

УДК 532.5

О ДИНАМИЧЕСКОМ ПРОВАЛЕ УРОВНЯ СВОБОДНОЙ ПОВЕРХНОСТИ ЖИДКОСТИ КОНЕЧНОЙ ГЛУБИНЫ НАД СЛИВНЫМ ОТВЕРСТИЕМ

В. С. СИЗОНОВ

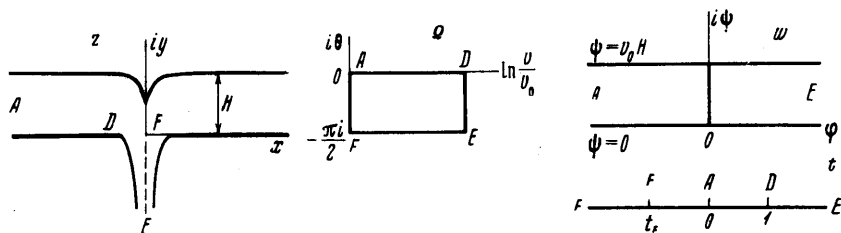
(Ростов-на-Дону)

Задача о динамическом провале уровня свободной поверхности жидкости конечной глубины, истекающей через отверстие в дне сосуда, рассмотрена как плоская задача теории струй идеальной жидкости.

Приведен график зависимости глубины динамического провала уровня свободной поверхности над сливным отверстием от относительной глубины жидкости в сосуде. Для коэффициента сжатия струи получено значение 0.96, практически не зависящее от глубины слоя жидкости.

Рассматривается истечение жидкости конечной глубины H из сосуда, находящегося под избыточным давлением p_0 .

При этом предполагается, что весом столба жидкости можно пренебречь по сравнению с избыточным давлением газа, действующим на сво-



Фиг. 1

бодную поверхность, т. е. $\rho g H / p_0 \ll 1$, а жидкость является невязкой и несжимаемой.

Кроме того, движение жидкости предполагается плоским и установившимся.

Границы DE (фиг. 1) истекающей из сосуда жидкости в плоскости z будут свободными линиями тока, скорость на этих линиях тока v_* связана со скоростью жидкости в сосуде (вдали от сливного отверстия) v_0 соотношением Бернулли

$$v_* / v_0 = (1 + E)^{1/2}, \quad E = 2p_0 / \rho v_0^2 \quad (E - \text{число Эйлера})$$

Течению в плоскости $z = x + iy$ соответствует (фиг. 1) прямоугольник в плоскости Ω логарифмического годографа $\Omega = -\ln(v/v_0) + i\theta$, где v — скорость жидкости в рассматриваемой точке, θ — угол наклона линии тока к оси x .

Конформное отображение прямоугольника $ADEF$ на верхнюю полуплоскость t параметрического комплексного переменного $\text{Im } t > 0$ осуществляется при помощи интеграла Шварца — Кристоффеля [1]

$$\Omega(t) = C_1 \int_{t_0}^{t_1} [t(t-1)(t-t_F)]^{-1/2} dt + C_2 \quad (1)$$

Контур прямоугольника отображается на действительную ось $\text{Im } t = 0$, положение трех вершин прямоугольника на оси $\text{Im } t = 0$ может быть выбрано произвольно, значения комплексных постоянных C_1 и C_2 и положение четвертой вершины однозначно определяются выбором указанных трех точек. В данном случае принято

$$t_A = 0, \quad t_D = 1, \quad t_E \rightarrow \infty$$

положение четвертой вершины при этом находится из условия

$$t_F = 1 - \frac{\vartheta_3^4(0|\tau)}{\vartheta_2^4(0|\tau)}$$

Нулевые значения тэта-функций Якоби $\vartheta_2(0|\tau)$ и $\vartheta_3(0|\tau)$ могут быть представлены быстро сходящимися рядами

$$\vartheta_2(0|\tau) = 2q^{1/4} + 2q^{9/4} + 2q^{25/4} + \dots \quad (q = e^{\pi i \tau})$$

$$\vartheta_3(0|\tau) = 1 + 2q + 2q^4 + 2q^9 + \dots \quad (\tau = \pi i(1 + E)^{-1})$$

Значения комплексного потенциала $w = \varphi + i\psi$, где φ — потенциал скорости, ψ — функция тока, определяются с точностью до аддитивной постоянной; приняв $w_D = 0$, получим для рассматриваемого течения в плоскости w бесконечную полосу (фиг. 1).

Ее отображение на верхнюю полуплоскость $\text{Im } t > 0$ осуществляется интегралом Шварца — Кристоффеля

$$w(t) = C_1 \ln t + C_2$$

Из условия $w_D = 0$ следует, что $C_2 = 0$.

На свободной линии тока $\text{Im } dw = \text{Im } C_1 t^{-1} dt = 0$; отсюда $\text{Im } C_1 = 0$; с учетом $t_F < 0$ имеем

$$w_F = \varphi_F + i v_0 H = C_1 \ln |t_F| + C_1 \pi i$$

найдем

$$C_1 = v_0 H / \pi.$$

Таким образом

$$w(t) = \frac{v_0 H}{\pi} \ln t, \quad dw = \frac{v_0 H}{\pi} \frac{dt}{t}$$

Из рассмотрения геометрии течения в плоскости $z = x + iy$ очевидно, что глубина динамического провала уровня

$$h = \int_A^F dy$$

а так как на свободной линии тока $d\psi = 0$, то

$$dy = \frac{\sin \theta}{v_0} d\varphi = \frac{\sin \theta}{v_0} dw$$

На линии тока AF $\Omega = -i\theta$, и интеграл (1) может быть записан в виде

$$\theta = -\frac{\pi}{2} \frac{F(\kappa, \varphi)}{K_1(\kappa)} \quad \left(\kappa^2 = \frac{1}{1 - t_F} \right)$$

где $F(\kappa, \varphi)$ и $K_1(\kappa)$ — соответственно неполный и полный нормальные эллиптические интегралы Лежандра первого рода с модулем κ^2 .

Величины t и φ связаны между собой соотношением

$$t = -\frac{\kappa'^2 \sin^2 \varphi}{1 - \kappa'^2 \sin^2 \varphi} \quad (\kappa' = (1 - \kappa^2)^{1/2})$$

где κ' — дополнительный модуль.

Полученные соотношения дополняются уравнением неразрывности, которое можно записать в виде

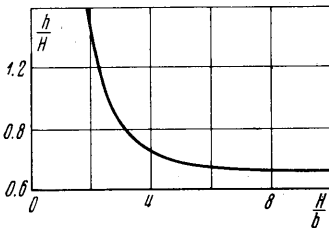
$$\varepsilon = \frac{H}{b(1+E)^{1/2}}$$

$$\varepsilon = 1 - \frac{1}{b} \int_D^E dx, \quad dx = \frac{\cos \theta}{v_0(1+E)^{1/2}} dw$$

Здесь b — полуширина сливного отверстия, ε — коэффициент сжатия струи.

На фиг. 2 приведен график зависимости относительной глубины динамического провала уровня h/H от относительной глубины жидкости в сосуде H/b , построенный по полученным формулам.

Как видно из фигуры, глубина динамического провала уровня свободной поверхности жидкости при больших значениях H/b почти не зависит от глубины жидкости, асимптотически уменьшаясь до значения $2/\pi$ (см. ниже) и резко возрастая при уменьшении глубины жидкости. Провал уровня достигает дна сосуда на оси сливного отверстия при глубине жидкости, лишь немного превышающей ширину сливного отверстия.



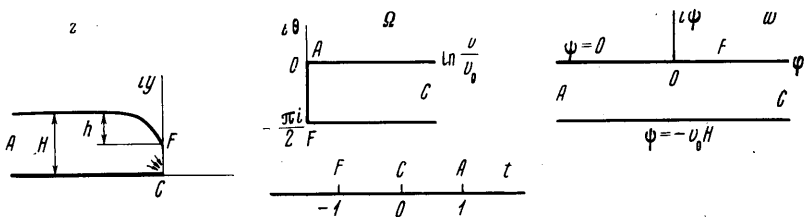
Фиг. 2

Несколько неожиданной явилась полученная при расчетах крайне слабая зависимость от глубины жидкости величины коэффициента сжатия ε . При изменении относительной глубины жидкости H/b от 2 до 8 величина ε изменилась от 0.9575 до 0.9581. Таким образом, коэффициент сжатия струи в этом случае примерно в полтора раза выше, чем в классическом случае истечения жидкости из бес-

конечно заполненного сосуда (0.611) и практически не зависит от глубины жидкости в сосуде.

При $H/b \rightarrow \infty$ сливное отверстие может быть заменено (фиг. 3) точечным стоком интенсивности $q = 2v_0 H$ в точке C плоскости z .

Прямоугольник в плоскости логарифмического годографа Ω вырождается при этом в полубесконечную полосу, отображение которой при помощи интеграла Шварца — Кристоффеля на верхнюю полуплоскость



Фиг. 3

Im $t > 0$ при выбранном соответствии точек $t_C = 0$, $t_A = 1$ и $t_F = -1$ дает соотношение

$$\Omega(t) = -i/2 \arccos t^{-1}$$

В плоскости комплексного потенциала рассматриваемому течению соответствует бесконечная полоса, отображение которой на полуплоскость $\text{Im } t > 0$ может быть осуществлено при помощи интеграла Шварца — Кристоффеля. Удобнее, однако, найти $w(t)$ непосредственно, воспользовавшись соответствием особенностей и разместив в точке A плоскости t источник, а в точке C — сток производительностью $2q = 2v_0H$. Для полученного фиктивного течения в плоскости t

$$w(t) = \frac{v_0H}{\pi} \ln \frac{t-1}{t}, \quad dw = \frac{v_0H}{\pi} \frac{dt}{t(t-1)}$$

На свободной поверхности жидкости

$$\theta = \frac{1}{2} \arccos \frac{1}{t}, \quad \text{или } t = \frac{1}{\cos 2\theta}, \quad dt = 2 \frac{\sin 2\theta}{\cos^2 2\theta} d\theta$$

Относительная глубина динамического провала уровня в этом случае равна

$$\lim_{H/b \rightarrow \infty} \frac{h}{H} = \frac{1}{H} \int_A^F dy = - \int_A^F \frac{\sin \theta}{v_0} dw = \frac{2}{\pi} \int_{-\pi/2}^0 \cos \theta d\theta = \frac{2}{\pi}$$

Этот результат соответствует горизонтальной асимптоте полученной выше зависимости величины h/H от относительной глубины слоя жидкости в сосуде H/b .

В заключение отметим, что полученные результаты справедливы и для случая расположения сливного отверстия у вертикальной стенки, что непосредственно следует из свойства симметричности рассмотренной задачи.

Поступило 28 X 1970

ЛИТЕРАТУРА

1. Коппенфельс В., Штальман Ф. Практика конформных отображений. М., Изд-во иностр. лит., 1963.