

Модель замыкания для процессов переноса заряженных частиц в турбулентной слабоионизованной плазме

Ульданов С.В.

Получена модель замыкания для динамики заряженных частиц в турбулентной слабоионизованной плазме. Доказано, что перенос, обусловленный корреляцией пульсаций концентраций и градиента пульсаций потенциала равен нулю. Предложена модель для практических расчетов процессов переноса в пограничном слое.

Исследование влияния турбулентности на процессы переноса обусловлено запросами ряда прикладных дисциплин и имеет научную значимость. Рассматривается динамика заряженных частиц в турбулентной слабоионизованной плазме, в области, где существенны разделение зарядов и наличие самосогласованного электрического поля (задача теории электрического зонда [1]).

Уравнения динамики ионов и электронов в приближении слабой ионизации, когда движение заряженных компонент не влияет на движение нейтрального газа, в отсутствие магнитного поля имеют вид [1]:

$$\partial n_i / \partial t + \text{div}(n_i (\mathbf{v}_o - D_i/n_i \nabla n_i - Z b_i \nabla \varphi)) = 0, \quad (1.1)$$

$$\partial n_e / \partial t + \text{div}(n_e (\mathbf{v}_o - D_e/n_e \nabla n_e + b_e \nabla \varphi)) = 0, \quad (1.2)$$

$$\Delta \varphi = e(n_e - Z n_i) / \epsilon_0 \quad (1.3),$$

где n - концентрация, v - скорость, D - коэффициент диффузии, b - коэффициент подвижности, индексы i, e, o относятся к ионам, электронам и нейтралам соответственно, φ - потенциал, e - модуль заряда электрона, Z - зарядовое число иона, ϵ_0 - электрическая постоянная, t - время.

Следуя методу Рейнольдса представим все величины в виде суммы осредненной (обозначаемой угловыми скобками) и пульсирующей величин (обозначаемой штрихом).

Уравнение для ионов (1.1) примет вид:

$$\partial(\langle n_i \rangle + n_i') / \partial t + \text{div}(\langle n_i \rangle + n_i')(\langle \mathbf{v}_o \rangle + \mathbf{v}_o') - D_i \nabla(\langle n_i \rangle + n_i') - Z b_i(\langle n_i \rangle + n_i') \nabla(\langle \varphi \rangle + \varphi') = 0. \quad (2)$$

Осредним уравнение (2). Тогда

$$\partial \langle n_i \rangle / \partial t + \text{div}(\langle n_i \rangle \langle \mathbf{v}_o \rangle + \langle n_i' \mathbf{v}_o' \rangle - D_i \nabla \langle n_i \rangle - Z b_i \langle n_i \rangle \nabla \langle \varphi \rangle - Z b_i \langle n_i' \nabla \varphi' \rangle) = 0. \quad (3)$$

В этом уравнении для средней концентрации присутствуют два слагаемых обусловленных турбулентностью. Задача замыкания выразить их через средние величины.

Первое из них - корреляции пульсаций концентрации и скорости можно выразить используя понятие длины смешения [2]:

$$\langle n_i' v_o' \rangle = -D_T \nabla \langle n_i \rangle, \quad (4)$$

где тензор турбулентной диффузии D_T можно определить через пульсации скорости v' и длину пути смешения l' [2]

$$D_{Tik} = \delta_{ik} l' v_i' \quad (5).$$

Для распределения в потоке этих величин можно использовать экспериментальные результаты либо модели, позволяющие вычислять l' и v' (например k - ϵ модель).

Рассмотрим второе слагаемое - корреляции пульсации концентрации и градиента пульсаций потенциала. Поля случайных величин - концентраций ионов и электронов и потенциала можно разложить на сумму плоских волн со случайными, некоррелированными между собой, амплитудами [3]:

$$n_i'(\mathbf{r}) = \int \exp(i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) dS_i(\mathbf{k}), \quad (6.1)$$

$$n_e'(\mathbf{r}) = \int \exp(i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) dS_e(\mathbf{k}), \quad (6.2)$$

$$\varphi'(\mathbf{r}) = \int \exp(i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) dS_\varphi(\mathbf{k}), \quad (6.3)$$

где справедливы равенства [3]:

$$\langle dS(\mathbf{k}) \rangle = 0, \quad (7.1)$$

$$\langle dS_i(\mathbf{k}_1) dS_i(\mathbf{k}_2) \rangle = \delta(\mathbf{k}_2 - \mathbf{k}_1) F(\mathbf{k}_1) d\mathbf{k}_1 d\mathbf{k}_2, \quad (7.2)$$

$$\langle dS_i(\mathbf{k}_1) dS_e(\mathbf{k}_2) \rangle = \delta(\mathbf{k}_2 - \mathbf{k}_1) B(\mathbf{k}_1) d\mathbf{k}_1 d\mathbf{k}_2. \quad (7.3)$$

Имеем

$$\langle \text{div}(n_i' \nabla \varphi') \rangle = \langle \nabla n_i' \cdot \nabla \varphi' \rangle + \langle n_i' \Delta \varphi' \rangle = \langle \nabla n_i' \cdot \nabla \varphi' \rangle + \langle n_i' (n_e' - Z n_i') \rangle e / \epsilon_0, \quad (8)$$

где использовано уравнение для пульсаций потенциала, полученное вычитанием из исходного уравнения Пуассона (1.3) осредненного:

$$\Delta \varphi' = (n_e' - Z n_i') e / \epsilon_0. \quad (9)$$

Согласно определению производной случайного поля [3] можно интегрировать по координате под интегралом по волновому вектору. Тогда легко получить уравнение для спектральных амплитуд:

$$dS_\varphi(\mathbf{k}) = e / (k^2 \epsilon_0) (dS_e(\mathbf{k}) - Z dS_i(\mathbf{k})). \quad (10)$$

Далее

$$\begin{aligned} \nabla n_i' \cdot \nabla \varphi' &= \int \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r}) i\mathbf{k}_1 dS_i(\mathbf{k}_1) \cdot \int \exp(i\mathbf{k}_2 \cdot \mathbf{r}) i\mathbf{k}_2 e / (k^2 \epsilon_0) (dS_e(\mathbf{k}_2) - Z dS_i(\mathbf{k}_2)) = \\ &= \int \int \exp(i(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2) \cdot \mathbf{r}) (\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{k}_2) e / (k^2 \epsilon_0) dS_i(\mathbf{k}_1) (Z dS_i(\mathbf{k}_2) - dS_e(\mathbf{k}_2)). \quad (11) \end{aligned}$$

Осредняя и учитывая (7.1-7.3) получим

$$\langle \nabla n_i' \cdot \nabla \varphi' \rangle = \int \int \exp(i(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2) \cdot \mathbf{r}) (\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{k}_2) e / (k^2 \epsilon_0) \langle dS_i(\mathbf{k}_1) (Z dS_i(\mathbf{k}_2) - dS_e(\mathbf{k}_2)) \rangle$$

$$= \int \exp(i2\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) e/\varepsilon_0 (ZF(\mathbf{k}) - B(\mathbf{k})) d\mathbf{k}. \quad (12)$$

Аналогично

$$n_i'(n_e' - Zn_i')e/\varepsilon_0 = \int \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r}) dS_i(\mathbf{k}_1) \int \exp(i\mathbf{k}_2 \cdot \mathbf{r}) e/\varepsilon_0 (dS_e(\mathbf{k}_2) - Z dS_i(\mathbf{k}_2)) = \\ = \int \int \exp(i(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2) \cdot \mathbf{r}) e/\varepsilon_0 dS_i(\mathbf{k}_1) (dS_e(\mathbf{k}_2) - Z dS_i(\mathbf{k}_2)). \quad (13)$$

Осредняя получим

$$\langle n_i'(n_e' - Zn_i')e/\varepsilon_0 \rangle = \int \int \exp(i2\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) e/\varepsilon_0 (B(\mathbf{k}) - ZF(\mathbf{k})) d\mathbf{k}. \quad (14)$$

Складывая (12) и (14) получаем

$$\text{div} \langle -Zb_i n_i' \nabla \varphi' \rangle = 0. \quad (15.1)$$

Аналогичный результат получается для электронов

$$\text{div} \langle -b_e n_e' \nabla \varphi' \rangle = 0. \quad (15.2)$$

Таким образом получаем систему уравнений для расчета средних величин (угловые скобки опущены)

$$\partial n_i / \partial t + \text{div} (n_i (\mathbf{v}_0 - D_i (1/n_i \nabla n_i + Ze/(kT_i) \nabla \varphi) - D_T/n_i \nabla n_i)) = 0, \quad (16.1)$$

$$\partial n_e / \partial t + \text{div} (n_e (\mathbf{v}_0 - D_e (1/n_e \nabla n_e - e/(kT_e) \nabla \varphi) - D_T/n_e \nabla n_e)) = 0, \quad (16.2)$$

$$\Delta \varphi = (n_e - Zn_i) e/\varepsilon_0. \quad (16.3)$$

где использованы соотношения Эйнштейна между коэффициентами диффузии и подвижности.

Для определения тензора турбулентной диффузии необходимо воспользоваться экспериментальными данными о длине пути смешения и пульсационной скорости.

Для расчета процессов переноса в пограничном слое можно предложить следующую модель. Рассмотрим движущуюся в полупространстве над плоской стенкой слабоионизованную плазму.

Направим ось x вдоль потока, ось y по нормали от стенки. Распределение средней скорости по нормали к стенке в логарифмическом подслое ($40v/u_\tau < y < 10^3$) имеет вид [2]:

$$\langle v \rangle = u_\tau / \kappa \ln(yu_\tau/v) + 5.1u_\tau, \quad (17.1)$$

где $u_\tau = (\tau_w/\rho)^{1/2}$ - характерная скорость, τ_w - напряжение трения на стенке. В вязком подслое ($y < 40v/u_\tau$) распределение средней скорости по нормали к стенке имеет вид:

$$\langle v \rangle = yu_\tau^2/v, \quad (17.2)$$

формула Ван-Дрифта для l' приближенно справедлива во всем пограничном слое

$$l' = \kappa y (1 - \exp(-yu_\tau/(A^+v))). \quad (18)$$

Константы имеют значения

$$\kappa = 0.4, \quad A^+ = 26 \quad (19).$$

Распределение пульсаций можно приближенно задать по результатам Клебанова и Лауфера, приведенными в [2].

Выберем в качестве масштабов следующие:

$$M_v = u_\tau,$$

$$M_L = v/u_\tau,$$

$$M_t = M_L/M_v,$$

$$M_\varphi = (kT_i)/(Ze),$$

$$M_{ni} = M_n = n_\infty,$$

$$M_{ne} = ZM_n,$$

$$r_D = (\epsilon_0 kT_i)/(n_\infty (Ze)^2)^{1/2}.$$

Обезразмеривая получим систему уравнений для расчетов процессов переноса в пограничном слое:

$$\partial n_i / \partial t + \text{div}(n_i(\mathbf{v}_0 - Sc_i^{-1}(1/n_i \nabla n_i + Ze/(kT_i) \nabla \varphi) - D_T/n_i \nabla n_i) = 0, \quad (20.1)$$

$$\partial n_e / \partial t + \text{div}(n_e(\mathbf{v}_0 - Sc_e^{-1}(1/n_e \nabla n_e - e/(kT_e) \nabla \varphi) - D_T/n_e \nabla n_e) = 0, \quad (20.2)$$

$$\Delta \varphi = (M_L/r_D)^2 (n_e - Zn_i), \quad (20.3)$$

$$D_{Тик} = \delta_{ik} l' v_i', \quad (20.4)$$

$$l' = 0.4 y(1 - \exp(-y/26)), \quad (20.5)$$

$$\mathbf{v}_0 = (0, 2.5 \ln y + 5.1, 0), \quad \text{при } y > 40, \quad (20.6)$$

$$\mathbf{v}_0 = (0, y, 0), \quad \text{при } y < 40, \quad (20.7)$$

$$v_x' = f_x(y), \quad f_x(y > 60) \approx 2.3, \quad (20.8)$$

$$v_y' = f_y(y), \quad f_y(y > 40) \approx 0.9, \quad (20.9)$$

$$v_z' = f_z(y), \quad f_z(y > 80) \approx 1.7. \quad (20.10)$$

Граничные и начальные условия, методика расчета приведены в [1].

Основная величина - напряжение трения может быть оценена следующим образом [4]:

$$c_f \equiv \tau_w / (1/2 \rho v_0^2) = 0.075 Re^{-1/4}. \quad (21)$$

Для типичных параметров потока горячего нейтрального газа

$$Re = 10^4, \quad \rho = 1 \text{ кг/м}^3, \quad v_0 = 100 \text{ м/с}, \quad \nu = 5 \cdot 10^{-5} \text{ м}^2/\text{с}$$

имеем

$$u_\tau = 6 \text{ м/с}, \quad M_L = 0.82 \cdot 10^{-4} \text{ м}, \quad r_D = 10^{-7} \div 10^{-4} \text{ м}.$$

Оценим порядок величин на безразмерном расстоянии ~ 200 :

$$Sc_i \sim 1, \quad Sc_e = Sc_i ((m_i T_e)/(m_e T_i))^{1/2} \sim 80, \quad \nabla \varphi \sim 5, \quad l' v' \sim 80.$$

Отсюда видно, что влияние турбулентности на процессы переноса значительно - диффузия ионов определяется в основном турбулентной диффузией, суммарный коэффициент диффузии электронов в 2-3 раза больше. Однако при приближении к стенке турбулентная диффузия уменьшается до нуля и требуются расчеты чтобы определить влияние турбулентности на процессы переноса вблизи стенки.

1. Алексеев Б.В., Котельников В.А. Зондовый метод диагностики плазмы. - М.:Энергоатомиздат, 1988.- 236 с.
2. Монин А.С., Яглом А.М. Статистическая гидромеханика.- М.:Наука, 1965, т.1.- 640 с.
3. Монин А.С., Яглом А.М. Статистическая гидромеханика.- М.:Наука, 1967, т.2.- 720 с.
4. Турбулентность /под ред. Брэдшоу П.- М.:Машиностроение, 1980.- 343 с., пер. с англ.

СВЕДЕНИЯ ОБ АВТОРАХ

*Ульданов Сергей Владимирович, аспирант кафедры прикладной физики
Московского государственного авиационного института (технического университета).*