

ДИФФУЗИЯ И ПРОВОДИМОСТЬ В ЧАСТИЧНО ИОНИЗОВАННОЙ МНОГОТЕМПЕРАТУРНОЙ ГАЗОВОЙ СМЕСИ

В. А. Полянский

(Москва)

В работе получены выражения для диффузионного потока массы и обобщенных коэффициентов диффузии в частично ионизованной газовой смеси с различными температурами компонент, находящейся в электромагнитном поле. Исходными служат уравнения переноса, получаемые из кинетических уравнений для каждой из компонент смеси методом Грэда с использованием приближения «13 моментов» [1]. Интегралы столкновений в кинетических уравнениях берутся в форме Ландау для частиц, взаимодействующих по закону Кулона, и в форме Больцмана — для остальных частиц. Получены выражения для обобщенного закона Ома и коэффициентов подвижности и проводимости в плазме с различными сортами ионов. В § 2 работы вычислены коэффициенты диффузии, подвижности и проводимости в двухтемпературном частично ионизованном газе для случая, когда анизотропией явлений переноса можно пренебречь ($|\omega_e| \tau_e^* \ll 1$). Найден коэффициент амбиполярной диффузии в таком газе. В § 3 вычислена проводимость полностью ионизованной плазмы с двумя сортами ионов. Если условие $|\omega_e| \tau_e^* \ll 1$ не выполняется, результаты §§ 2, 3 справедливы для диффузионных коэффициентов вдоль магнитного поля.

§ 1. Диффузионные уравнения для многотемпературной газовой смеси, содержащей заряженные частицы и находящейся в электромагнитном поле, в гидродинамическом приближении¹ имеют вид

$$\sum_{\beta} (a_{\alpha\beta} \mathbf{J}^{\beta} + b_{\alpha\beta} \mathbf{h}^{\beta}) + \omega_{\alpha} (\mathbf{J}^{\alpha} \times \mathbf{x}) - c_{\alpha} \sum_{\beta} \omega_{\beta} (\mathbf{J}^{\beta} \times \mathbf{x}) = \quad (1.1)$$

$$= \nabla p_{\alpha} - c_{\alpha} \nabla p + \operatorname{div} \pi^{\alpha} - c_{\alpha} \operatorname{div} \pi - \rho c_{\alpha} \left(\frac{e_{\alpha}}{m_{\alpha}} - \sum_{\beta} \frac{c_{\beta} e_{\beta}}{m_{\beta}} \right) \mathbf{E}^*$$

Здесь

$$\mathbf{J}^{\alpha} = \rho_{\alpha} (\mathbf{u}^{\alpha} - \mathbf{u}), \quad \rho_{\alpha} = m_{\alpha} n_{\alpha}, \quad c_{\alpha} = \rho_{\alpha} / \rho, \quad p_{\alpha} = n_{\alpha} k T_{\alpha}$$

$$\mathbf{u} = \sum_{\alpha} c_{\alpha} \mathbf{u}^{\alpha}, \quad \rho = \sum_{\alpha} \rho_{\alpha}, \quad p = \sum_{\alpha} p_{\alpha}, \quad \pi = \sum_{\alpha} \pi^{\alpha}$$

$$\omega_{\alpha} = e_{\alpha} |\mathbf{B}| / m_{\alpha} c, \quad \mathbf{E}^* = \mathbf{E} + c^{-1} (\mathbf{u} \times \mathbf{B}), \quad \mathbf{x} = \mathbf{B} / |\mathbf{B}|$$

При этом $\mathbf{J}^{\alpha}$ — диффузионный поток массы, $\mathbf{h}^{\alpha}$ — поток тепла, p_{α} , π^{α} и n_{α} — соответственно парциальное давление, тензор вязких напряжений и число частиц в единице объема α компоненты смеси, T_{α} — температура α компоненты, отнесенная к средней массовой скорости смеси $\mathbf{u}$, ω_{α} — циклотронная частота частицы с зарядом e_{α} и массой m_{α} , $\mathbf{x}$ — единичный вектор в направлении магнитного поля.

Система (1.1) следует из уравнения движения газовой смеси в целом и из уравнений для потоков $\mathbf{J}^{\alpha}$, которые получаются методом моментов из кинетических уравнений для каждой из компонент, записанных в системе координат, неподвижной относительно смеси в целом [1]. Интегралы столкновений в кинетических уравнениях берутся в форме Ландау для частиц,

¹ Макроскопические параметры каждой из компонент смеси мало меняются на расстояниях порядка эффективной длины свободного пробега и за времена порядка времени между столкновениями частиц.

взаимодействующих по закону Кулона, и в форме Больцмана — для остальных. В соответствии с этим коэффициенты $a_{\alpha\beta}$ и $b_{\alpha\beta}$ записываются различным образом. Для кулоновского взаимодействия частиц имеем

$$a_{\alpha\alpha} = - \sum_{\beta \neq \alpha} \frac{m_\beta}{m_\alpha + m_\beta} \frac{1}{\tau_{\alpha\beta}}, \quad a_{\alpha\beta} = \frac{m_\alpha}{m_\alpha + m_\beta} \frac{1}{\tau_{\beta\alpha}} \quad (\alpha \neq \beta) \quad (1.2)$$

$$b_{\alpha\alpha} = 0.6 \sum_{\beta \neq \alpha} \frac{n_\beta \gamma_{\alpha\beta}}{m_\alpha + m_\beta} \frac{1}{\tau_{\alpha\beta}}, \quad b_{\alpha\beta} = - \frac{0.6 m_\alpha \gamma_{\alpha\beta}}{m_\alpha + m_\beta} \frac{1}{\tau_{\beta\alpha}} \quad (\alpha \neq \beta) \quad (1.3)$$

При этом

$$\frac{1}{\tau_{\alpha\beta}} = \frac{16}{3} n_\beta \left(\frac{1}{2\pi\gamma_{\alpha\beta}} \right)^{1/2} Q_{\alpha\beta}, \quad \frac{1}{\tau_{\beta\alpha}} = \frac{n_\alpha}{n_\beta} \frac{1}{\tau_{\alpha\beta}}, \quad \gamma_{\alpha\beta} = \frac{\gamma_\alpha \gamma_\beta}{\gamma_\alpha + \gamma_\beta} \quad (1.4)$$

$$Q_{\alpha\beta} = \frac{\pi}{2} \left[\frac{e_\alpha e_\beta \gamma_{\alpha\beta} (m_\alpha + m_\beta)}{m_\alpha m_\beta} \right]^2 \ln \Lambda_{\alpha\beta}, \quad \gamma_\alpha = \frac{m_\alpha}{kT_\alpha},$$

($\ln \Lambda_{\alpha\beta}$ — кулоновский логарифм)

Для других законов взаимодействия частиц коэффициенты $a_{\alpha\beta}$ и $b_{\alpha\beta}$ (а также $c_{\alpha\beta}$, $d_{\alpha\beta}$, $\tau_{\alpha\beta}^*$, см. ниже) выражаются через интегралы [2] Чепмена — Каулинга $\Omega_{\alpha\beta}^{ij}$, причем в величинах $\tau_{\alpha\beta}^{-1}$

$$Q_{\alpha\beta} = (2\pi\gamma_{\alpha\beta})^{1/2} \Omega_{\alpha\beta}^{11} \quad (1.5)$$

Вид этих коэффициентов легко установить, сравнивая (1.1) с соответствующими выражениями работы [1]. Система (1.1) линейно зависима:

$$\sum_{\alpha} a_{\alpha\beta} = \sum_{\alpha} b_{\alpha\beta} = 0$$

Поэтому для определения $\mathbf{J}^\alpha$ необходимо к (1.1) добавить очевидное равенство

$$\sum_{\alpha} \mathbf{J}^\alpha = 0 \quad (1.6)$$

Тепловой поток $\mathbf{h}^\beta$ можно исключить из (1.1) при помощи системы [3]

$$\sum_{\beta} c_{\alpha\beta} \mathbf{h}^\beta - \omega_\alpha \tau_{\alpha}^* (\mathbf{h}^\alpha \times \boldsymbol{\kappa}) = - \lambda_\alpha \nabla T_\alpha - \frac{0.4 \lambda_\alpha}{k n_\alpha} \operatorname{div} \boldsymbol{\pi}^\alpha + \sum_{\beta} d_{\alpha\beta} \tau_{\alpha}^* \mathbf{J}^\beta$$

$$\lambda_\alpha = \frac{5 k p_\alpha \tau_{\alpha}^*}{2 m_\alpha} \quad (1.7)$$

Выпишем величины $c_{\alpha\beta}$, τ_{α}^* и $d_{\alpha\beta}$ в случае кулоновского взаимодействия частиц

$$c_{\alpha\alpha} = 1, \quad c_{\alpha\beta} = - \frac{0.9 m_\alpha \gamma_\beta^2 (3 + 2\delta_{\alpha\beta}) \tau_{\alpha}^*}{(m_\alpha + m_\beta) (\gamma_\alpha + \gamma_\beta)^2 \tau_{\beta\alpha}} \quad (\alpha \neq \beta) \quad (1.8)$$

$$\frac{1}{\tau_{\alpha}^*} = \frac{0.4}{\tau_{\alpha\alpha}} + \sum_{\beta \neq \alpha} \frac{m_\beta \gamma_\alpha \gamma_\beta}{(m_\alpha + m_\beta) (\gamma_\alpha + \gamma_\beta)^2 \tau_{\alpha\beta}} \left[3 \frac{\gamma_\alpha}{\gamma_\beta} + \right.$$

$$\left. + 1.3 \frac{\gamma_\beta}{\gamma_\alpha} + 1.6 - \delta_{\alpha\beta} \left(2.2 + 0.4 \frac{\gamma_\beta}{\gamma_\alpha} \right) \right] \quad (1.9)$$

$$d_{\alpha\alpha} = \sum_{\beta \neq \alpha} \frac{m_\beta \gamma_\alpha \gamma_\beta}{(m_\alpha + m_\beta) \gamma_\alpha^2 \tau_{\alpha\beta}} \left[1.5 - \delta_{\alpha\beta} \left(5 \frac{\gamma_\alpha}{\gamma_\beta} + 2 \right) \right] \quad (1.10)$$

$$d_{\alpha\beta} = - \frac{1.5 m_\alpha \gamma_{\alpha\beta} (1 + 2\delta_{\alpha\beta})}{(m_\alpha + m_\beta) \gamma_\alpha^2 \tau_{\beta\alpha}} \quad (\alpha \neq \beta), \quad \delta_{\alpha\beta} = \frac{1 - T_\beta / T_\alpha}{1 + m_\beta / m_\alpha}$$

Выражения для $c_{\alpha\beta}$, $d_{\alpha\beta}$ и τ_{α}^* при других законах взаимодействия частиц можно найти, используя соответствующие результаты работ [1, 3].

Решение системы (1.7) записывается следующим образом [3]:

$$\begin{aligned} \mathbf{h}^\alpha = & - \sum_{\beta} [\lambda_{\alpha\beta}'' \nabla_{\parallel} T_{\beta} + \lambda_{\alpha\beta}^{\perp} \nabla_{\perp} T_{\beta} + \lambda_{\alpha\beta}^{\wedge} (\nabla T_{\beta} \times \kappa)] + \\ & + \sum_{\beta} [\mu_{\alpha\beta}^{\parallel} \mathbf{J}_{\parallel}^{\beta} + \mu_{\alpha\beta}^{\perp} \mathbf{J}_{\perp}^{\beta} + \mu_{\alpha\beta}^{\wedge} (\mathbf{J}^{\beta} \times \kappa)] - 0.4 \sum_{\beta} \frac{1}{kn_{\beta}} [(\lambda_{\alpha\beta}^{\parallel} - \lambda_{\alpha\beta}^{\perp}) \times \\ & \times (\operatorname{div} \pi^{\beta} \cdot \kappa) \kappa + \lambda_{\alpha\beta}^{\perp} \operatorname{div} \pi^{\beta} + \lambda_{\alpha\beta}^{\wedge} (\operatorname{div} \pi^{\beta} \times \kappa)] \end{aligned} \quad (1.11)$$

При этом

$$\begin{aligned} \lambda_{\alpha\beta}^{\parallel} &= \frac{|c|_{\beta\alpha}}{|c|} \lambda_{\beta}, \quad \lambda_{\alpha\beta}^{\perp} = \frac{|c^*|_{\beta\alpha}}{|c^*|} \lambda_{\beta}, \quad \lambda_{\alpha\beta}^{\wedge} = \sum_{\gamma} \frac{\lambda_{\alpha\gamma}^{\perp} \lambda_{\gamma\beta}^{\parallel} \omega_{\gamma} \tau_{\gamma}^*}{\lambda_{\gamma}} \\ \mu_{\alpha\beta}^{\parallel} &= \sum_{\gamma} \frac{\lambda_{\alpha\gamma}^{\parallel} d_{\gamma\beta} \tau_{\gamma}^*}{\lambda_{\gamma}} \end{aligned} \quad (1.12)$$

Выражения для $\mu_{\alpha\beta}^{\perp}$ и $\mu_{\alpha\beta}^{\wedge}$ получаются из формулы для $\mu_{\alpha\beta}^{\parallel}$ путем замены значка $\parallel$ соответственно на $\perp$ и $\wedge$. Значки $\parallel$, $\perp$ у векторов означают, что эти векторы направлены вдоль ($\parallel$) и поперек ($\perp$) магнитного поля, $|c|$ и $|c^*|$ — определители с элементами $c_{\alpha\beta}$ и $c_{\alpha\beta}^*$, $|c|_{\beta\alpha}$ и $|c^*|_{\beta\alpha}$ — алгебраические дополнения элементов ($\beta\alpha$) этих определителей, σ^{ilm} — перестановочный тензор,

$$\operatorname{div} \pi^{\beta} \times \kappa = \sigma^{ilm} \kappa^m \frac{\partial \pi_{lr}^{\beta}}{\partial x_r}, \quad \operatorname{div} \pi^{\beta} \cdot \kappa = \kappa^r \frac{\partial \pi_{rl}^{\beta}}{\partial x_l}$$

$$c_{\alpha\beta}^* = c_{\alpha\beta} + \frac{|c|_{\beta\alpha}}{|c|} \omega_{\alpha} \tau_{\alpha}^* \omega_{\beta} \tau_{\beta}^*$$

Решение системы (1.1) можно получить, подставляя (1.11) в (1.1) и исключая при помощи (1.6) из каждого уравнения системы (1.1) величину $\mathbf{J}^{\alpha}$. Несложные вычисления показывают, что диффузионный поток массы каждой из компонент смеси складывается из нескольких частей:

$$\mathbf{J}^{\alpha} = \mathbf{J}_c^{\alpha} + \mathbf{J}_t^{\alpha} + \mathbf{J}_v^{\alpha} + \mathbf{J}_e^{\alpha} \quad (1.13)$$

Перенос массы, вызванный градиентами плотностей компонент смеси,

$$\mathbf{J}_c^{\alpha} = \sum_{\beta} \rho_{\beta} \frac{m_{\alpha} T_{\beta}}{m_{\beta} T_{\alpha}} [G_{\alpha\beta}^{\parallel} \nabla_{\parallel} \ln \rho_{\beta} + G_{\alpha\beta}^{\perp} \nabla_{\perp} \ln \rho_{\beta} + G_{\alpha\beta}^{\wedge} (\ln \rho_{\beta} \times \kappa)] \quad (1.14)$$

Термодиффузионный перенос массы

$$\begin{aligned} \mathbf{J}_t^{\alpha} = & \sum_{\beta} \rho_{\beta} \frac{m_{\alpha} T_{\beta}}{m_{\beta} T_{\alpha}} \left\{ \left(G_{\alpha\beta}^{\parallel} + \frac{i i}{kn_{\beta}} \sum_{\gamma, \delta} b_{\gamma\delta} \lambda_{\delta\beta}^{\parallel} D_{\alpha\gamma}^{\parallel} \right) \nabla_{\parallel} \ln T_{\beta} + \right. \\ & + \left[G_{\alpha\beta}^{\perp} + \frac{1}{kn_{\beta}} \sum_{\gamma, \delta} b_{\gamma\delta} (\lambda_{\delta\beta}^{\perp} D_{\alpha\gamma}^{\perp} - \lambda_{\delta\beta}^{\wedge} D_{\alpha\gamma}^{\wedge}) \right] \nabla_{\perp} \ln T_{\beta} + \\ & \left. + \left[G_{\alpha\beta}^{\wedge} + \frac{1}{kn_{\beta}} \sum_{\gamma, \delta} b_{\gamma\delta} (\lambda_{\delta\beta}^{\wedge} D_{\alpha\gamma}^{\perp} + \lambda_{\delta\beta}^{\perp} D_{\alpha\gamma}^{\wedge}) \right] (\nabla \ln T_{\beta} \times \kappa) \right\} \end{aligned} \quad (1.15)$$

Поток массы за счет вязкого переноса импульса

$$\begin{aligned} \mathbf{J}_v^{\alpha} = & \sum_{\beta} \frac{m_{\alpha}}{k T_{\alpha}} \left\{ \left[G_{\alpha\beta}^{\perp} + \frac{0.4}{kn_{\beta}} \sum_{\gamma, \delta} b_{\gamma\delta} (\lambda_{\delta\beta}^{\perp} D_{\alpha\gamma}^{\perp} - \lambda_{\delta\beta}^{\wedge} D_{\alpha\gamma}^{\wedge}) \right] \operatorname{div} \pi^{\beta} + \right. \\ & + \left[G_{\alpha\beta}^{\parallel} - G_{\alpha\beta}^{\perp} + \frac{0.4}{kn_{\beta}} \sum_{\gamma, \delta} b_{\gamma\delta} (\lambda_{\delta\beta}^{\parallel} D_{\alpha\gamma}^{\parallel} - \lambda_{\delta\beta}^{\perp} D_{\alpha\gamma}^{\perp} + \right. \\ & \left. + \lambda_{\delta\beta}^{\wedge} D_{\alpha\gamma}^{\wedge}) \right] (\operatorname{div} \pi^{\beta} \cdot \kappa) \kappa + \left[G_{\alpha\beta}^{\wedge} + \frac{0.4}{kn_{\beta}} \sum_{\gamma, \delta} b_{\gamma\delta} (\lambda_{\delta\beta}^{\wedge} D_{\alpha\gamma}^{\perp} + \right. \\ & \left. + \lambda_{\delta\beta}^{\perp} D_{\alpha\gamma}^{\wedge}) \right] (\operatorname{div} \pi^{\beta} \times \kappa) \left. \right\} \end{aligned} \quad (1.16)$$

Перенос массы электромагнитным полем

$$\mathbf{J}_e^\alpha = -\rho_\alpha K_\alpha^\parallel \mathbf{E}_\parallel^* - \rho_\alpha K_\alpha^\perp \mathbf{E}_\perp^* - \rho_\alpha K_\alpha^\wedge (\mathbf{E}^* \times \boldsymbol{\kappa}) \quad (1.17)$$

Здесь введены обобщенные коэффициенты диффузии многокомпонентной смеси $D_{\alpha\beta}$ и подвижности K_α

$$D_{\alpha\beta}^\parallel = \frac{kT_\alpha}{m_\alpha} \frac{|a^{(0)}|_{\beta\alpha} - |a^{(0)}|_{\alpha\alpha}}{|a^{(0)}|}, \quad D_{\alpha\beta}^\perp = \frac{kT_\alpha}{m_\alpha} \frac{|a^{(3)}|_{\beta\alpha} - |a^{(3)}|_{\alpha\alpha}}{|a^{(3)}|} \quad (1.18)$$

$$D_{\alpha\beta}^\wedge = -\frac{kT_\alpha}{m_\alpha} \sum_{\gamma, \delta} a_{\gamma\delta}^{(2)} \frac{(|a^{(1)}|_{\beta\delta} - |a^{(1)}|_{\alpha\delta}) |a^{(3)}|_{\gamma\alpha}}{|a^{(1)}| |a^{(3)}|}, \quad G_{\alpha\beta}^\parallel = D_{\alpha\beta}^\parallel - \sum_\gamma c_\gamma D_{\alpha\gamma}^\parallel$$

$$K_\alpha^\parallel = \sum_\beta \frac{n_\beta}{n_\alpha kT_\alpha} \left(e_\beta - \sum_\gamma \frac{m_\beta}{m_\gamma} c_\gamma e_\gamma \right) D_{\alpha\beta}^\parallel \quad (1.19)$$

При этом $|a^{(p)}|$ — определители с элементами

$$a_{\alpha\beta}^{(0)} = a_{\alpha\beta} - a_{\alpha\alpha} + \sum_\gamma b_{\alpha\gamma} (\mu_{\gamma\beta}^\parallel - \mu_{\gamma\alpha}^\parallel)$$

$$a_{\alpha\beta}^{(1)} = a_{\alpha\beta} - a_{\alpha\alpha} + \sum_\gamma b_{\alpha\gamma} (\mu_{\gamma\beta}^\perp - \mu_{\gamma\alpha}^\perp) \quad (1.20)$$

$$a_{\alpha\beta}^{(2)} = \omega_{\alpha\beta}^* - \omega_{\alpha\alpha}^* + \sum_\gamma b_{\alpha\gamma} (\mu_{\gamma\beta}^\wedge - \mu_{\gamma\alpha}^\wedge), \quad \omega_{\alpha\alpha}^* = (1 - c_\alpha) \omega_\alpha$$

$$a_{\alpha\beta}^{(3)} = a_{\alpha\beta}^{(1)} + \sum_{\gamma, \delta} \frac{|a^{(1)}|_{\gamma\delta}}{|a^{(1)}|} a_{\alpha\delta}^{(2)} a_{\gamma\beta}^{(2)}, \quad \omega_{\alpha\beta}^* = -c_\alpha \omega_\beta \quad (\alpha \neq \beta)$$

$|a^{(p)}|_{\alpha\beta}$ — алгебраические дополнения элементов $a_{\alpha\beta}^{(p)}$ этих определителей. Выражения для величин $G_{\alpha\beta}^\perp$, $G_{\alpha\beta}^\wedge$ и для подвижностей $K_\alpha^\perp$, $K_\beta^\perp$ получаются из формул для $G_{\alpha\beta}^\parallel$, $K_\alpha^\parallel$ заменой в них значка $\parallel$ соответственно на значки $\perp$ и $\wedge$.

Нетрудно видеть, что коэффициенты $D_{\alpha\beta}^\parallel$ для смеси с одинаковыми температурами компонент совпадают с приведенными в [4] обобщенными коэффициентами диффузии D_{ij} , если входящие в D_{ij} коэффициенты бинарной диффузии $[D_{ij}]_k$ взять в первом приближении, а в величинах $a_{\alpha\beta}^{(0)}$ опустить члены вида $b_{\alpha\beta} \mu_{\delta\gamma}^\parallel$. Учет этих членов, возникающих вследствие переноса тепла диффузией, соответствует второму приближению в коэффициентах бинарной диффузии $[D_{ij}]_k$. Из расчетов, сделанных в [4] для некоторых потенциалов взаимодействия частиц смеси, видно, что отличие $[D_{ij}]_2$ от $[D_{ij}]_1$ составляет всего лишь несколько процентов (например, для потенциала Леннарда — Джонса это отличие не превосходит 3% для большинства бинарных смесей). Однако в случае кулоновского взаимодействия заряженных частиц рассматриваемый ниже пример тройной смеси показывает, что учет диффузионного переноса тепла может привести к значительному изменению $D_{\alpha\beta}$ (см. также [5]).

Полученное выражение (1.13) позволяет без труда написать обобщенный закон Ома для плазмы, содержащей произвольное количество сортов заряженных частиц. Плотность тока

$$\mathbf{j} = \sum_\alpha e_\alpha n_\alpha \mathbf{u}^\alpha$$

Следовательно, обобщенный закон Ома имеет вид

$$\mathbf{j} = \sum_\alpha \frac{e_\alpha}{m_\alpha} \mathbf{J}^\alpha + \mathbf{u} \sum_\alpha e_\alpha n_\alpha \quad (1.24)$$

Проводимость такой плазмы выражается формулой

$$\sigma^{\parallel} = - \sum_{\alpha} e_{\alpha} n_{\alpha} K_{\alpha}^{\parallel} \quad (1.22)$$

Замена значка $\parallel$ в (1.22) на значки $\perp$ и $\wedge$ дает выражения соответственно для $\sigma^{\perp}$ и $\sigma^{\wedge}$.

В заключение этого раздела приведем полную систему гидродинамических уравнений, описывающих движение многотемпературной частично ионизованной газовой смеси в электромагнитном поле. Система получается методом моментов из кинетических уравнений для каждой из компонент смеси, записанных в системе координат, неподвижной относительно смеси в целом. Система содержит $N - 1$ уравнение неразрывности отдельных компонент (N — число компонент смеси), уравнения неразрывности и движения смеси в целом, N уравнений энергии и «уравнение состояний» смеси. В гидродинамическом приближении (см. сноску на стр. 11) имеем

$$\rho \frac{dc_{\alpha}}{dt} + \operatorname{div} \mathbf{J}^{\alpha} = 0, \quad \frac{d\rho}{dt} + \rho \operatorname{div} \mathbf{u} = 0 \quad (1.23)$$

$$\frac{d\mathbf{u}}{dt} = - \frac{1}{\rho} \nabla p - \frac{1}{\rho} \operatorname{div} \pi + \sum_{\beta} \frac{e_{\beta} c_{\beta}}{m_{\beta}} \mathbf{E} + \frac{1}{\rho c} \mathbf{j} \times \mathbf{B} \quad (1.24)$$

$$\frac{3}{2} c_{\alpha} \frac{dT_{\alpha}}{dt} = - c_{\alpha} T_{\alpha} \operatorname{div} \mathbf{u} - \frac{m_{\alpha}}{k\rho} \operatorname{div} \mathbf{h}^{\alpha} - \frac{T_{\alpha}}{\rho} \operatorname{div} \mathbf{J}^{\alpha} - \frac{m_{\alpha}}{k\rho} \pi_{ij}^{\alpha} \frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \quad (1.25)$$

$$+ \frac{m_{\alpha}}{k\rho^2} \mathbf{J}^{\alpha} \cdot \nabla p - \frac{5}{2\rho} \mathbf{J}^{\alpha} \nabla T_{\alpha} + \frac{m_{\alpha}}{k\rho^2} \mathbf{J}^{\alpha} \operatorname{div} \pi + \frac{1}{k\rho} \mathbf{J}^{\alpha} \cdot \left[\left(e_{\alpha} - \sum_{\beta} \frac{m_{\alpha}}{m_{\beta}^2} e_{\beta} c_{\beta} \right) \mathbf{E} + \right. \\ \left. + \frac{e_{\alpha}}{c} \mathbf{u} \times \mathbf{B} - \frac{m_{\alpha}}{\rho c} \mathbf{j} \times \mathbf{B} \right] + \sum_{\beta} \frac{3 c_{\alpha} m_{\alpha} m_{\beta}}{(m_{\alpha} + m_{\beta})^2 \tau_{\alpha\beta}} (T_{\beta} - T_{\alpha}) \\ p = k\rho \sum_{\beta} \frac{c_{\beta} T_{\beta}}{m_{\beta}} \quad (1.26)$$

Тензоры вязких напряжений каждой из компонент смеси π^{α} сложным образом зависят от тензора скоростей деформаций всей смеси в целом. Выражения для π^{α} получены в [3]. Величины $\mathbf{J}^{\alpha}$, $\mathbf{j}$, $\mathbf{h}^{\alpha}$ даются формулами (1.13), (1.21) и (1.11).

§ 2. Ниже рассматривается трехкомпонентная смесь, состоящая из ионов (i), электронов (e) и нейтральных частиц (a). Температуры и массы частиц тяжелых компонент предполагаются одинаковыми ($T_i = T_a = T$, $m_i = m_a = m$). Температура электронов $T_e \geq T$, причем считается выполненным условие

$$\varepsilon \theta^{-1} \ll 1 \quad (\varepsilon = m_e / m, \theta = T / T_e) \quad (2.1)$$

Коэффициенты $a_{\alpha\beta} \div d_{\alpha\beta}$ для такой смеси с учетом (2.1) принимают вид

$$a_{aa} = -0.5\tau_{ai}^{-1} - \varepsilon\tau_{ae}^{-1}, \quad a_{ai} = 0.5\tau_{ia}^{-1}, \quad a_{ae} = \tau_{ea}^{-1} \quad (2.2)$$

$$a_{ii} = -0.5\tau_{ia}^{-1} - \varepsilon\tau_{ie}^{-1}, \quad a_{ia} = 0.5\tau_{ai}^{-1}, \quad a_{ie} = \tau_{ei}^{-1} \\ a_{ee} = -\tau_0^{-1}, \quad a_{ei} = \varepsilon\tau_{ie}^{-1}, \quad a_{ea} = \varepsilon\tau_{ae}^{-1}$$

$$b_{aa} = -\gamma b_1 \tau_{ai}^{-1}, \quad b_{ai} = \gamma b_1 \tau_{ia}^{-1}, \quad b_{ae} = \varepsilon \theta \gamma b_2 \tau_{ea}^{-1} \quad (2.3) \\ b_{ii} = -\gamma b_1 \tau_{ia}^{-1} + 0.6\varepsilon^2 \theta \gamma \tau_{ie}^{-1}, \quad b_{ia} = \gamma b_1 \tau_{ai}^{-1}, \quad b_{ie} = -0.6\varepsilon \theta \gamma \tau_{ei}^{-1} \\ b_{ee} = -\varepsilon \theta \gamma \nu, \quad b_{ea} = \varepsilon^2 \theta \gamma b_2 \tau_{ae}^{-1}, \quad b_{ei} = -0.6\varepsilon^2 \theta \gamma \tau_{ie}^{-1}$$

$$d_{aa} = -2.5b_1(\gamma\tau_{ai})^{-1} + 5\varepsilon(1 - \theta)(\gamma\theta\tau_{ae})^{-1}, \quad d_{ai} = 2.5b_1(\gamma\tau_{ia})^{-1} \\ d_{ae} = \varepsilon d(\gamma\theta\tau_{ea})^{-1}, \quad d_{ii} = -2.5b_1(\gamma\tau_{ia})^{-1} + 5\varepsilon(1 - \theta)(\gamma\theta\tau_{ie})^{-1} \quad (2.4) \\ d_{ia} = 2.5b_1(\gamma\tau_{ai})^{-1}, \quad d_{ie} = \varepsilon(3 - 4.5\theta)(\gamma\tau_{ei})^{-1}, \quad d_{ee} = -2.5(\varepsilon\theta\gamma)^{-1}\nu \\ d_{ea} = 2.5b_2(\gamma\theta\tau_{ae})^{-1}, \quad d_{ei} = -1.5(\gamma\theta\tau_{ie})^{-1}$$

При этом

$$\tau_0^{-1} = \tau_{ei}^{-1} + \tau_{ea}^{-1}, \quad \nu = b_2 \tau_{ea}^{-1} - 0.6 \tau_{ei}^{-1}, \quad \gamma = m / kT$$

$$b_1 = 0.25(1.2C_{ia}^* - 1), \quad b_2 = (1.2C_{ea}^* - 1).$$

$$d = 2.5\theta^2 b_2 - (1 - \theta)(4A_{ea}^* - 12C_{ea}^* - 5\theta + 6\theta C_{ea}^*)$$

$$A_{\alpha\beta}^* = \Omega_{\alpha\beta}^{22} / 2\Omega_{\alpha\beta}^{11}, \quad B_{\alpha\beta}^* = (5\Omega_{\alpha\beta}^{12} - \Omega_{\alpha\beta}^{13}) / 3\Omega_{\alpha\beta}^{11}, \quad C_{\alpha\beta}^* = \Omega_{\alpha\beta}^{12} / 3\Omega_{\alpha\beta}^{11}$$

Коэффициенты $c_{\alpha\beta}$ и величины τ_{α}^* для тройной смеси выписаны в [3]. Приведем результаты вычислений обобщенных коэффициентов диффузии и проводимости для случая, когда анизотропией явлений переноса можно пренебречь ($|\omega_e| \tau_e^* \ll 1$). При вычислениях существенно использовались оценки отношений эффективных сечений столкновений $Q_{\alpha\beta} / Q_{\delta\gamma}$ для диапазона температур $5 \cdot 10^2 \text{ K} \leq T \leq 10^4 \text{ K}$, $5 \cdot 10^3 \text{ K} \leq T_e \leq 5 \cdot 10^5 \text{ K}$, приведенные в § 2 работы [3]. Дополнительные данные, подтверждающие справедливость этих оценок, можно найти в [6]. Эти данные позволяют для некоторых газов уменьшить нижнюю границу электронной температуры T_e до $2 \cdot 10^3 \text{ K}$. С точностью до величин порядка $\varepsilon^{1/2}\theta^{1/2}$ по отношению к оставленным коэффициентам $D_{\alpha\beta}^{\parallel}$ принимают вид

$$D_{ae}^{\parallel} = \frac{\delta kT}{m} \left(\frac{a_1}{2\tau_{ia}} + \frac{a_2}{\tau_{ei}} \right), \quad D_{ea}^{\parallel} = \frac{\delta kT_e}{m_e} \left(\frac{a_1}{2\tau_{ai}} + \frac{\varepsilon a_4}{\tau_{ie}} \right), \quad D_{ei}^{\parallel} = \frac{\delta kT_e}{m_e} \left(\frac{a_1}{2\tau_{ai}} + \frac{\varepsilon a_5}{\tau_{ae}} \right)$$

$$D_{ai}^{\parallel} = D_{ia}^{\parallel} = \frac{2\alpha\tau_{ai}}{a_1(1+\Delta)} \frac{kT}{m}, \quad D_{ie}^{\parallel} = \frac{\delta kT}{m} \left(\frac{a_1}{2\tau_{ai}} + \frac{a_3}{\tau_{ea}} \right) \quad (2.5)$$

При этом

$$(D_{\alpha\beta}^{\perp} \approx D_{\alpha\beta}^{\parallel}, \quad D_{\alpha\beta}^{\wedge} \ll D_{\alpha\beta}^{\parallel})$$

$$\alpha = \frac{n_i}{n_i + n_a}, \quad \delta = \frac{2\alpha\tau_{ai}\tau_0}{a_0 a_1 (1 + \Delta)}, \quad a_p = 1 - f_p, \quad (p = 0, 1, \dots, 5)$$

$$\Delta = 2\varepsilon\tau_{ai} (1 - 2.5\tau_e^* \nu^{**}) \left[\tau_{ae}\tau_{ei} a_1 \left(\frac{a_0}{\tau_0} + \frac{a_1}{2\alpha\tau_{ai}} \right) \right]^{-1}$$

$$f_0 = 2.5\nu^2 \tau_e^* \tau_0, \quad f_1 = \frac{5b_1^2}{\xi} \left(\frac{\tau_a^*}{\tau_{ai}} + \frac{\tau_i^*}{\tau_{ia}} - \frac{2g\tau_a^* \tau_i^*}{\tau_{ia}\tau_{ai}} \right), \quad f_2 = -1.5\nu\tau_e^*, \quad f_3 = 2.5b_2\nu\tau_e^*$$

$$f_4 = 1.5\nu^* \tau_e^* \frac{n_i}{n_e}, \quad f_5 = \frac{2.5b_2\nu^* \tau_e^* n_a}{n_e}, \quad \xi = 1 - \frac{g^2 \tau_a^* \tau_i^*}{\tau_{ia}\tau_{ai}}$$

$$\nu^* = \frac{b_2}{\tau_{ae}} + \frac{0.6}{\tau_{ie}}, \quad \nu^{**} = \frac{b_2}{\tau_{ea}} + \frac{0.6}{\tau_{ei}}, \quad g = 0.125 (5.5 - 1.6A_{ai}^* - 1.2B_{ai}^*)$$

Вычисления, сделанные в предположении, что степень ионизации мала и преобладают столкновения типа нейтрал—нейтрал, нейтрал—заряженная частица, показывают, что учет диффузионного переноса тепла вносит в $D_{\alpha\beta}^{\parallel}$ незначительную поправку $f_p \sim 0.01-0.08$ ($p = 0, \dots, 5$). При высокой степени ионизации, когда становятся существенными столкновения между заряженными частицами, величина поправки возрастает: $f_p \sim 0.5$ ($p = 0, 2, 4$). Это приводит к значительному увеличению некоторых диффузионных коэффициентов $D_{\alpha\beta}^{\parallel}$.

Подвижности заряженных частиц

$$K_i^{\parallel} = \frac{Ze}{kT} \alpha_i D_{ie}^{\parallel}, \quad K_e^{\parallel} = \frac{e}{kT_e} \alpha_e D_{ei}^{\parallel} \quad (2.6)$$

$$\alpha_i = \frac{n_e}{Zn_i} \left[1 - \frac{m_e}{\rho} (n_e - Zn_i) \right], \quad \alpha_e = \frac{Zn_i}{n_e} \left[1 - \frac{m}{Z\rho} (Zn_i - n_e) \right]$$

В (2.6) для удобства записи подвижность $K_i^{\parallel}$ взята с противоположным знаком по сравнению с (1.19). В дальнейшем для простоты будем считать, что плазма квазинейтральна ($Zn_i = n_e$, $\alpha_i = \alpha_e = 1$). Несложные выкладки с учетом оценок отношений $Q_{\alpha\beta} / Q_{\delta\gamma}$ из работы [3] дают

$$K_i^{\parallel} / K_e^{\parallel} \sim \varepsilon [\alpha + (\varepsilon\theta)^{-1/2} (1 - \alpha)]$$

Следовательно, при высокой степени ионизации ($\alpha \sim 1$) $K_i^{\parallel} / K_e^{\parallel} \sim \varepsilon \ll 1$. Если $\alpha < 1$, то неравенство становится менее сильным, так как тогда $K_i^{\parallel} / K_e^{\parallel} \sim \varepsilon^{1/2}\theta^{-1/2}$.

Проводимость плазмы

$$\sigma^{\parallel} = \frac{e^2 n_e \delta}{m_e} \left[\frac{a_1}{2\alpha\tau_{ai}} + \frac{\varepsilon}{\tau_{ae}} \left(a_5 + \frac{Za_3 n_a}{n_e} \right) \right] \quad (2.7)$$

Выражение для $\sigma^{\parallel}$ становится более простым, если отрыв температуры электронов от температуры тяжелых частиц не очень велик ($\varepsilon^{1/2}\theta^{-1/2} \ll 1$)

$$\sigma^{\parallel} = \frac{e^2 n_e \tau_0}{m_e (1 - 2.5 v^2 \tau_0 \tau_e^*)} \quad (2.8)$$

Формула (2.8) аналогична выражению (4.17) работы [5], если в последнем определить величины $\tau_{e\beta}$ при электронной температуре T_e . Это подтверждает утверждение в [3] относительно выражения для плотности тока $\mathbf{j}$.

Рассмотрим амбиполярную диффузию в случае, когда $|\omega_e| \tau_e^* \ll 1$. Предположим, что, кроме условия квазинейтральности, выполнено условие $Z \nabla n_i = \nabla n_e \gg \nabla n_a$ и все токи равны нулю ($\mathbf{u}^i - \mathbf{u} = \mathbf{u}^e - \mathbf{u} = \mathbf{w}_a$). Пусть, далее, влиянием вязкого переноса импульса и градиентов температуры на диффузионные потоки ионов и электронов можно пренебречь. После исключения из выражений для $\mathbf{J}^i, \mathbf{J}^e$ электрического поля $\mathbf{E}^*$ будем иметь

$$\mathbf{w}_a = D_a^{\parallel} \nabla \rho_i / \rho_i = D_a^{\parallel} \nabla \rho_e / \rho_e \quad (2.9)$$

При этом $D_a^{\parallel}$ — коэффициент амбиполярной диффузии

$$D_a^{\parallel} = \frac{Z \theta^{-1} G_{ie}^{\parallel} K_e^{\parallel} + Z^{-1} \theta G_{ei}^{\parallel} K_i^{\parallel}}{K_i^{\parallel} + K_e^{\parallel}} \quad (2.10)$$

Вычисления с точностью $\varepsilon^{1/2}\theta^{-1/2}$ дают

$$D_a^{\parallel} = \frac{p_e \delta^*}{\rho} \left(\frac{a_1}{2\tau_{ai}} + \frac{a_3}{\tau_{ea}} \right) \left\{ i + \frac{1-\alpha}{\alpha} \left[1 - \frac{a_0}{\tau_0 (a_3 \tau_{ea}^{-1} + 0.5 a_1 \tau_{ai}^{-1})} - \frac{2\varepsilon \theta a_2 \tau_{ai}}{Z a_1 \tau_{ie}} \right] \right\} \\ \delta^* = 2\alpha \tau_{ai} \tau_0 / a_0 a_1 \quad (2.11)$$

§ 3. Ниже формулы (4.19) и (4.22) применяются к двухтемпературной полностью ионизованной плазме с двумя сортами ионов: (i) и (s). Пусть T, m_i, m_s ($m_i \leq m_s$) — температура и массы ионов, $Z_i e, Z_s e$ — их заряды. В условиях, когда $|\omega_e| \tau_0 \ll 1$, подвижности заряженных частиц в такой плазме записываются следующим образом:

$$K_e^{\parallel} = e (Z_i n_i + Z_s n_s) \tau_0 / n_e m_e \\ K_{\alpha}^{\parallel} = \frac{e \tau_0 \tau_1}{n_{\alpha} m_{\alpha}} \left[\frac{Z_{\beta} n_{\beta}}{\tau_0} - \frac{n_e}{\tau_{e\beta}} - \frac{n_e m_{\alpha}}{(m_i + m_s) \tau_{\beta\alpha}} \right] \quad \begin{pmatrix} \alpha, \beta = i, s \\ \alpha \neq \beta \end{pmatrix} \quad (3.1)$$

При этом

$$\tau_0^{-1} = \tau_{ei}^{-1} + \tau_{es}^{-1}, \quad \tau_1^{-1} = (m_s \tau_{is}^{-1} + m_i \tau_{si}^{-1}) / (m_i + m_s)$$

Проводимость

$$\sigma^{\parallel} = \frac{e^2 n_e \tau_0}{m_e} = \frac{3 n_e (k T_e)^{3/2}}{4 \sqrt{2\pi} e^2 m_e^{1/2} (Z_i^2 n_i \ln \Lambda_{ei} + Z_s^2 n_s \ln \Lambda_{es})} \quad (3.2)$$

В (3.1), (3.2) вычисления сделаны с точностью $(m_e / m_i)^{1/2} \theta^{3/2}$, и считается, что

$$\sum_{\alpha} n_{\alpha} e_{\alpha} = 0, \quad b_{\alpha\beta} \mu_{s\gamma} = 0$$

Если $|\omega_e| \tau_0 \gg 1$, формулы (3.1), (3.2) верны для продольных коэффициентов.

Поступила 16 VI 1964

ЛИТЕРАТУРА

1. Алиевский М. Я., Жданов В. М. Уравнения переноса для неизоэнтальпической многосортной плазмы. ПМТФ, 1963, № 5.
2. Чепмен С., Каулинг Т. Математическая теория неоднородных газов. Изд. иностр. лит., 1960.
3. Алиевский М. Я., Жданов В. М., Полянский В. А. Тензор вязких напряжений и тепловой поток в двухтемпературном частично ионизованном газе. ПМТФ, 1964, № 3.
4. Гиршфельдер Дж., Кертисс Ч., Берд Р. Молекулярная теория газов и жидкостей. Изд. иностр. лит., 1961.
5. Жданов В. М. Явления переноса в частично ионизованном газе. ПММ, 1962, т. 26, вып. 2.
6. Пэн Цзай-чэн, Пиндрох А. Уточненный расчет свойств воздуха при высоких температурах. Вопр. ракетн. техн. Сб. перев. и обз. ин. период. лит., 1962, № 12.