \\ Q(k, z) &= u(k, z) - \rho_m(k, z)(u + p) / \rho_m, \\ {}^t X &= [T(k, z), \{\rho_m c_a(k, z)\}, \rho_m(k, z), v_l(k, z), v_t(k, z)], \\ B &= R_{BX} X. \end{aligned} \quad (4)$$

В (4)  $u$  — плотность внутренней энергии,  $p$  — давление,  $\rho_m$  — плотность среды,  $c_a$  — массовая доля химического элемента  $a$ . Квадратная матрица  $M$  и кубическая  $M_2$  содержат соответственно линейные, линеаризованные барнеттовские коэффициенты и нелинейные кинетические коэффициенты, а также термодинамические производные. Сопоставление (4) и (2) дает соотношение между  $\Gamma(k, z)$ ,  $\Gamma_2(k, z)$  и матрицами феноменологических кинетических коэффициентов

$$S(k)C_{BB}(k) + k^2 M(k, z)R^{-1}C_{BB}(k) = \Gamma(k, z)C_{BB}(k),$$

$$ik^3 M_2(k, z) : [R_{BX}^{-1}R_{BX}^{-1}] = \Gamma_2(k, z).$$

Данные соотношения и (3) определяют выражения для кинетических коэффициентов в линейном приближении и приближении Барнетта через длинноволновый и низкочастотный пределы соответствующих корреляционных функций ( $\tilde{M}_2 = M_2 : [R^{-1}R^{-1}]$ , в знаменателе выражений (5)  $\Gamma(k, z)$  сохранена для удобства) [6–8]

$$Vk_B T J_{BB} + S(k)C_{BB}(k)k^{-2} = \frac{M(k, z)R_{BX}^{-1}C_{BB}(k)}{1 + [\Gamma(k, z) - S(k)]/z},$$

$$Vk_B T \frac{k^2 J_{BB}(\sim k)}{z^2} = \frac{ik^3 \tilde{M}_2(k, z) : C_{BBB}(k, z)}{z - S(k) + \Gamma(k, z)}. \quad (5)$$

Слагаемое с  $S(k)$  в левой части первой формулы известно (см., например, в [2]). Для конкретных вычислений кинетических коэффициентов по (5) необходимо использовать длинноволновые пределы матриц в знаменателях выражений (предел  $1 + [-S(k) + \Gamma(k, z)]/z$  найден, например, в [2]), длинноволновые пределы корреляторов „плотностей“  $\{B\}$   $C_{BBB}(k, z)$ ,  $C_{BB}(k, z)$ ,  $C_{BB}(k)$  и потоков  $J_{BB}(k, z)$  (которые выражаются через корреляторы плотностей), а также термодинамические производные.

Первая формула из (5) для линейного случая может быть переписана в более простом виде, когда в нее входят только парные корреляционные функции. Определения для коэффициентов  $\{\alpha\}$  в векторных потоках (6) имеют вид [2]

$$J_{\alpha\beta}(k, z) = \alpha_{\alpha\beta}(k, z) + (\varepsilon^{-1} - 1)\alpha_{\alpha\rho}\alpha_{\rho\beta}/\alpha_{\rho\rho}.$$

Здесь  $\varepsilon = 1 + 4\pi\sigma/z$  — диэлектрическая проницаемость,  $\sigma$  — электропроводность среды, индекс „ $\rho$ “ соответствует объемному заряду в среде, коэффициент  $\alpha_{\rho\rho}$  равен  $m_e^2\sigma/e^2$  ( $e, m_e$  — заряд и масса электрона). Для нейтральных сред и коэффициентов  $\{\beta\}$  в тензорных потоках последний (поляризационный) член в правой части отсутствует.

3. При вычислении линеаризованных и нелинейных барнеттовских кинетических коэффициентов по выражениям (5) ключевой является информация о длинноволновых пределах корреляторов потоков и  $C_{BBB}(k, z)$ ,  $C_{BB}(k, z)$ . Длинноволновые пределы тройных корреляционных функций не изучены, что ограничивает возможности вычисления нелинейных коэффициентов. В то же

время разработан аппарат для определения длинноволновых асимптотик  $C_{BB}(k, z)$  с помощью соответствующих кинетических уравнений. Данное обстоятельство делает возможным вычисление линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов из первого соотношения в (5), по крайней мере, для модельных систем. Например, для кулоновских систем, термодинамические и динамические характеристики которых известны (см., например, [3]). Выпишем соответствующие выражения для потоков тепла, массы (заряда) и импульса, которые определяют линеаризованные коэффициенты —  $\alpha_{qv}$ ,  $\alpha_{av}$ ,  $\beta_{va}$ ,  $\beta_{vq}$  в сплошной многоэлементной заряженной среде. Остальные коэффициенты в (6) — линейные, нелинейные коэффициенты опущены (см., например, [5–8])

$$\mathbf{J}_q = - \sum_{a=1}^{N_a-1} \alpha_{qa}(\mathbf{L}_a - \mathbf{L}_{N_a}) - \alpha_{qq}\nabla \ln T - \alpha_{qv}\nabla^2 \mathbf{u},$$

$$\mathbf{J}_a = - \sum_{a=1}^{N_a-1} \alpha_{ab}(\mathbf{L}_b - \mathbf{L}_{N_a}) - \alpha_{aq}\nabla \ln T - \alpha_{av}\nabla^2 \mathbf{u},$$

$$\hat{\pi} = - \sum_{a=1}^{N_a-1} \beta_{va}\langle \nabla(\mathbf{L}_a - \mathbf{L}_{N_a}) \rangle - \beta_{vq}\langle \nabla \nabla \rangle T - \beta_{vv}\langle \nabla \mathbf{u} \rangle.$$

(6)

Здесь  $N_a$  — число химических элементов, образующих среду,  $\mathbf{L}_a = T\nabla(\mu_a/T) - \mathbf{F}_a$ ,  $\mu_a(T, \rho_m c_a, \rho_m)$  — удельный химический потенциал химического элемента „ $a$ “;  $\mathbf{F}_a$  — сила на единицу массы элемента  $a$ ,  $\langle \mathbf{c}\mathbf{c} \rangle$  означает неприводимый тензор второго ранга с компонентами  $c_i c_k - (1/3)c^2 \delta_{ik}$ .

Рассмотрим длинноволновые асимптотики  $C_{BB}(k, z)$  в классическом пределе. Выпишем систему кинетических уравнений для корреляционных функций  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  (см. подробнее в [2])

$$\sum_{a_1=1,2}^5 \sum_{\lambda=1}^5 [z \delta_{\mu\lambda} \delta_{a a_1} - \Omega_{\mu\lambda}^{a a_1}(\mathbf{k}z)] C_{\lambda\nu}^{a_1 b}(\mathbf{k}z) = i C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}). \quad (7)$$

Здесь

$$C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z) = \int d\mathbf{p} d\mathbf{p}' H_{\mu}^a(\mathbf{p}) C^{ab}(\mathbf{k}z, \mathbf{p}\mathbf{p}') H_{\nu}^b(\mathbf{p}'),$$

$$C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}) = \int d\mathbf{p} d\mathbf{p}' H_{\mu}^a(\mathbf{p}) C^{ab}(\mathbf{k}\mathbf{p}\mathbf{p}') H_{\nu}^b(\mathbf{p}') = \delta_{\mu\nu} [\delta_{ab} + \delta_{\mu\nu}(n_a/n_b)^{1/2} h^{ab}(k)],$$

$$\Omega_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z) = \Sigma_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z) + \sum_{a_1 b_1} \langle H_{\mu}^a(\mathbf{p}) | \Sigma^{a a_1} R^{a_1 b_1} \Sigma^{b_1 b} | H_{\nu}^b(\mathbf{p}') \rangle. \quad (8)$$

Через линейные комбинации  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  можно выразить  $C_{BB}(k, z)$  из (5) (см. ниже (19),  $N_a = 2$ ). В (8)  $h^{ab}(k)$  — фурье-образ парной корреляционной функции,  $R = \bar{Q}(z - \bar{Q}\Sigma\bar{Q})^{-1}\bar{Q}$ , где  $\Sigma^{ab}$  соответствует (9),  $\bar{Q}$  —

оператор, дополняющий проекционный оператор  $P$ , построенный на полиномах набора  $\{H_\mu^a(\mathbf{p})\}$ . Набор состоит из полиномов

$$n_a^{-1/2}, (\beta/\rho_a)^{1/2}p_z, (\beta/\rho_a)^{1/2}p_x, (\beta/\rho_a)p_y, \\ (6n_a)^{-1/2}(\beta p^2/m_a - 3), \langle H_i^a H_j^a \rangle = \delta_{ij},$$

и

$$(\beta/10\rho_a)^{1/2}p_z(\beta p^2/m_a - 5) \\ \bar{P} = \sum_{a=1,2} \sum_{i=1}^5 |i_a\rangle\langle i_a|, \quad \bar{P} + \bar{Q} = 1, \quad \bar{P}^2 = \bar{P}, \quad \bar{Q}^2 = \bar{Q}.$$

Здесь элемент  $i_a$  соответствует первым пяти из набора полиномов. Матричный элемент  $\Sigma_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  соответствует интегралам в (8) от  $\Sigma^{ab}$  — суммы выражений в (9) ( $m_b, n_b, \rho_b$  — масса, концентрация и плотность частиц сорта  $b$ ,  $p_{x,y,z}$  — компоненты импульса,  $\Phi(p)$  — распределение Максвелла)

$$\Sigma_0^{ab}(\mathbf{kpp}') = (\mathbf{kp}/m_a)\delta_{ab}\delta(\mathbf{p} - \mathbf{p}'),$$

$$\Sigma_S^{ab}(\mathbf{kpp}') = -(\mathbf{kp}/m_a)\tilde{C}^{ab}(\mathbf{k})(n_a n_b)^{1/2}\Phi^b(p),$$

$$\Sigma_C^{ab}(\mathbf{k}z, \mathbf{pp}') = (\delta f^a(\mathbf{kp})|LQ(z - QLQ)^{-1}QL|\delta f^b(\mathbf{kp}')) \\ \times (n_b\Phi^b(p'))^{-1}. \quad (9)$$

В (9)  $L$  — оператор Лиувилля,  $Q$  — оператор, дополняющий проекционный оператор  $P$ ,  $Q + P = 1$  [2]

$$P|g\rangle = \sum_{a_1 a_2} \int d\mathbf{p}_1 d\mathbf{p}_2 \\ \times \sum_{\mathbf{k}} |\delta f^{a_1}(\mathbf{kp}_1)\rangle P_{a_1 a_2}(\mathbf{k}, \mathbf{p}_1, \mathbf{p}_2) (\delta f^{a_2}(\mathbf{kp}_2)|g\rangle),$$

$$P_{a_1 a_2}(\mathbf{k}, \mathbf{p}_1 \mathbf{p}_2) = \delta_{a_2 a_1} \delta(\mathbf{p}_1 - \mathbf{p}_2) (n_{a_1} \Phi_{a_1}(p_1))^{-1} \\ - \tilde{C}^{a_1 a_2}(k)/n_{a_2}. \quad (9')$$

Далее  $\langle \dots \rangle_0$  означает усреднение по равновесному распределению,  $(| \ )$  есть  $\langle \dots \rangle_0/V$ ,  $\tilde{C}^{ab}(k)$  — прямая корреляционная функция, связанная с  $h^{ab}(k)$  соотношением Орнштейна–Цернике (см., например, [2])

$$C^{ab}(\mathbf{k}, z; \mathbf{p}_1 \mathbf{p}_2) = \int_0^\infty dt e^{izt} \int d(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_2) e^{-i\mathbf{k}(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_2)} C^{ab}(1, 2t),$$

$$C^{ab}(1, 2t) = \langle \delta f_1^a(t) \delta f_2^b(0) \rangle_0,$$

$$\delta f_1^a(t) = \sum_{i=1}^{N_a} \delta(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_{a_i}(t)) \delta(\mathbf{p}_1 - \mathbf{p}_{a_i}(t)) - n_a \Phi^a(p_1). \quad (10)$$

Система уравнений для парных корреляционных функций  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  в матричной форме (7) в принципе позволяет найти данные функции и длинноволновые асимптотики корреляционных функций  $C_{BB}(k, z)$  из (5). Для

анализа  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  используются длинноволновые асимптотики матричных элементов  $\Omega_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  (см. подробнее, например, [2];  $v_a = (k_B T/m_a)^{1/2}$ )

$$\Omega_{11}^{ab}(\mathbf{k}z) = 0, \quad \Omega_{12}^{ab}(\mathbf{k}z) = kv_a \delta_{ab}, \quad \Omega_{15}^{ab}(\mathbf{k}z) = 0,$$

$$\Omega_{21}^{ab}(\mathbf{k}z) = kv_a [\delta_{ab} - (n_a/n_b)^{1/2} \tilde{C}^{ab}(k)],$$

$$\Omega_{22}^{ab}(\mathbf{k}z) = -i[v_{22}^{ab}(z) + k^2 D_{11}^{ab}(kz)],$$

$$\Omega_{33(44)}^{ab}(\mathbf{k}z) = -i[v_{\perp}^{ab}(z) + k^2 D_{\perp}^{ab}(kz)],$$

$$\Omega_{25}^{ab}(\mathbf{k}z) = k D_{25}^{ab}(kz), \quad \Omega_{51}^{ab}(\mathbf{k}z) = 0,$$

$$\Omega_{52}^{ab}(\mathbf{k}z) = k D_{52}^{ab}(kz),$$

$$\Omega_{55}^{ab}(\mathbf{k}z) = -i[v_{55}^{ab}(z) + k^2 D_5^{ab}(kz)]. \quad (11)$$

Коэффициенты  $v, D$  в (11) остаются конечными в длинноволновом пределе и при  $z \rightarrow 0$ .

4. В предыдущем разделе определена система уравнений (7) (и соотношения (8)–(11)) для парных корреляционных функций, длинноволновые и низкочастотные пределы которых определяют как обычные кинетические коэффициенты (см., например, [2]), так и линеаризованные барнеттовские кинетические коэффициенты из (6) [6–8]. Ниже получим выражения для длинноволновых асимптотик парных корреляционных функций  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$ , необходимых для расчета значений линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов двухкомпонентных модельных кулоновских систем с классической статистикой (см., например, [3]) по (5). С этой целью рассмотрим решения линейной системы уравнений (7), которые имеют вид

$$C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z) = \Delta_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)/\Delta(\mathbf{k}z), \quad (12)$$

где  $\Delta(\mathbf{k}z)$  — детерминант системы уравнений (7),  $\Delta_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  — соответствующее алгебраическое дополнение. Прежде чем определить длинноволновые асимптотики  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  упростим систему (7), используя инвариантность относительно вращений равновесной функции распределения системы и, следовательно, функции  $C^{ab}(\mathbf{k}z, \mathbf{p}_1 \mathbf{p}_2)$ , которая представляет собой среднее по равновесной функции распределения. Поэтому функция  $C^{ab}(\mathbf{k}z, \mathbf{p}_1 \mathbf{p}_2)$  может зависеть от трех векторов только через их инвариантные комбинации:  $C^{ab}(\mathbf{k}z, \mathbf{p}_1 \mathbf{p}_2) = C^{ab}(z, \mathbf{k}^2, \mathbf{p}_1^2, \mathbf{p}_2^2, \mathbf{kp}_1, \mathbf{kp}_2, \mathbf{p}_1 \mathbf{p}_2)$ , тогда и  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  становится равной нулю при условии  $\mu = 3, 4 (v = 3, 4) \neq v(\mu)$  и отлична от нуля в противоположном случае. Согласно тем же аргументам, остальные матрицы в (7) становятся равными нулю при условии  $\mu = 3, 4 (v = 3, 4) \neq v(\mu)$  и отличны от нуля в противоположном случае. Имеет место факторизация детерминанта  $\Delta(\mathbf{k}z)$  из-за расщепления „поперечных“ компонент (3, 4) с „продольными“ компонентами (1, 2, 5):

$$\Delta(\mathbf{k}z) \approx \Delta_3(\mathbf{k}z) \Delta_4(\mathbf{k}z) \Delta_l(\mathbf{k}z). \quad (13)$$

Кинетические коэффициенты  $\alpha_{\rho\nu}$  и  $\beta_{\nu\rho}$  кулоновской системы (межчастичный потенциал [12,13] —  $v^{ab}(r) = z_a z_b (e^2/r)(1 - \exp(-r/\lambda_{ab}))$ ,  $\lambda_{ab} = \hbar(2\pi m_e k_B T)^{1/2}$ ,  $z_a$  — зарядовое число, параметры системы  $\sigma$  и  $\eta$  взяты из [3,12],  $a = (3/4\pi n)^{1/3}$ ,  $a_0$  — радиус Бора,  $2\eta = \beta_{\nu\nu}$  (6))

$T, K$	$n_e, \text{cm}^{-3}$	$r_s, a/a_0$	$\Gamma, e^2/k_B T a$	$\alpha_{\rho\nu}, m_e/a_0$	$\sigma, \omega_p$	$\beta_{\nu\rho}, m_e/a_0$	$\eta, m\omega_p n_e a^2$
$6.3 \cdot 10^5$	$1.6 \cdot 10^{24}$	1	0.5	-2.15	1.55	-1.2	$1.04 \pm 0.21$
$1.6 \cdot 10^5$	$1.6 \cdot 10^{24}$	1	2	-0.54	1.2	-0.43	—

Тогда детерминант можно представить в виде

$$\Delta(\mathbf{k}z) = \prod_{i=1}^m (z - z_i). \quad (14)$$

Набор  $\{z_i\}$  представляет собой корни уравнения  $\Delta(\mathbf{k}z) = 0$ ,  $\{z_i\}$  (см., например, [2]) в длинноволновом пределе имеет вид (выписаны только „продольные“ корни,  $\omega_p$  — плазменная частота)

$$\begin{aligned} z_{\pm}^s &= \pm \tilde{c}k - ik^2 \tilde{\Gamma}, \\ z_{\pm} &= \omega_{\pm} + k^2 \Gamma, \quad \omega_{\pm} = -(i/2)v_{\pm} \pm [\omega_p^2 - (v_{\pm}/2)^2]^{1/2}, \\ z_{\varepsilon} &= -ik^2 D_{\varepsilon}, \\ \tilde{z}_{\varepsilon} &= -i(v_{\varepsilon} + k^2 \tilde{D}_{\varepsilon}). \end{aligned} \quad (15)$$

Здесь первая пара корней соответствует звуковым модам, вторая — релаксационным зарядовым модам. пятый корень связан с теплопроводностью и последний — с обменом энергией между компонентами. В (15) —  $\tilde{c}$  — изоэнтропическая скорость звука,  $\{v\}$  — частоты,  $\Gamma, D$  — квадратичные поправки. Форма (14) позволяет представить длинноволновой предел (12) как

$$C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z) \approx \sum_{i=1}^m \frac{a_{\mu\nu,i}^{ab}}{(z - z_i)}. \quad (16)$$

В этом случае задача определения длинноволновых пределов  $C_{\mu\nu}^{ab}(\mathbf{k}z)$  сводится к определению  $\{a_i\}$ , используя известный набор  $\{z_i\}$ , который выписан выше.

Вычислим с помощью (12)–(16), по первой формуле из (5) линеаризованные барнеттовские кинетические коэффициенты, из (6) векторный „вязко-диффузионный“ ( $\alpha_{\rho\nu}$ ) и тензорный „диффузионно-вязкий“ ( $\beta_{\nu\rho}$ ) для двух-компонентной кулоновской системы. Выпишем выражения для  $\alpha_{\rho\nu}$  и  $\beta_{\nu\rho}$ :

$$\alpha_{\rho\nu} = \lim_{z \rightarrow 0} \lim_{k \rightarrow 0} V k_B T J_{\rho\nu}(k, z) C_{\nu\nu}^{-1}(k) \varepsilon(ik)^{-1}, \quad (17)$$

$$\begin{aligned} \beta_{\nu\rho} &= \lim_{z \rightarrow 0} \lim_{k \rightarrow 0} V k_B T J_{\nu\rho}(k, z) C_{\rho\rho}^{-1}(k) \\ &\times (\mu_{\rho}^{\rho} + 4\pi e^2/k^2)^{-1} (ik)^{-1} (3\rho_m/2). \end{aligned} \quad (18)$$

В (18) в правой части в скобках последнее слагаемое является основным для заряженных сред, при этом в длинноволновом пределе расходимость в (18) отсутствует из-за компенсации сомножителей ( $C_{\rho\rho}(k) \sim k^2$ ),  $\mu_{\rho}^{\rho}$  —

производная химического потенциала. В (17), (18) корреляторы потоков удобно переписать через корреляторы плотностей, используя второе равенство в (2),

$$V k_B T J_{\rho\nu}(k, z) = -\frac{z^2}{k^2} C_{\rho\nu}(k, z),$$

$$V k_B T J_{\nu\rho}(k, z) = -\frac{z^2}{k^2} C_{\nu\rho}(k, z).$$

Выразим корреляционные функции плотностей через  $C_{\mu\nu}^{ab}(kz)$  и  $C_{\mu\nu}^{ab}(k)$  из (7)

$$C_{\nu\rho}(k, z) = \sum_{a,b} C_{21}^{ab}(k, z) \gamma_b(m_a k_B T)^{1/2} n m_e / \rho_m,$$

$$C_{\rho\nu}(k, z) = \sum_{a,b} C_{12}^{ab}(k, z) \gamma_a(m_b k_B T)^{1/2} n m_e / \rho_m. \quad (19)$$

Фурье-образы корреляционных функций  $C_{\rho\rho}(k)$  и  $C_{\nu\nu}(k)$  из (17), (18) аналогичным образом связаны с  $C_{\mu\nu}^{ab}(k)$  из (8). В (19)  $\gamma = \pm 1$  в зависимости от знака заряда соответствующей компоненты. Для вычисления временных корреляторов в (19) найдены коэффициенты в разложении (16)  $\{a_i\}$  сравнением решения (7) с данным разложением. Учтены члены, определяющие конечные значения кинетических коэффициентов  $\sim k^3$  и выше, а также соответствующие порядки по  $z$ . Принята во внимание мнимая часть корреляционных функций  $C_{\rho\nu}(k, z)$ ,  $C_{\nu\rho}(k, z)$  и в (17) действительная часть диэлектрической проницаемости, значения элементов  $\Omega_{25}^{ab}(kz)$ ,  $\Omega_{52}^{ab}(kz)$ , матрицы  $\Omega_{\mu\nu}^{ab}(kz)$  предполагаются малыми. Необходимая для расчета векторного коэффициента  $\alpha_{\rho\nu}$  мнимая часть  $k^2 D_{\rho\nu}^{ab}(kz)$  из (11) взята в аппроксимации:  $\text{Im} D_{\rho\nu}^{ab} \sim 2v_a^2/\omega_{p,a}$  [11].

Значения кинетических коэффициентов  $\alpha_{\rho\nu}$  и  $\beta_{\nu\rho}$  приведены в таблице для модельной кулоновской системы, необходимые для расчетов термодинамические и динамические характеристики которой известны [2,3,12,13]. В таблице для сравнения представлены данные по электропроводности и вязкости для модельной кулоновской системы. Если экстраполировать соотношения между линейными и линеаризованными кинетическими коэффициентами на экспериментальную реализуемую кулоновскую систему (например, неидеальную плазму), то сравнения для данной системы показывают, что вклады в потоки массы (заряда) и импульса от обычных и линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов, которые зависят от градиентов гидродинамических переменных, различны. В векторном потоке учет

линеаризованных коэффициентов излишен, за исключением условий с очень резким изменением параметров, реализующихся, например, в ударной волне. В то же время в тензорном потоке вклады от обычных и линеаризованных кинетических коэффициентов сравнимы и в более мягких условиях. Кинетические коэффициенты „вязко-диффузионный“ ( $\alpha_{pv}$ ) и „диффузионно-вязкий“ ( $\beta_{vp}$ ) не связаны соотношением взаимности Онсагера, так как относятся к потокам различной тензорной размерности. Исследование пары других линеаризованных коэффициентов из (6)  $\alpha_{qv}$  и  $\beta_{vq}$  может быть проведено аналогично.

Линеаризованные кинетические коэффициенты образуют матрицу коэффициентов при старших производных в системе уравнений сохранения в квадратичном приближении. Свойства этой матрицы не изучены феноменологическими методами (используя соотношения взаимности, устойчивость относительно диффузии и т.п.) в отличие от линейного случая. Данные свойства задаются, по существу, алгоритмом расчета линеаризованных коэффициентов, который не может быть проконтролирован независимо. Поэтому применение некорректного алгоритма может привести к неадекватным решениям соответствующих задач газо- и гидродинамики для плотных сред.

Таким образом, в работе реализован подход [6–8] на примере вычисления линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов для неидеальной модельной кулоновской системы. Такой подход применим и для нейтральных плотных сред. Данные, полученные для неидеальной модельной системы, позволяют заключить, что линейные и барнеттовские кинетические коэффициенты при определенных условиях вносят в потоки вклады одного порядка. Заметим, что аналогичные выводы имеют место и для разреженных сред (см., например, [5,14]). Вычисление линеаризованных барнеттовских кинетических коэффициентов важно, поскольку линеаризованные коэффициенты определяют множители при старших производных в системе уравнений сохранения в квадратичном приближении. Использование такого приближения необходимо при исследовании ряда задач: распространения звука, структуры слабых ударных волн, термоконвекции и т.д.

## Список литературы

- [1] *Зубарев Д.Н.* Неравновесная статическая термодинамика. М.: Наука, 1971. 416 с.
- [2] *Pavlov G.A.* Transport processes in plasmas with strong Coulomb interaction. Amsterdam: Gordon&Breach, 2000. 200 p.
- [3] *Hansen J.-P., McDonald I.R.* // Phys. Rev. A. 1981. Vol. 23. P. 2041.
- [4] *Burnett D.* // Proc. London Math. Soc. 1935. Vol. 39. P. 385; Vol. 40. P. 382. *Чепмен С., Каулинг Т.* Математическая теория неоднородных газов. М.: ИЛ, 1960. 511 с.
- [5] *Галкин В.С., Жаров В.А.* // ПММ. 2001. Т. 65. Вып. 3. С. 467–476.
- [6] *Павлов Г.А.* // ЖТФ. 2008. Т. 78. Вып. 6. С. 24–33.
- [7] *Pavlov G.A.* // J. Phys. A: Math. Gen. 2003. Vol. 36. P. 6019.
- [8] *Павлов Г.А.* // ЖТФ. 2010. Т. 80. Вып. 4. С. 152–155. *Pavlov G.A.* // J. Phys. A: Math. Theor. 2009. Vol. 42. P. 214 046.
- [9] *Mori H.* // Progr. Theor. Phys. 1965. Vol. 34. P. 399.
- [10] *Ichiyanagy M.J.* // J. Phys. Soc. Japan. 1986. Vol. 35. P. 2963.
- [11] *Kugler A.* // J. Stat. Phys. 1973. Vol. 8. P. 107.
- [12] *Sjogren L., Hansen J.-P., Pollock E.L.* // Phys. Rev. A. 1981. Vol. 24. P. 1544.
- [13] *Deutsch C.* // Phys. Lett. A. 1977. Vol. 60. P. 317.
- [14] *Ферцигер Дж., Канер Г.* Математическая теория процессов переноса в газах. М.: Наука, 1976. 556 с.