

О ГИДРОДИНАМИЧЕСКОМ ПРИБЛИЖЕНИИ
ДЛЯ ИОНИЗОВАННОГО ГАЗА В СИЛЬНОМ ЭЛЕКТРИЧЕСКОМ
ПОЛЕ

В. М. Елеонский, В. М. Жданов

(Свердловск)

Последовательный кинетический подход к решению задачи о поведении ионизованного газа во внешнем поле, рассмотренный Б. И. Давыдовым [1] и развитый в работах Б. Л. Гинзбурга и А. В. Гуревича [2], приводит к необходимости анализа цепочки связанных кинетических уравнений для парциальных функций распределения $f_{(k)}$, возникающих при разложении вида

$$f(\mathbf{v}, \mathbf{r}, t) = f_0 + \frac{v_\alpha}{v} f_\alpha^{(1)} + \frac{v_\alpha v_\beta}{v^2} f_{\alpha\beta}^{(2)} + \dots \quad (1)$$

В общем случае анализ такой системы сложен.

В рассматриваемом ниже приближении, которое является по существу обобщением метода моментов, кинетический подход используется для определения функции распределения основного состояния f_0 , а отклонения от основного состояния исследуются в гидродинамическом приближении. В методе моментов решение кинетического уравнения ищется, как известно, в виде разложения по тензорным полиномам, построенным на фундаментальной последовательности тензоров 1, $v_\alpha v_\alpha, v_\beta, v_\alpha v_\beta v_\gamma, \dots$, причем за основное состояние принимается обычно либо стационарное решение при нулевом внешнем поле (т. е. решение, обращающее в нуль интеграл столкновений), либо решение бесстолкновительного кинетического уравнения [3-4]. При этом структура разложения и тип полиномов однозначно определяются процессом ортогонализации фундаментальной последовательности с весовой функцией, определяемой видом функции распределения основного состояния. Примером может служить разложение по тензорным полиномам Эрмита, возникающее, когда за основное состояние принимается максвелловская функция распределения [3].

В настоящем сообщении в основу рассмотрения положено разложение вида

$$\mathbf{v}' = \left\{ 1 + a_\alpha \frac{\partial}{\partial v_\alpha} + a_{\alpha\beta} \frac{\partial^2}{\partial v_\alpha \partial v_\beta} + a_{\alpha\beta\gamma} \frac{\partial^3}{\partial v_\alpha \partial v_\beta \partial v_\gamma} + \dots \right\} f_0 \quad (2)$$

Коэффициенты этого разложения выражаются через моменты функции распределения, причем первые моменты соответствуют плотности, средней скорости, тензору напряжений и тепловому потоку частиц. Удержание лишь первых нескольких моментов в разложении соответствует фактически гидродинамическому приближению при решении кинетического уравнения, так как указанные выше переменные определяют гидродинамическое поведение системы. Моменты удовлетворяют замкнутой системе уравнений, в которые, помимо гидродинамических переменных, входят времена релаксации этих переменных, определенные на функции распределения основного состояния f_0 . Для последней находится уравнение, являющееся прямым следствием исходного кинетического уравнения и принятой формы разложения для f . При этом система уравнений для моментов и уравнение для f_0 являются самосогласованными, ибо не только времена релаксации определены на функции основного состояния, но и сама функция распределения f_0 выражается через гидродинамические переменные системы.

Такой подход к решению кинетического уравнения позволяет развить последовательное гидродинамическое приближение для ионизованного газа, находящегося в сильном внешнем поле, когда функция распределения основного состояния может быть отличной от максвелловской.

Будем предполагать, что функция распределения основного состояния зависит только от модуля скорости частиц. Ограничимся в разложении (2) конечным числом членов, положив $a_{\alpha\beta\gamma\delta} = 0$ и сохранив для $a_{\alpha\beta\gamma}$ только свернутые по двум индексам компоненты тензора. Выполняя

при этих условиях ортогонализацию разложения (2), находим, что

$$f = \left\{ 1 - u_\alpha \frac{\partial}{\partial v_\alpha} + \frac{1}{2} \frac{\pi_{\alpha\beta}}{\rho} \frac{\partial^2}{\partial v_\alpha \partial v_\beta} - \frac{1}{5} \frac{h_\alpha}{\rho} \frac{\partial}{\partial v_\alpha} \Delta \right\} f_0 \quad (3)$$

Здесь Δ — оператор Лапласа, а плотность ρ , средняя скорость u , недиагональная часть тензора напряжения $\pi_{\alpha\beta}$ и относительный тепловой поток h определены соотношениями

$$\begin{aligned} \rho &= m \int f d\mathbf{v} = m \int f_0 d\mathbf{v}, \quad \rho u = m \int \mathbf{v} f d\mathbf{v} \quad (m — \text{масса частицы}) \\ \pi_{\alpha\beta} &= m \int (v_\alpha v_\beta - \frac{1}{3} v^2 \delta_{\alpha\beta}) f d\mathbf{v} = P_{\alpha\beta} - p \delta_{\alpha\beta} \quad (4) \\ h &= q - \frac{5}{2} \rho u, \quad q = \frac{1}{2} m \int v v^2 f d\mathbf{v}, \quad p = \frac{1}{3} m \int v^2 f_0 d\mathbf{v} \end{aligned}$$

Нетрудно убедиться, что если f_0 является максвелловской функцией распределения, то (3) тождественно известному разложению функции распределения в методе моментов, а именно «13-моментному» разложению Грэда^[3]. Рассмотрим кинетическое уравнение для электронов в частично ионизованном газе в пренебрежении электрон-электронными столкновениями (влияние последних будет обсуждено позже)

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \mathbf{v} \frac{\partial f}{\partial \mathbf{r}} + \frac{e}{m} \mathbf{E} \frac{\partial f}{\partial \mathbf{v}} = \iint (f' F' - f F) g \sigma(g, \chi) d\Omega d\mathbf{V} \quad (5)$$

Здесь \mathbf{E} — внешнее электрическое поле, $g = |\mathbf{v} - \mathbf{V}|$ — относительная скорость, $\sigma(g, \chi)$ — дифференциальное эффективное сечение рассеяния, $F(\mathbf{V})$ — функция распределения тяжелых частиц (молекул или ионов). Интегрирование в (5) проводится по скоростям тяжелых частиц $d\mathbf{V}$ и по углам рассеяния $d\Omega = \sin \chi d\chi d\phi$. Рассмотрим только упругие соударения.

Для электрон-ионных взаимодействий можно использовать фоккер-планковское приближение для интеграла столкновений. В этом случае правая часть (5) имеет вид

$$\frac{\partial}{\partial v_\alpha} \left\{ D_{\alpha\beta} \frac{\partial}{\partial v_\beta} + A_\alpha \right\} f \quad (6)$$

Здесь $D_{\alpha\beta}(v)$ — фоккер-планковский коэффициент диффузии, $A_\alpha(v)$ — коэффициент динамического трения. Структура этих коэффициентов может быть установлена на основании достаточно общих соображений. Действительно коэффициент диффузии является тензором второго ранга и в предположении однородности и изотропности системы имеет вид $D_{\alpha\beta}(v) = B(v) v^2 \delta_{\alpha\beta} - C(v) v_\alpha v_\beta$, где B и C — функции модуля скорости. Аналогично при тех же предположениях найдем $A_\alpha = G(v) v_\alpha$. При нулевом внешнем поле стационарным решением кинетического уравнения (5) является максвелловская функция распределения электронов с температурой, равной температуре тяжелых частиц ионизованного газа T_0 . Тогда связь между B , C и G находится из условия обращения в нуль фоккер-планковского интеграла столкновений

$$[B(v) - C(v)] mv^2 = kT_0 G(v) \quad (\text{соотношение Эйнштейна}) \quad (7)$$

Явные выражения для этих коэффициентов могут быть получены^[5] разложением ядра интеграла столкновений Ландау в ряд по параметру $m/M \ll 1$

$$2B = v(v) \left[1 - \frac{m}{M} \frac{kT_0}{mv^2} \right], \quad 2C = v(v) \left[1 - 3 \frac{m}{M} \frac{kT_0}{mv^2} \right], \quad G(v) = \frac{m}{M} v(v) \quad (8)$$

при этом частота столкновений с передачей импульса $v(v)$ определена

известным соотношением

$$v(v) = 2\pi \frac{Ne^4}{m^2 v^3} L \quad (9)$$

Здесь M и N — масса и плотность ионов, L — кулоновский логарифм. Система уравнений, которой удовлетворяют моменты функции распределения, находится путем умножения уравнения (5) на m , mv_α , $mv_\alpha v_\beta$, $mv_\alpha v^2$, ... с последующим интегрированием по f пространству скоростей. С учетом принятого приближения для f (3) имеем

$$\begin{aligned} \partial_t \rho + \operatorname{div} \rho \mathbf{u} &= 0, \quad \frac{3}{2} \partial_t p + \operatorname{div} \mathbf{q} = \mathbf{E} \mathbf{j} + R[f_0] \\ (\partial_t + \tau^{-1}) \rho \mathbf{u} + \operatorname{grad} p + \operatorname{div} \boldsymbol{\pi} &= ne\mathbf{E} - \alpha \mathbf{h} \end{aligned} \quad (10)$$

$$\begin{aligned} (\partial_t + \tau_\pi^{-1}) \pi_{\alpha\beta} + \frac{2}{5} \left(\frac{\partial q_\alpha}{\partial x_\beta} + \frac{\partial q_\beta}{\partial x_\alpha} - \frac{2}{3} \delta_{\alpha\beta} \frac{\partial q_\gamma}{\partial x_\gamma} \right) &= E_\alpha j_\beta + E_\beta j_\alpha - \frac{2}{3} \delta_{\alpha\beta} E_\gamma j_\gamma \\ (\partial_t + \tau_h^{-1}) h_\alpha + \frac{5}{2} \left[\rho u_\alpha \partial_t \theta + \pi_{\alpha\beta} \frac{\partial \theta}{\partial x_\beta} + \frac{\partial (\eta p)}{\partial x_\alpha} - \frac{\theta \partial p}{\partial x_\alpha} \right] + \\ &+ \frac{\partial (\theta \pi_{\alpha\beta})}{\partial x_\beta} = \frac{e}{m} E_\beta \pi_{\alpha\beta} - \beta \rho u_\alpha \end{aligned}$$

Здесь

$$\mathbf{j} = en\mathbf{u} \quad (11)$$

$$\theta = \frac{p}{\rho} = \frac{1}{3} \int_0^\infty v^4 f_0(v) dv / \int_0^\infty v^2 f_0(v) dv, \quad \eta = \frac{1}{5} \int_0^\infty v^6 f_0(v) dv / \int_0^\infty v^4 f_0(v) dv \quad (12)$$

Времена релаксации гидродинамических переменных τ , τ_π , τ_h и величины α и β определяются соотношениями

$$\tau^{-1} = a^{(1)}[f_0], \quad \tau_\pi^{-1} = a^{(2)}[f_0], \quad \tau_h^{-1} = a^{(3)}[\Delta f_0] - \frac{1}{2} \theta a^{(1)}[\Delta f_0] \quad (13)$$

$$\alpha = \frac{1}{5} a^{(1)}[\Delta f_0], \quad \beta = 5 \{a^{(3)}[f_0] - \frac{1}{2} \theta a^{(1)}[f_0]\}$$

где

$$\begin{aligned} a^{(1)}[f_0] &= -\frac{4\pi}{3n} \int_0^\infty v(v) \frac{\partial f_0}{\partial v} v^3 dv + O(m/M) \quad \left(n = 4\pi \int_0^\infty v^2 f_0(v) dv \right) \\ a^{(2)}[f_0] &= \frac{2\pi}{5n} \int_0^\infty v^{(2)}(v) \frac{\partial}{\partial v} \frac{\partial f_0}{\partial v} v^5 dv + O(m/M) \quad (14) \\ a^{(3)}[f_0] &= -\frac{2\pi}{15n} \int_0^\infty v(v) \frac{\partial^2 f_0}{\partial v^2} v^5 dv + O(m/M) \end{aligned}$$

Значения $a^{(1)}[\Delta f_0]$ и $a^{(3)}[\Delta f_0]$ определяются аналогичными выражениями с заменой f_0 на Δf_0 . Кроме того, для величины $R[f_0]$, описывающей передачу энергии при столкновениях частиц, имеем

$$R[f_0] = -\frac{4\pi m}{M} \int_0^\infty v(v) v^3 \left(kT_0 \frac{\partial f_0}{\partial v} + mv f_0 \right) dv \quad (15)$$

В приведенных выше выражениях

$$v = Nv \int \sigma(v, \chi) (1 - \cos \chi) d\Omega, \quad v^{(2)} = Nv \int \sigma(v, \chi) (1 - \cos^2 \chi) d\Omega \quad (16)$$

При этом для электрон-ионных взаимодействий $v^{(2)} = 2v$, а для частной модели твердых упругих шариков в случае электрон-нейтральных взаимодействий $v^{(2)} = \frac{2}{3}v = \frac{2}{3}NQv$, где Q — поперечное сечение столкновений электрона с нейтроном.

Следует отметить, что времена релаксации τ , τ_π , τ_h и величины α , β , найденные в результате вычисления «моментов относительно интеграла столкновений», определены на произвольной функции распределения основного состояния, в то время как в обычной схеме метода моментов за f_0 принимается максвелловская функция распределения [3].

Для отыскания кинетического уравнения, определяющего функцию распределения основного состояния f_0 , подставим полученное выше разложение (3) в кинетическое уравнение (5) и выполним интегрирование по угловым переменным пространства скоростей. В результате находим

$$\partial_t f_0 + \frac{v}{3} \operatorname{div} \delta \mathbf{f} + \frac{e}{3m} v^{-2} \frac{\partial}{\partial v} (v^2 \mathbf{E} \cdot \delta \mathbf{f}) = \frac{m}{M} v^{-2} \frac{\partial}{\partial v} \left[v^2 v(v) \left(\frac{kT_0}{m} \frac{\partial f_0}{\partial v} + v f_0 \right) \right] \quad (17)$$

где

$$\delta \mathbf{f} = -\mathbf{u} \frac{\partial f_0}{\partial v} - \frac{1}{5} \frac{\mathbf{h}}{\rho} \frac{\partial}{\partial v} (\Delta f_0) \quad (18)$$

Заметим, что структура полученного уравнения совпадает со структурой уравнения Б. И. Давыдова [1] для симметричной функции распределения электронов в сильном электрическом поле. Различие заключается в следующем. В методе Б. И. Давыдова как f_0 , так и $\delta \mathbf{f}$ (или $\mathbf{f}^{(1)}$) определяются из системы первых двух уравнений цепочки, возникающей в результате подстановки разложения (1) в исходное кинетическое уравнение, и интегрирования по угловым переменным пространства скоростей. Это означает, что кинетический подход используется для исследования как основного состояния, так и отклонений от него.

Анализ второго из уравнений цепочки показывает, в частности, что в пренебрежении пространственной неоднородностью $\mathbf{f}^{(1)}$ допускает представление

$$\delta \mathbf{f} = -\mathbf{u}(v) \frac{\partial f_0}{\partial v}$$

где $\mathbf{u}(v)$ определяется из уравнения

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + \mathbf{v}(v) \mathbf{u} = e \mathbf{E} / m$$

и является, таким образом, функцией хаотической скорости электронов [2].

В рассматриваемом приближении токовая часть функции распределения $\delta \mathbf{f}$ определена через среднюю макроскопическую скорость \mathbf{u} и относительный тепловой поток \mathbf{h} , которые связаны системой гидродинамических уравнений с изотропным давлением, тензором напряжений и внешним полем. Кинетический метод используется, таким образом, лишь для определения функции распределения основного состояния, а отклонения от основного состояния исследуются в гидродинамическом приближении. Применение в этом случае обобщенного метода моментов, в основе которого лежит разложение (3), позволяет в гидродинамическом приближении учесть влияние внешнего поля на функцию распределения основного состояния, связанное с сохранением трех членов в разложении типа (1), в то время как в методе Б. И. Давыдова учет $f_{\alpha\beta}^{(2)}$ в разложении (1) неизбежно связан с анализом связанной системы трех кинетических уравнений.

Для стационарных и пространственно-однородных состояний уравнение (17) переходит в

$$\frac{m}{M} v(v) \left[\frac{kT_0}{m} \frac{\partial f_0}{\partial v} + v f_0 \right] = -\frac{1}{3} \frac{e}{m} \left[\mathbf{E} \mathbf{u} \frac{\partial f_0}{\partial v} + \frac{1}{5} \frac{4}{\rho} \mathbf{E} \mathbf{h} \frac{\partial}{\partial v} (\Delta f_0) \right] \quad (19)$$

которое может быть представлено в интегральной форме

$$\begin{aligned} & \frac{3m}{M} kT_0 [f_0 - f_0^{(0)}] \exp\left(\frac{mv^2}{2kT_0}\right) = \\ & = -e \mathbf{E} \cdot \mathbf{u} \int_0^v \exp\left(\frac{mw^2}{2kT_0}\right) \frac{df_0(w)}{v(w)} - \frac{1}{5\rho} e \mathbf{E} \cdot \mathbf{h} \int_0^v \exp\left(\frac{mw^2}{2kT_0}\right) \frac{d\Delta f_0(w)}{v(w)} \end{aligned} \quad (20)$$

Здесь $f_0^{(0)}$ — решение уравнения (19) при нулевом внешнем поле (максвелловское распределение электронов с температурой T_0). Входящие в правую часть (20) величины Eu и Eh могут быть найдены из решения системы гидродинамических уравнений (10). В предположении стационарности и пространственной однородности приходим к следующим соотношениям:

$$\mathbf{E} \cdot \mathbf{u} = \frac{\sigma}{en} E^2, \quad \mathbf{E} \cdot \mathbf{h} = ne\alpha^{-1} E^2 [1 - \sigma/\sigma_0] \quad (21)$$

где σ — коэффициент электропроводности плазмы, определяемый выражением

$$\sigma = \frac{\sigma_0}{1 - \Delta_0} \frac{1}{1 + \zeta E^2} \quad (\sigma_0 = \frac{ne^2}{m} \tau, \Delta_0 = \alpha \beta \tau \tau_h, \zeta = \frac{4}{3} \frac{1}{1 - \Delta_0} \left(\frac{e}{m}\right)^2 \alpha \tau \tau_\pi \tau_h)$$

Для анализа уравнений (20) и (21) можно использовать метод итераций. Приняв за нулевое приближение $f_0^{(0)}$ и вычисляя величины $\tau^{(0)}$, $\tau_\pi^{(0)}$, $\tau_h^{(0)}$, $\alpha^{(0)}$ и $\beta^{(0)}$, находим на основании соотношений (21) значения $\mathbf{u}^{(1)}$ и $\mathbf{h}^{(1)}$ в первом приближении. Подставляя полученные значения в уравнение (20), в правой части которого f_0 заменяется на $f_0^{(0)}$, приходим к явной зависимости поправки первого приближения $f_0^{(1)} - f_0^{(0)}$ от напряженности внешнего поля. Если использовать полученное для $f_0^{(1)}$ выражение для вычисления $\tau^{(1)}$, $\tau_\pi^{(1)}$, $\tau_h^{(1)}$, $\alpha^{(1)}$ и $\beta^{(1)}$, то соотношения (21) приведут ко второму приближению для средней скорости $\mathbf{u}^{(2)}$ и теплового потока $\mathbf{h}^{(2)}$. Таким путем может быть, в частности, проанализирован характер нелинейной зависимости тока проводимости $\mathbf{j} = en\mathbf{u}$ и теплового потока \mathbf{h} от напряженности электрического поля.

Отметим, что нулевое приближение соответствует случаю «слабых» полей, определяемых условием

$$E \ll E_p, \quad E_p^2 = \left(\frac{m}{e}\right)^2 \frac{3kT_0}{M} \frac{1}{[\tau(T_0)]^2} \quad (23)$$

Оценивая для этого случая зависящий от E^2 член в знаменателе выражения для σ (22), находим

$$\zeta E^2 \sim \frac{m}{M} \left(\frac{E}{E_p}\right)^2 \quad (24)$$

т. е. этим членом можно заведомо пренебречь по сравнению с единицей. В результате коэффициент электропроводности σ не зависит в рассматриваемом приближении от напряженности электрического поля, согласуясь по величине с известными результатами «второго приближения» Чепмэна — Каулинга для лорентцевского газа [6].

Перейдем к оценке влияния электрон-электронных столкновений. Учет последних приводит к появлению дополнительного интегрального члена правой части уравнения для f_0 и к уточнению величин времен релаксации в уравнениях для моментов (10). При достаточно большой степени ионизации вид функции распределения основного состояния определяется в основном межэлектронными столкновениями. Решением, обращающим в нуль интеграл электрон-электронных столкновений в уравнении для f_0 , служит максвелловская функция распределения [2] с температурой электронов T . Последняя может быть определена из уравнения энергии (10), которое принимает вид

$$\frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t} nkT + \operatorname{div} \mathbf{q} = \mathbf{E} \cdot \mathbf{j} - 3nk \frac{m}{M} \frac{T - T_0}{\tau(T)} \quad (25)$$

где $\tau(T)$ определено при температуре электронов.

Поправки к временам релаксации, обусловленные электрон-электронными столкновениями, могут быть взяты из работ [7,8]. В частности,

для полностью ионизованного газа имеем

$$\begin{aligned}\tau^{-1} &= \tau_{ei}^{-1}, \quad \tau_{\pi}^{-1} = 1.2\tau_{ei}^{-1} + 0.6\tau_{ee}^{-1} \approx 1.2\tau_{ei}^{-1} \left(1 + \frac{\sqrt{2}}{2Z}\right) \\ \tau_h^{-1} &= 1.3\tau_{ei}^{-1} + 0.4\tau_{ee}^{-1} \approx 1.3\tau_{ei}^{-1} \left(1 + \frac{4\sqrt{2}}{13Z}\right)\end{aligned}\quad (26)$$

$$\begin{aligned}\alpha &= -0.6 \frac{m}{kT} \tau_{ei}^{-1}, \quad \beta = -1.5 \frac{kT}{m} \tau_{ei}^{-1} \\ \tau_{ci}^{-1} &= \frac{16}{3} N \left(\frac{2\pi kT}{m}\right)^{1/2} \left(\frac{Ze^2}{2kT}\right)^2 \ln \Lambda_{ei} (\ln \Lambda_{ei} \approx \ln \Lambda_{ee} = \frac{1}{2} L)\end{aligned}\quad (27)$$

Здесь Ze — заряд иона, значения $\ln \Lambda$ табулированы в работе [9]. Выражение для коэффициента электропроводности σ принимает в этом случае вид

$$\sigma = \frac{(ne^2/m) \tau_{ei}}{(1 - \Delta_0)} \frac{1}{1 - (E/E_m)^2} \quad \left(\Delta_0 = \frac{9}{13} \left(1 + \frac{4\sqrt{2}}{13Z}\right)^{-1}\right) \quad (28)$$

Критическое поле E_m определено соотношением

$$E_m^2 = \frac{27}{20} \left(1 + \frac{\sqrt{2}}{2Z}\right) \frac{1 - \Delta_0}{\Delta_0} \left(\frac{m}{e}\right)^2 \frac{kT}{m} \tau_{ei}^{-2} \quad (29)$$

Для $E \ll E_m$ значения σ полностью соответствуют результатам Спитцера [9]. Сравнение (29) и (23) показывает, что критическое поле связано с плазменным полем E_p соотношением

$$E_m = A(Z) \left(\frac{M}{m}\right)^{1/2} \frac{T_0}{T} E_p, \quad A(Z) \sim 1 \quad (30)$$

Как известно, E_p является параметром, определяющим омический разогрев электронов в плазме [2], и соответствует внешнему полю, при котором электрон за время между столкновениями набирает энергию, сравнимую с энергией, теряемой при отдельном соударении с тяжелой частицей. Легко заметить, что $E_m > E_p$ и соответствует полю, в котором электрон за то же время набирает энергию, сравнимую с его средней тепловой энергией.

При $E \rightarrow E_m$ коэффициент электропроводности σ согласно (28) неограниченно возрастает. Последнее обстоятельство связано с тем, что в указанных полях возникает тенденция к «убеганию» электронов, для анализа которого необходимо, вообще говоря, рассматривать нестационарную задачу и перейти к более полному кинетическому описанию.

Поступила 19 X 1962

ЛИТЕРАТУРА

- Давыдов Б. И. К теории движения электронов в газах и в полупроводниках. ЖЭТФ, 1937, т. 7, стр. 203.
- Гинзбург В. Л., Гуревич А. В. Нелинейные явления в плазме, находящейся в переменном электромагнитном поле. УФН, 1960, т. LXX, вып. 2.
- Graed H. On the kinetic theory of rarefied gases. Comm. Pure and Appl. Math., 1949, vol. 2, p. 331. Русск. пер.: Град Г. О кинетической теории разреженных газов. ИЛ, Сб. пер., Механика, 1952, 4 (14), стр. 71 и 5 (15), стр. 61.
- Mintz D. Orthogonal Polynomial Solutions of the Boltzman Equation. Bull. Amer. Phys. Soc., 1962, Series II, vol. 7, No. 1, p. 20.
- Брагинский С. И. Явления переноса в полностью ионизованной двухтемпературной плазме. ЖЭТФ, 1957, т. 33, вып. 2.
- Чепмен С., Каулинг Т. Математическая теория неоднородных газов. ИЛ, 1960.
- Herdan R., Littley B. S. Dynamical equations and transport relationships for a thermal plasma. Rev. Mod. Phys., 1960, vol. 32, p. 731.
- Жданов В. М. Явления переноса в частично ионизованном газе. ПММ, 1962, т. XXVI, вып. 2.
- Спитцер Л. Физика полностью ионизованного газа. ИЛ, 1957.