

КРИТЕРИИ ПОДОБИЯ ВЫСОКОВОЛЬТНЫХ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ РАЗРЯДОВ В ГАЗОЖИДКОСТНЫХ СМЕСЯХ

Н.М.Бескаравайный, В.Г.Ковалев, Е.В.Кривицкий

Высоковольтный разряд в жидкости представляет собой сложное многофакторное явление, включающее электрические процессы в разрядном контуре, процессы в плазменном канале разряда и излучение расширяющимся каналом волн давления в окружающую среду. Если разряд происходит в двухфазной газожидкостной смеси, то к перечисленным факторам добавляются процессы пульсации пузырьков газа. Многофакторность процесса приводит к высокой размерности его математической модели, что затрудняет выявление его основных закономерностей. Поэтому как для описания высоковольтного разряда в гомогенной, так и, тем более, в гетерогенной среде особую актуальность приобретает определение критериев подобия процесса.

Вопрос определения критериев подобия электрических характеристик высоковольтного разряда в гомогенной среде наиболее полно рассмотрен в [1], где получены следующие выражения:

$$\Pi_k = \frac{Al^2}{U_0^2 \pi \sqrt{LC}}; \quad \Pi_n = \frac{V_0 \pi \sqrt{LC}}{r_k(0)}; \quad \Pi_2 = \frac{G_0 \sqrt{C}}{\sqrt{L}}, \quad (1)$$

где A — искровая характеристика; U_0 — начальное напряжение накопительной емкости; L, C — индуктивность и емкость разрядного контура; l — межэлектродное расстояние; $V_0, r_k(0)$ — начальные значения скорости и радиуса плазменного канала; G_0 — начальное сопротивление канала разряда.

Однако, как указано в [1], для реальных разрядов лишь первый из критериев (1) меняется в достаточно широких пределах. При математическом описании подводного искрового разряда точное задание начальных значений $V_0, r_k(0)$ связано с существенными трудностями экспериментального измерения этих величин. Однако благодаря устойчивости системы уравнений, образующих математическую модель разряда, относительно вариации $V_0, r_k(0)$ в достаточно широких пределах практически во всех случаях в качестве начальных значений можно задавать $V_0 = 300$ м/с, $r_k(0) = 0.2$ мм. Соответственно одинаковыми для большинства режимов разряда становятся и критерии Π_n, Π_2 . Приведение многомерной задачи к однофакторной, вообще говоря, следовало бы считать существенным упрощением, однако в данном случае единственный критерий подобия представляется недостаточным. Поэтому целесообразно рассмотреть вопрос о критериях подобия более детально.

Одна из возможных и хорошо зарекомендовавших себя на практике математических моделей может быть представлена следующей системой

мой соотношений: уравнение разрядного контура

$$LJ + GJ + \frac{1}{C} \int_0^t J d\tau = U_0; \quad (2)$$

уравнение баланса энергии

$$\frac{\beta}{\beta - 1} P_k \dot{\Omega} + \frac{\Omega \dot{P}_k}{\beta - 1} = J^2 G; \quad \Omega = \pi r_k^2 l, \quad (3)$$

где P_k — давление плазмы в канале разряда, β — эффективный показатель адиабаты.

Связь между сопротивлением канала и давлением [1] есть

$$G = \frac{(\beta - 1) Al}{\pi r_k^2 P_k}. \quad (4)$$

В случае когда окружающая канал разряда среда представляет собой двухфазную газожидкостную смесь, справедливо соотношение удельных объемов [2]

$$\frac{\omega}{\omega_0} = (1 - \varepsilon) \left(1 + \frac{P}{B} \right)^{\frac{-1}{n}} + \varepsilon \left(\frac{R}{R_0} \right)^3, \quad (5)$$

где $B = 3.045 \cdot 10^8$ Па, $n = 7.15$, $\omega = 1/\rho$, ρ — плотность среды, R — радиус пузырьков, ε — начальная объемная концентрация газа.

Нулевые индексы относятся к невозмущенным значениям соответствующих величин.

Уравнение пульсации газового пузырька, полученное в [2] и модифицированное для случая высоких давлений, запишем в виде

$$R \ddot{R} \left(1 + \frac{P_1}{\rho_0 c_1^2} - \frac{\dot{R}}{c_1} + \frac{\dot{R}^2}{2c_1^2} \right) + \frac{3}{2} \dot{R}^2 \left(1 - \frac{\dot{R}}{3c_1} \right) = \frac{P_1}{\rho_0} \left(1 + \frac{\dot{R}}{c_1} \right) + \frac{R \dot{P}_1}{\rho_0 c_1},$$

$$P_1 = P_0 \left(\frac{R_0}{R} \right)^{3\gamma} - P_0 - P, \quad c_1 = c_0 + \dot{R}, \quad (6)$$

где γ — показатель адиабаты газа, ρ_0 — невозмущенная плотность жидкости, c_0 — скорость звука в жидкости, $P_0 = 10^5$ Па.

Наконец, внешняя гидродинамическая задача может быть представлена в переменных Лагранжа системой соотношений [3]

$$\frac{\partial r}{\partial t} = V, \quad \frac{\partial V}{\partial t} = - \frac{r}{\rho_0 \xi} \frac{\partial P}{\partial \xi},$$

$$\frac{\partial \omega}{\partial t} = \frac{r}{\rho_0 \xi} \frac{\partial V}{\partial \xi}, \quad (7)$$

где r — эйлерова координата, ξ — лагранжева координата, V — поле скоростей жидкости.

Обозначая безразмерные величины верхней чертой, представим уравнение (2) в безразмерном виде

$$\bar{J} + \bar{G}\bar{J} + \int_0^{\bar{t}} \bar{J} d\bar{\tau} = 1, \quad (8)$$

где

$$\bar{J} = \frac{J}{U_0} \sqrt{\frac{L}{C}}, \quad \bar{t} = \frac{t}{\sqrt{LC}}, \quad \bar{G} = G \sqrt{\frac{C}{L}}. \quad (9)$$

Преобразуя уравнение (3) к безразмерному виду с учетом (9), получим выражение

$$\beta \bar{P}_k \dot{\bar{\Omega}} + \bar{\Omega} \cdot \dot{\bar{P}}_k = (\beta - 1) \prod_p \bar{J}^2 G, \quad (10)$$

где

$$\bar{P}_k = \frac{P_k}{\rho_0 c_0^2}, \quad \bar{\Omega} = \pi \bar{r}_k^2, \quad \bar{r}_k = \frac{r_k}{l}, \quad \prod_p = \frac{C U_0^2}{\rho_0 c_0^2 l^3}. \quad (11)$$

С учетом (9) и (11) выражение (4) примет вид

$$\bar{G} = \frac{(\beta - 1) \prod_G}{\pi \bar{r}_k^2 \bar{P}_k}, \quad \prod_G = \frac{A}{\rho_0 c_0^2 l} \sqrt{\frac{C}{L}}. \quad (12)$$

Определяя безразмерное давление в жидкости аналогично (11), запишем соотношение (5) в виде

$$\bar{\omega} = (1 - \varepsilon)(1 + n \bar{P})^{-\frac{1}{n}} + \varepsilon \left(\prod_R \bar{R} \right)^3, \quad (13)$$

где

$$\bar{\omega} = \frac{\omega}{\omega_0}, \quad \bar{R} = \frac{R}{l}, \quad (14)$$

$$\prod_R = \frac{l}{R_0}. \quad (15)$$

Уравнение пульсаций пузырька (6) можно привести к виду

$$\begin{aligned} & \bar{R} \ddot{\bar{R}} \left[1 + \frac{\prod_v^2 \bar{P}_1}{\left(\prod_v + \dot{\bar{R}} \right)^2} - \frac{\dot{\bar{R}}}{\prod_v + \dot{\bar{R}}} + \frac{\dot{\bar{R}}^2}{2 \left(\prod_v + \dot{\bar{R}} \right)^2} \right] + \\ & + \frac{3}{2} \dot{\bar{R}}^2 \left[1 - \frac{\dot{\bar{R}}}{3 \left(\prod_v + \dot{\bar{R}} \right)} \right] = \prod_v^2 \left[\bar{P}_1 \left(1 + \frac{\dot{\bar{R}}}{\prod_v + \dot{\bar{R}}} \right) + \frac{\bar{R} \dot{\bar{P}}_1}{\prod_v + \dot{\bar{R}}} \right], \end{aligned} \quad (16)$$

где

$$\bar{P}_1 = \frac{P_0}{\rho_0 c_0^2} \left[\left(\prod_R \bar{R} \right)^{-3\gamma} - 1 \right] - \bar{P},$$

$$\prod_v = \frac{c_0 \sqrt{LC}}{l}. \quad (17)$$

Наконец, запишем безразмерные соотношения (7) —

$$\frac{\partial \bar{r}}{\partial \bar{t}} = \bar{V}, \quad \frac{\partial \bar{V}}{\partial \bar{t}} = - \prod_v^2 \frac{\bar{r}}{\bar{\xi}} \frac{\partial \bar{P}}{\partial \bar{\xi}}, \quad \frac{\partial \bar{\omega}}{\partial \bar{t}} = \frac{\bar{r}}{\bar{\xi}} \frac{\partial \bar{V}}{\partial \bar{\xi}}. \quad (18)$$

Таким образом, подводный искровой разряд в двухфазной газожидкостной среде можно описать системой уравнений (8), (10), (12), (13), (16), (18) для безразмерных переменных (9), (11), (14). Режим разряда определяется совокупностью безразмерных критериев подобия Π_p , Π_G , Π_v , Π_R , ε . Отметим, что отношение критериев Π_G / Π_p равно Π_k , полученному также в работе [4] из системы уравнений, описываемых динамические свойства канала разряда. Критерий Π_v совпадает по структуре с Π_n , но отличается физическим смыслом входящих величин. Легко видеть, что разряд в гомогенной жидкости описывается критериями Π_p , Π_G , Π_v .

Список литературы

- [1] Кривицкий Е.В., Шамко В.В. Переходные процессы при высоковольтном разряде в воде. Киев: Наукова думка, 1979. 208 с.
- [2] Поздеев В.А., Бескараевый Н.М., Ковалев В.Г. Импульсные возмущения в газожидкостных средах. Киев: Наукова думка, 1988. 116 с.
- [3] Иванов В.В., Швец И.С., Иванов А.В. Подводные искровые разряды. Киев: Наукова думка, 1982. 192 с.
- [4] Кривицкий Е.В., Сличинский А.П. // ЖТФ. 1985. Т. 55. Вып. 8. С. 1553–1558.

Институт импульсных процессов
и технологий
Николаев

Поступило в Редакцию
22 июня 1993 г.