

01;03

## Анализ равновесных конфигураций заряженных цилиндрических струй проводящей жидкости

© Н.М. Зубарев, О.В. Зубарева

Институт электрофизики УрО РАН, Екатеринбург

E-mail: nick@ami.uran.ru

Поступило в Редакцию 2 июня 2003 г.

Установлена область физических параметров, в которой возможно существование равновесных конфигураций заряженных цилиндрических струй проводящей жидкости, соответствующих азимутальной моде  $n = 2$  деформаций поверхности струи круглого сечения. Определено критическое значение погонного заряда струи, при достижении которого струя делится на две отдельные. Обнаружено, что режим возбуждения подобной неустойчивости — мягкий.

Известно, что струи неустойчивы по отношению к малым возмущениям поверхности — может развиваться рэлеевская неустойчивость, обусловленная влиянием капиллярных эффектов. Для заряженных струй дополнительным фактором, определяющим поведение системы, являются электростатические силы. Для азимутальных мод возмущений поверхности струи, рассмотрением которых в настоящей работе мы ограничимся, неустойчивость индуцируется кулоновскими силами, а капиллярные силы играют стабилизирующую роль. Для понимания основных закономерностей поведения заряженных струй необходимо иметь представление о том, при каких условиях возможна и при каких принципиально невозможна взаимная компенсация этих сил. Иными словами, необходимо определить область существования устойчивых решений задачи о равновесных конфигурациях заряженных струй проводящей жидкости.

Точные решения этой задачи для произвольных азимутальных чисел  $n$  были выявлены в работах [1,2], где рассматривались возможные стационарные профили заряженной поверхности проводящей жидкости в плоской геометрии. Следует отметить, что решения аналогичной с математической точки зрения проблемы, связанной с анализом

стационарного профиля поверхности двумерного воздушного пузыря в идеальной жидкости, были независимо построены для  $n = 2$  в работе [3] и для  $n = 3, 4, 5 \dots$  в работе [4]. Во всех указанных работах выражения для формы поверхности были получены лишь в квадратурной форме, не позволяющей провести детального анализа решений и, в частности, сформулировать условия распада струй (пузырей для [3,4]). Для того чтобы можно было эффективно исследовать свойства решений, требуется преобразовать их к более удобному виду: выразить их через элементарные функции. В настоящей работе мы приведем и затем проанализируем соответствующие выражения для простейшего случая, когда деформация струи круглого сечения связана с возбуждением крупномасштабной азимутальной моды  $n = 2$ .

Выпишем уравнения электростатики, описывающие стационарный профиль поверхности заряженной струи проводящей жидкости для случая плоской симметрии задачи — поперечное сечение струи не меняется в направлении ее движения. Распределение потенциала электрического поля  $\varphi$  в плоскости поперечного сечения струи  $\{x, y\}$  задается двумерным уравнением Лапласа

$$\varphi_{xx} + \varphi_{yy} = 0.$$

Его следует решать совместно с условием эквипотенциальности поверхности проводника  $\varphi = 0$ , а также условием того, что на бесконечности поле заряженного проводника совпадает с полем, создаваемым равномерно заряженной прямой нитью:

$$\varphi \rightarrow -Q \ln(x^2 + y^2), \quad x^2 + y^2 \rightarrow \infty,$$

где  $Q$  — электрический заряд, приходящийся на единицу длины проводника. Равновесный рельеф заряженной границы проводящей жидкости определяется условием баланса сил, действующих на поверхность:

$$(8\pi)^{-1}(\nabla\varphi)_{\varphi=0}^2 + \alpha K + p = 0,$$

где первое слагаемое имеет смысл электростатического давления на границе жидкости, второе — поверхностного давления ( $\alpha$  — коэффициент поверхностного натяжения, а  $K$  — локальная кривизна поверхности). Постоянная  $p$  выражается через скорость струи  $v$ , плотность жидкости  $\rho$ , а также через внешнее и внутреннее давления  $p_{e,i}$ :

$$p = p_i - p_e - \rho v^2/2.$$

Решение этих уравнений в элементарных функциях удастся найти из интегральных соотношений работ [1,2]. Для наиболее важного случая, когда азимутальное число равняется двум (при  $n = 2$  наименьшим оказывается значение заряда  $Q$ , необходимое для возникновения линейной неустойчивости струи круглого сечения), искомые конфигурации струи задаются следующими параметрическими выражениями:

$$y = \frac{Q^2}{2\pi\alpha} \cdot \frac{(9\sqrt{4-l^2} + 2\sqrt{3}(4-l)) \cos \psi + \sqrt{4-l^2} \cos(3\psi)}{\sqrt{3}(l-1)(4+l + \sqrt{3(4-l^2)}) \cos(2\psi)}, \quad (1)$$

$$x = \frac{Q^2}{2\pi\alpha} \cdot \frac{(9\sqrt{4-l^2} - 2\sqrt{3}(4-l)) \sin \psi - \sqrt{4-l^2} \sin(3\psi)}{\sqrt{3}(l-1)(4+l + \sqrt{3(4-l^2)}) \cos(2\psi)}, \quad (2)$$

где  $l = (1 - 2Q^2\rho/(\pi\alpha^2))^{1/2}$ , а замкнутая поверхность соответствует изменению параметра  $\psi$  на  $2\pi$ . Отметим, что нам неизвестны работы, в которых были бы получены и исследованы подобные решения.

Рассмотрим, при каких условиях заряженная струя будет распадаться на части. При  $l = l_1 = 2$  выражения (1) и (2) задают окружности, что соответствует невозмущенному состоянию струи — струе круглого сечения. При уменьшении  $l$  струя деформируется, причем при некотором значении  $l_2$  параметра  $l$  занимаемая жидкостью область теряет односвязность, т.е. струя распадается (см. рисунок). Величина  $l_2$  находится из условия самопересечения поверхности:  $x = 0$  при  $\psi = \pi/2$ . Из него следует, что  $l_2 = 13/7$ .

Определим, какой заряд струи с заданной площадью поперечного сечения  $S$  соответствует пороговым значениям вспомогательного параметра  $l$  (т.е.  $l_1$  и  $l_2$ ). С помощью формулы Грина находим для площади

$$S = \int_0^\pi (y_\psi x - x_\psi y) d\psi = \frac{Q^4(l^2 + 2l - 7)}{\pi\alpha^2(l^2 - 1)^2}.$$

Разрешая это выражение относительно  $Q$ , получаем зависимость заряда от коэффициента поверхностного натяжения  $\alpha$ , площади  $S$  и параметра  $l$ :

$$Q = \left[ \frac{\pi\alpha^2 S (l^2 - 1)^2}{l^2 + 2l - 7} \right]^{1/4}. \quad (3)$$

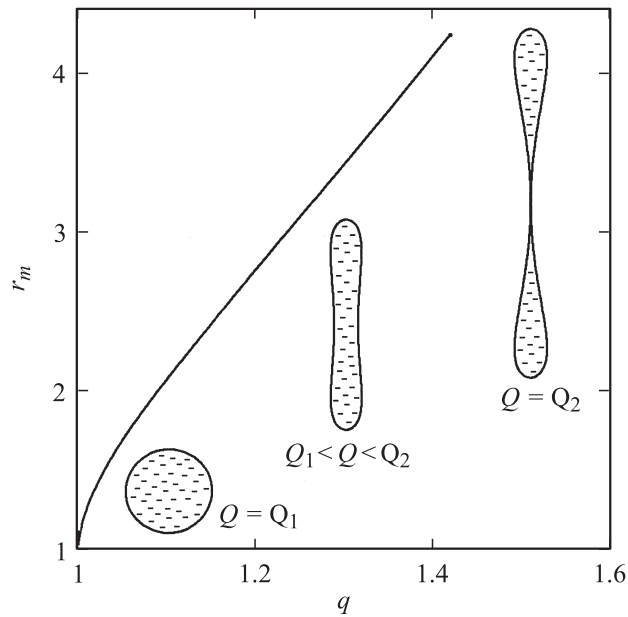


График зависимости максимального расстояния от оси струи до ее поверхности  $r_m$  (радиус струи в невозмущенном состоянии нормирован на единицу) от приведенного заряда  $q = Q/Q_1$ . Также изображены поперечные сечения заряженной струи проводящей жидкости при  $l = l_1 = 2$ ,  $l = 1.9$  и  $l = l_2 \approx 1.86$ .

В рассматриваемой задаче можно ввести два критических значения заряда. Первое критическое значение соответствует подстановке  $l = l_1 = 2$  в выражение (3):

$$Q_1 = (9\pi\alpha^2 S)^{1/4} \approx 2.31\alpha^{1/2} S^{1/4}.$$

Если погонный заряд струи  $Q$  превышает это значение, то струя круглого сечения становится неустойчивой по отношению к возмущениям поверхности, соответствующим азимутальной моде  $n = 2$ . Второе критическое значение заряда соответствует  $l = l_2 = 13/7$ . Из (3) получим

$$Q_2 = (1800\pi\alpha^2 S/49)^{1/4} \approx 3.28\alpha^{1/2} S^{1/4}.$$

При этом значении заряда струя делится пополам. Это означает, что решения вида (1) и (2) существуют лишь при выполнении условия  $Q_1 \leq Q \leq Q_2$ .

Исследуем теперь режим возбуждения неустойчивости, приводящей к делению струи. Для этого построим зависимость амплитуды возмущения поверхности струи от величины ее заряда. Введем приведенный заряд струи  $q$  как отношение заряда  $Q$  к его первому критическому значению

$$q = \frac{Q}{Q_1} = \left[ \frac{(l^2 - 1)^2}{9(l^2 + 2l - 7)} \right]^{1/4}. \quad (4)$$

В качестве безразмерной амплитуды возмущения границы струи возьмем отношение максимального расстояния от оси струи до ее поверхности к радиусу струи в невозмущенном состоянии  $\sqrt{S/\pi}$ :

$$r_m = \frac{2\sqrt{4 - l^2} + \sqrt{3}(l - 1)}{\sqrt{3}(l^2 + 2l - 7)}. \quad (5)$$

График зависимости  $r_m$  от приведенного заряда  $q$ , задаваемого в параметрической форме выражениями (4) и (5), приведен на рисунке. Видно, что с ростом заряда амплитуда возмущения монотонно нарастает. Подобный характер зависимости амплитуды возмущения от управляющего параметра — электрического заряда — свидетельствует о том, что режим возбуждения азимутальной моды  $n = 2$  возмущения поверхности цилиндрической струи круглого сечения — мягкий, и, как следствие, рассмотренные нами решения могут быть устойчивыми по отношению к возмущениям, не нарушающим симметрию задачи.

Данная работа выполнена при поддержке УрО РАН, Фонда содействия отечественной науке, Фонда некоммерческих программ „Династия“ и Международного центра фундаментальной физики в Москве.

## Список литературы

- [1] Зубарев Н.М. // Письма в ЖТФ. 1999. Т. 25. В. 23. С. 55–60.
- [2] Зубарев Н.М. // ЖЭТФ. 1999. Т. 116. В. 6 (12). С. 1990–2005.
- [3] Crowdy D. // Phys. Fluids. 1999. V. 11. N 10. P. 2836–2845.
- [4] Wegmann R., Crowdy D. // Nonlinearity. 2000. V. 13. P. 2131–2141.