

Теория электростатического зонда в плазме, образованной продуктами ядерных реакцийА.Е. Шапиева^{1,3}, Э.Е. Сон^{1,2}, С.К. Кунаков³¹Московский физико-технический институт (государственный университет)²Объединенный институт высоких температур РАН (ОИВТ РАН)³Международный университет информационных технологий (МУИТ), Казахстан

В данной работе представлена зондовая теория для плазмы высокого давления, где справедливо гидродинамическое приближение в присутствии отрицательных ионов и даны методические рекомендации для определения концентрации заряженных частиц в плазме ${}^3\text{He} + \text{UF}_6$, образованной продуктами реакции ${}^3\text{He} + n \rightarrow p + T + 0,76\text{Mev}$ на основе численных расчетов.

Рассмотрим случай стационарной плазмы и зонд, помещенный в плазму с потенциалом отличным от потенциала плазмы.

Принимая расстояния от зонда до любой точки в возмущенной зондом области как основную координату в безразмерном виде система уравнений, описывающая работу зонда в гидродинамическом приближении может быть представлена в следующем виде:

$$\omega^+ \frac{d}{d\xi} \left(-\frac{dn^+}{d\xi} + \gamma n^+ \frac{d\psi}{d\xi} \right) = 1 - an^+ n^e - bn^- n^+ \quad (1)$$

$$\omega^- \frac{d}{d\xi} \left(-\frac{dn^-}{d\xi} + \gamma n^- \frac{d\psi}{d\xi} \right) = cn^e - bn^- n^+ \quad (2)$$

$$\omega^e \frac{d}{d\xi} \left(-\frac{dn^e}{d\xi} + n^e \frac{d\psi}{d\xi} \right) = 1 - cn^e - an^e n^+ \quad (3)$$

$$\varepsilon \frac{d^2\psi}{d\xi^2} = n^e - n^- + n^+, \quad (4)$$

где $\omega^+ = \frac{D_a^+(n_\infty^+)^2}{Sr_p^2}$, $\omega^e = \frac{D_a^e(n_\infty^+)^2}{Sr_p^2}$, $\omega^- = \frac{D_a^-(n_\infty^+)^2}{Sr_p^2}$, $t_{\text{ion}} = \frac{n_\infty}{S}$, $\xi_1 = \frac{r}{r_p}$, $\psi = \frac{\varphi_p}{kT_e}$, $S = \frac{n_{\text{He}^3} \Phi \sigma_f E_0}{\Omega}$, $t_{D^+} = \frac{r_p^2}{D^+}$,

$t_{D^-} = \frac{r_p^2}{D^-}$, $t_{D^e} = \frac{r_p^2}{D^e}$, $\delta = \frac{n_\infty^e}{n_\infty^+}$, $\varepsilon = \left(\frac{r_d}{r_p} \right)^2 = \frac{kT_e}{4\pi e^2 n_\infty^+ r_p^2}$, $\gamma = \frac{T_e}{T}$, $a = \frac{\alpha_e (n_\infty^+)^2}{S}$, $b = \frac{\alpha_i (n_\infty^+)^2}{S}$, $c = \frac{\beta n_\infty^+}{S}$, n^+ , n^- , n^e -

концентрации положительных, отрицательных ионов и электронов, D^+ , D^- , D^e - коэффициенты диффузии и подвижности положительных и отрицательных ионов, электронов, β - коэффициент прилипания [1], определяющий формирование отрицательных ионов, r_p - радиус зонда, S - скорость ионизации, Φ - плотность нейтронного потока, σ_f - сечение деления изотопа гелия-3 при поглощении теплового нейтрона, E_0 - энергия осколков деления, ω - энергетическая цена образования пары электрона и иона, n_{He^3} - концентрация изотопного газа –гелия-3.

Граничные условия определяются на поверхности зонда и на границе возмущенной зондом области:

$$n^+(1) = n^-(1) = n^e(1) = 0, \psi(r_p) = \psi_p \quad (5)$$

$$n^+(\xi_1) = 1, n^-(\xi_1) = 1 - \delta, n^e(\xi_1) = \delta, \psi(\xi_1) = 0, \quad (6)$$

где ξ_1 - граница возмущенной зондом области.

Следуя работе [2], разделим возмущенную зондом плазму на две области: слой объемного заряда $1 \leq \xi \leq \xi_0$, слой амбиполярной диффузии $\xi_0 \leq \xi \leq \xi_1$.

Из уравнений (1-4) размеры слоя объемного заряда в этом случае для зонда плоской, цилиндрической и сферической формы имеют следующий вид:

для плоского зонда:

$$r_0 = r_p \left[1 + \kappa_+^{-0.5} r_p^{-2} (\varphi_p - \varphi_0)^{0.5} \right] \quad (11)$$

для цилиндрического зонда:

$$r_0 = r_p \left[1 + \sqrt{2} \kappa_+^{-0.5} r_p^{-2} (\varphi_p - \varphi_0)^{0.5} \right] \quad (12)$$

для сферического зонда:

$$r_0 = r_p \left[1 + \sqrt{3} \kappa_+^{-0.5} r_p^{-2} (\varphi_p - \varphi_0)^{0.5} \right], \quad (13)$$

где $\kappa_+ = \left(\frac{4\pi e S}{b_+} \right)^{\frac{1}{2}}$.

В частности для отрицательного потенциала зонда зондовые токи для плоской, цилиндрической и сферической геометрии уравнения для зондовых токов представлены в следующем виде:

для плоского зонда:

$$I_p = e S A r_0 \quad (14)$$

для цилиндрического зонда:

$$I_p = e S \frac{\varphi_p - \varphi_0}{\sqrt{\kappa_+}} L \quad (15)$$

для сферического зонда:

$$I_p = \frac{4}{3} \pi e S r_p^3 \left[1 + \sqrt{\frac{3}{\kappa_+} \frac{\varphi_p - \varphi_0}{r_p^2}} \right]^{\frac{3}{2}}, \quad (16)$$

где A - площадь плоского зонда, L - длина цилиндрического зонда, а величина длины слоя объемного заряда для зондов различной геометрии соответственно равны.

В случае, когда падение потенциала происходит преимущественно в слое объемного заряда концентрация положительных ионов и параметр δ определяются из ионной и электронной ветви вольтамперной характеристики по следующим формулам (сферический зонд) [3]:

$$n_{\infty}^+ = \frac{I_{np}^+ \left(1 + \frac{3}{4} \frac{I_{np}^+}{\pi e S r_p^3} \right)^{\frac{1}{3}} - 1}{\varphi_{np} r_p \left(1 + \frac{3}{4} \frac{I_{np}^+}{\pi e S r_p^3} \right)^{\frac{2}{3}}}, \quad \delta = \frac{I_{np}^- - 4\pi e r_p b^- n_{\infty}^+ \varphi_{pp} \left(1 + \frac{I_{np}^-}{4\pi e S r_p^3} \right)^{\frac{1}{3}}}{4\pi e r_p (b^e - b^-) \varphi_{pp} \left(1 + \frac{I_{pp}^-}{4\pi e S r_p^3} \right)^{\frac{1}{3}}}, \quad (18)$$

где I_{np}^+ φ_{np} - зондовый ток и потенциал на ионную ветвь, I_{pp}^- φ_{pp} - зондовый ток и потенциал на электронную ветвь.

В диффузионном слое величина n_0 на границе для отрицательного и положительного зонда определяется соответствующими выражениями:

$$\begin{aligned} \left(\frac{r_p}{r_d} \right)^2 n_0^+ &= \nu \left[\left(\frac{2}{\omega^+} \frac{1}{(n_0^+)^2} \right) \left(1 - \frac{\rho}{3} - n_0^+ + \frac{\rho (n_0^+)^3}{3} \right) - \frac{1}{n_0^+} (1 - \rho (n_0^+)^2) \right], \\ \left(\frac{r_p}{r_d} \right)^2 n_0^e &= \nu \left[\left(\frac{2}{\omega^e} \frac{1}{(n_0^e)^2} \right) \left(\delta - \frac{\delta \rho}{3} - n_0^e + \frac{\rho (n_0^e)^3}{3} \right) - \frac{1}{n_0^e} (1 - \rho (n_0^e)^2) \right] \end{aligned} \quad (36)$$

Если основное падение потенциала в основном происходит в диффузионном слое, то соответственно

$$n_0^+ = \left(\frac{\nu \mathcal{E}}{\omega^+} \right)^{\frac{1}{3}} \left[2 \left(1 - \frac{1}{3} \rho \right) \right]^{\frac{1}{3}}, \quad n_0^e = \left(\frac{\nu \mathcal{E}}{\omega^e} \right)^{\frac{1}{3}} \left[2 \delta \left(1 - \frac{1}{3} \rho \right) \right]^{\frac{1}{3}}, \quad (38)$$

$$\text{где } (\nu) = \left(\frac{D^+ - (1-\delta)D^- - \delta D^e}{b^+ + (1-\delta)b^- + \delta b^e} \right) \left(\frac{kT_e}{e} \right)^{-1}, \quad \rho = \frac{a(n_{\infty}^+)^2}{S} \delta + \frac{b(n_{\infty}^+)^2}{S} (1-\delta).$$

Выводы:

Полученные решения уравнений электростатического зонда ядерно-возбуждаемой плазмы позволяют определить концентрацию положительных ионов, электронов и отрицательных ионов при заданных условиях скорости ионизации и состава газовой смеси.

Литература:

- [1] *Compton R.N.*, On the formation of positive and negative ions in gaseous UF₆//The Journal of Chemical Physics, 1977, V. 66, N 10, pp.4478-4486.
- [2] *Ульянов К.Н.*, Теория электрических зондов в плотной плазме//Журнал технической физики, 1970, Т. XL, в. № 4, стр. 790.
- [3] *Kunakov S.K., Son E.E., Shapiyeva A.* Probe diagnostics of 3He+UF₆ plasma, generated in the core of nuclear reactor WWW-K//International Journal of Mathematics and Physics, 2015, V. 6, N 1, pp.69-74.