

УДК 532.253

## АСИМПТОТИЧЕСКАЯ ФОРМА СВОБОДНОЙ ПОВЕРХНОСТИ РАВНОМЕРНО ВРАЩАЮЩЕЙСЯ ЖИДКОСТИ ПРИ БОЛЬШИХ ЧИСЛАХ БОНДА

Л. С. СРУБЧИК, В. И. ЮДОВИЧ

(Ростов-на-Дону)

В ряде работ [1-5] методы пограничного слоя были применены к решению задач о равновесии и движении жидкости с поверхностным натяжением в сильном поле тяжести (при больших числах Бонда  $Bo$ ).

В настоящей статье эти методы применяются к задачам о форме равновесия равномерно вращающейся жидкости, заключенной в цилиндрическом сосуде произвольного сечения или в сосуде, представляющем собой поверхность вращения вокруг оси  $z$ . Обе задачи сводятся к асимптотическому интегрированию уравнения с малым параметром при квазилинейном эллиптическом операторе с нелинейным краевым условием. Во втором случае в силу радиальной симметрии уравнение задачи переходит в обыкновенное, однако граница смачивания заранее неизвестна. Наряду с формой равновесия она также определяется асимптотически.

**1. Уравнения и краевые условия.** Пусть цилиндрический сосуд с плоским дном  $Z=0$  вместе с заполняющей его жидкостью вращается с постоянной угловой скоростью вокруг оси  $z$ . Тогда задача об определении формы свободной поверхности жидкости с поверхностным натяжением в однородном гравитационном поле сводится к решению квазилинейного эллиптического уравнения [6, 2] с нелинейным краевым условием

$$(1.1) \quad \varepsilon^2 \left[ \frac{\partial}{\partial x}(pH) + \frac{\partial}{\partial y}(qH) \right] - u + \frac{1}{2} \omega^2 (x^2 + y^2) = 0$$

$$p = \frac{\partial u}{\partial x}, \quad q = \frac{\partial u}{\partial y}$$

$$(1.2) \quad H = (1 + p^2 + q^2)^{-1/2}, \quad \zeta = C + u, \quad \int_a^b \zeta dx dy = V$$

$$-H \frac{\partial u}{\partial n} \Big|_s = \cos \theta$$

Система (1.1), (1.2) записана в безразмерных переменных. При этом  $\zeta_1 = \zeta_1(x_1, y_1)$  — уравнение свободной поверхности и

$$\{x, y, z, n, \zeta\} = \frac{1}{d} \{x_1, y_1, z_1, n_1, \zeta_1\}, \quad \omega^2 = \frac{\omega^2 d}{g}$$

$$\varepsilon^2 = \frac{\alpha}{d^2 g \rho} = \frac{1}{Bo}$$

Здесь ось  $z$  направлена вертикально вверх, точка  $(x, y)$  пробегает область  $\Omega$  — сечение цилиндра, заполненного жидкостью, граница  $S$  области  $\Omega$  предполагается достаточно гладкой кривой; для простоты дальше будем считать область  $\Omega$  выпуклой и односвязной;  $n_1$  — внутренняя нормаль к  $S$ ;  $\alpha$  — коэффициент поверхностного натяжения жидкости;  $g$  — ускорение силы тяжести;  $\rho$  — плотность жидкости;  $d$  — характерный размер области

$\Omega$ ;  $\omega_*$  — постоянная угловая скорость вращения сосуда;  $\theta$  — краевой угол, который определяется свойствами жидкости и материала стенок сосуда. Константа  $C$  определяется из условия постоянства полного объема жидкости  $V_1$  ( $V_1 = Vd^3$ ). Система координат подвижная и жестко связана с вращающимся сосудом.

Условие постоянства объема (1.1) записано в предположении, что все дно цилиндра смочено жидкостью. Необходимым и достаточным условием (при заданных  $V$ ,  $\Omega$ ) выполнения этого предположения при  $\varepsilon=0$  служит неравенство

$$\frac{\omega^2}{2} \int_{\Omega} (x^2 + y^2) dx dy < V$$

которое, очевидно, имеет место, если жидкости достаточно много и сосуд вращается не слишком быстро. Если это неравенство не выполнено, то появляется новая неизвестная — радиус окружности, ограничивающей несмоченную часть  $D$  дна, а вместо  $\Omega$  в (1.1) следует писать  $\Omega - D$ . Этот случай далее не рассматривается. Заметим, что к нему может быть применен метод п. 4.

Аналогичная задача об определении формы свободной поверхности в сосуде, представляющем собой тело вращения вокруг оси  $z$ , сводится к интегрированию обыкновенного дифференциального уравнения, которое получается из (1.1) с учетом осевой симметрии [7]

$$(1.3) \quad \varepsilon^2 \frac{1}{r} [ru'(1+u'^2)^{-1/2}]' - u + \frac{1}{2} \omega^2 r^2 = 0, \quad ( )' = \frac{d( )}{dr}$$

Здесь  $(r, \varphi, z)$  — цилиндрические координаты,  $\xi = u + C$ .

Ради упрощения выкладок предполагается, что свободная поверхность представима в виде  $z = \xi(r)$ , а форма сосуда в виде  $z = \Phi(r)$ . Тогда граничные условия запишутся в виде [4].

2. Построение асимптотики для задачи (1.1), (1.2). Пусть граница  $S$  допускает параметрическое представление вида

$$x = X(\varphi), \quad y = Y(\varphi), \quad 0 \leq \varphi \leq 2\pi$$

В окрестности  $S$  введем криволинейные координаты  $(\rho, \varphi)$  точки  $M$ ;  $\rho$  — расстояние точки  $M$  до границы, а  $\varphi$  — значение параметра, которое соответствует точке, лежащей на  $S$  и ближайшей к  $M$ .

Решение задачи (1.1), (1.2) при  $\varepsilon \rightarrow 0$  строится в виде

$$(2.1) \quad u \sim u_\varepsilon = \sum_{i=0}^n \varepsilon^i u_i(x, y) + \varepsilon \sum_{i=0}^n \varepsilon^i v_i\left(\frac{\rho}{\varepsilon}, \varphi\right)$$

Функции  $u_i(x, y)$  получаются в результате первого итерационного процесса [8]. Разыскивая решение в виде  $u_0 + \varepsilon u_1 + \dots + \varepsilon^n$  и приравнивая нулю коэффициенты при  $\varepsilon^0, \varepsilon^1, \dots, \varepsilon^n$ , после приведения подобных членов получаем последовательно рекуррентные формулы — линейные алгебраические уравнения для определения  $u_i$

$$(2.2) \quad u_0 - 1/2 \omega^2 r^2 = 0, \quad u_1 (1 + u_{0x}^2 + u_{0y}^2)^{1/2} = 0, \quad r^2 = x^2 + y^2$$

$$\Delta u_{n-2} + \sum_{i+h+m=n-2} [u_{ixx} u_{hy} u_{my} - 2u_{ixy} u_{hx} u_{my} +$$

$$+ u_{iy} u_{hx} u_{mx}] - \sum_{j+i=n} u_j b_j + 1/2 \omega^2 r^2 b_n = 0$$

$$(n=2, 3, 4, \dots; i, k, m, j \geq 0)$$

При этом функции  $b_j$  определяются последовательно приравнованием коэффициентов при одинаковых степенях  $\varepsilon$  в соотношении

$$\left(1 + \sum_{m=0}^{\infty} \varepsilon^m a_m\right)^{1/2} = \sum_{k=0}^{\infty} \varepsilon^k b_k, \quad a_m = \sum_{i+j=m} (u_{ix}u_{jx} + u_{iy}u_{jy})$$

Здесь, как и всюду в дальнейшем, использование в качестве индексов букв  $x, y, \rho, \varphi, t$  означает дифференцирование по этим переменным.

Из (2.2), в частности, следует:

$$u_0 = 1/2 \omega^2 r^2, \quad u_1 = 0, \quad u_2 = (2\omega^2 + \omega^6 r^2) (1 + \omega^4 r^2)^{-3/2}, \quad r^2 = x^2 + y^2$$

Функции пограничного слоя  $v_i = v_i(\rho/\varepsilon, \varphi)$  находятся при помощи второго итерационного процесса [8]. Для этого (2.1) подставляем в (1.1), (1.2), учитываем (2.2) и переходим к локальным координатам  $(\rho, \varphi)$  по формулам

$$\begin{aligned} v_x &= v_\rho \rho_x + v_\varphi \varphi_x, & v_y &= v_\rho \rho_y + v_\varphi \varphi_y \\ v_{xy} &= v_{\rho\rho} \rho_x \rho_y + v_{\rho\varphi} (\rho_x \varphi_y + \rho_y \varphi_x) + v_{\varphi\varphi} \varphi_x \varphi_y + v_{\rho\rho} \rho_{xy} + v_\varphi \varphi_{xy} \end{aligned}$$

Коэффициенты при  $v_i$  в полученных выражениях разлагаем в ряды Тейлора в окрестности  $\rho=0$  и производим замену  $\rho = \varepsilon t$ . Собирая члены с одинаковыми степенями  $\varepsilon$  и приравнявая нулю коэффициенты при  $\varepsilon^0, \varepsilon^1, \dots, \varepsilon^n$ , приходим к уравнениям для определения  $v_i$ . Используя соотношения, справедливые для точек контура  $S$

$$\begin{aligned} \rho_x &= -Y_\varphi \delta^{-1}, & \rho_y &= X_\varphi \delta^{-1}, & \varphi_x &= X_\varphi \delta^{-2} \\ \varphi_y &= Y_\varphi \delta^{-2}, & \delta^2 &= X_\varphi^2 + Y_\varphi^2, & \rho_x^2 + \rho_y^2 &= 1 \end{aligned}$$

для функции  $v_0$  получаем уравнение с краевыми условиями

$$\begin{aligned} (2.3) \quad & a^2 v_{0tt} - v_0 (c^2 + 2b v_{0t} + v_{0t}^2)^{3/2} = 0 \\ & a^2 = 1 + \omega^4 [y \rho_x - x \rho_y]_S^2 = 1 + \omega^4 (Y Y_\varphi + X X_\varphi) \delta^{-2} \\ & c^2 = 1 + \omega^4 R^2, \quad b = \omega^2 [x \rho_x + y \rho_y]_S = \\ & = \omega^2 [Y X_\varphi - X Y_\varphi] \delta^{-1} \leq 0 \end{aligned}$$

$$(2.4) \quad \begin{aligned} R^2 &= [x^2 + y^2]_S = X^2 + Y^2, & \delta^2 &= X_\varphi^2 + Y_\varphi^2 \\ & - (b + v_{0t}) (c^2 + 2b v_{0t} + v_{0t}^2)^{-1/2} \Big|_{t=0} = \cos \theta, & v_0 \Big|_{t=\infty} &= 0 \end{aligned}$$

Второе краевое условие получается из требования, чтобы при удалении от границы решение в пограничном слое переходило в решение вырожденной задачи  $u_0 = 1/2 \omega^2 r^2$ .

Подкоренные выражения в (2.3), (2.4) положительны при любых  $\omega$ , так как не имеют место неравенства

$$m^2 = c^2 - b^2 \geq 1, \quad c^2 + 2b v_{0t} + v_{0t}^2 = (v_{0t} + b)^2 + c^2 - b^2 \geq 1$$

Второе неравенство есть следствие первого, а первое вытекает из двух соотношений, справедливых для точек, лежащих на  $S$

$$(2.5) \quad \rho_x^2 + \rho_y^2 = 1, \quad m^2 = c^2 - b^2 = 1 + \omega^4 (x \rho_y - y \rho_x)^2 \geq 1$$

При  $\omega=0$  имеем  $a=c=1, b=0$  и задача (2.3), (2.4) переходит в задачу, рассмотренную в [6, 2, 5].

Для функций  $v_i(t, \varphi)$  ( $i \geq 1$ ) получаем линейные краевые задачи вида

$$\begin{aligned} (2.6) \quad & a^2 \frac{d}{dt} [(c^2 + 2b v_{0t} + v_{0t}^2)^{-3/2} v_{it}] - v_i = f_i(t, \varphi) \\ & v_{it} \Big|_{t=0} = A_i(\varphi), \quad v_i \Big|_{t=\infty} = 0 \quad (i=1, 2, \dots, n) \end{aligned}$$

Здесь  $f_i(t, \varphi)$  есть функции от  $v_0, v_1, \dots, v_{i-1}$  и их производных по  $t$  и  $\varphi$  не выше второго порядка, а также от значений производных на границе  $S$  от функций  $\rho$  и  $\varphi$  по  $x$  и  $y$ . Таким образом, функции  $f_i(t, \varphi)$  и  $A_i(\varphi)$  известны, если  $v_0, v_1, \dots, v_{i-1}$  уже найдены.

В частности, для  $f_1(t, \varphi)$  и  $A_1(\varphi)$  имеем

$$(2.7) \quad \begin{aligned} f_1(t, \varphi) = & h^{-3} \{ -2v_{0t}v_{0\varphi}l_{\varphi}\delta^{-2} + 2v_{0\varphi}l_{\varphi}\delta^{-2}(b+v_{0t}) + \\ & + \kappa v_{0t}(1+v_{0t}^2) - v_{0t}\delta^{-3}b(b+2v_{0t})(Y_{\varphi}X_{\varphi\varphi} - X_{\varphi}Y_{\varphi\varphi}) - \\ & - \omega^2 v_{0t}(2b+v_{0t}) + 3v_0h[t\omega^2(b+v_{0t}) + \\ & + v_{0\varphi}l_{\varphi}\delta^{-2}] + u_2|_S(h^3 - c^3) \} \\ A_1(\varphi) = & -[v_{0\varphi}l_{\varphi}(b+v_{0t})\delta^{-2}(c^2 + b^2 + 4bv_{0t} + 2v_{0t}^2)^{-1}]_{t=0} \\ l(\varphi) = & 1/2\omega^2(X^2 + Y^2), \quad h^2 = c^2 + 2bv_{0t} + v_{0t}^2 \end{aligned}$$

При выводе (2.7) использованы соотношения

$$\begin{aligned} \rho_{xy}|_S = & X_{\varphi}Y_{\varphi}\delta^{-5}(Y_{\varphi}X_{\varphi\varphi} - X_{\varphi}Y_{\varphi\varphi}) \\ [\rho_x\varphi_x + \rho_y\varphi_y]|_S = & 0 \\ [\rho_{xx} + \rho_{yy}]_S = & [\rho_{xx} + \rho_y^2 + \rho_{yy}\rho_x^2 - 2\rho_{xy}\rho_x\rho_y]|_S = -\kappa(\varphi) \end{aligned}$$

где  $\kappa(\varphi)$  — кривизна контура  $S$  в точке, соответствующей значению параметра  $\varphi$ .

При  $\omega=0$  из (2.7) находим

$$f_1(t, \varphi) = \kappa v_{0t}(1+v_{0t}^2)^{-1/2}, \quad A_1(\varphi) = 0$$

Таким образом, асимптотическая форма свободной поверхности равномерно вращающейся жидкости в случае задачи (1.1), (1.2) определяется в виде

$$(2.8) \quad \xi \sim \xi_{\varepsilon} = u_{\varepsilon} + C_{\varepsilon}, \quad C \sim C_{\varepsilon} = C_0 + \varepsilon C_1 + \dots + \varepsilon^n C_n$$

Здесь  $u_{\varepsilon}$  построена в (2.1), а значения  $C_i$  находим следующим образом. Разложение (2.8) подставляем в условие постоянства полного объема жидкости (см. (1.1)) и в интегралах от функций пограничного слоя переходим к координатам  $(t, \varphi)$ . Собирая подобные члены при одинаковых степенях  $\varepsilon$  и приравнявая полученные коэффициенты нулю, выводим соотношения для  $C_i$ . В частности, имеем

$$\begin{aligned} C_0 = & \frac{1}{\text{mes } \Omega} \left[ V - \frac{\omega^2}{2} \int_{\Omega} (x^2 + y^2) dx dy \right], \quad C_1 = 0 \\ C_2 = & \frac{1}{\text{mes } \Omega} \left[ \int_S \int_0^{\infty} v_0(t, \varphi) \delta dt d\varphi - \int_{\Omega} u_2 dx dy \right] \end{aligned}$$

**3. Решение и исследование уравнений пограничного слоя (2.3).** В случае  $\omega=0$  решение хорошо известно [6, 2]. Ниже будет указано решение при любом  $\omega$ .

Умножая (2.3) на  $v_{0t}(c^2 + 2bv_{0t} + v_{0t}^2)^{-3/2}$  и интегрируя от  $t$  до  $\infty$  с учетом краевого условия на бесконечности, получим

$$(3.1) \quad \begin{aligned} v_0^2(1/4v_0^2 - ca_1^2m^2) = & -a_1^4m^6v_{0t}^2(c^2 + 2bv_{0t} + v_{0t}^2)^{-1} \\ m^2 = & c^2 - b^2, \quad a_1 = am^{-2} \end{aligned}$$

Разрешая это уравнение относительно  $v_{0t}$ , имеем

$$(3.2) \quad \begin{aligned} v_{0t} = & [bw^2 \pm mw(1/2v_0^2 - \alpha^2)](a_1^4m^6 - w^2)^{-1} \\ w = & v_0(\alpha^2 - 1/4v_0^2)^{1/2}, \quad \alpha^2 = ca_1^2m^2 > 0, \quad \alpha^2 - 1/4v_0^2 > 0 \end{aligned}$$

Последнее неравенство легко следует из (3.1). Теперь докажем, что  $v_0$  и ее первые две производные нигде не равны нулю, за исключением случая  $v_0(t) \equiv 0$ .

Если  $v_0(t_0) = 0$  при  $0 \leq t_0 < \infty$ , то в силу (3.1) также и  $v_{0t}(t_0) = 0$ , а тогда  $v_0(t) \equiv 0$  согласно теореме единственности решения задачи Коши. Итак, функция  $v_0$  не обращается в нуль нигде, если  $v_{0t}(0) \neq 0$ .

Далее, если  $v_{0t}(t_1) = 0$  при  $0 \leq t_1 < \infty$ , то из (3.1) следует, что  $v_0^2(t_1) = = 4\alpha^2 > 0$ , так как  $v_0(t_1) \neq 0$ . Тогда  $v_0(t)$  не стремится к нулю при  $t \rightarrow \infty$ . В самом деле, если, например,  $v_0(t_1) > 0$ , то  $v_0(t) > 0$  для всех  $t > 0$ , а из (2.3) следует тогда, что и  $v_{0tt}(t) > 0$ . Тогда  $v_{0t}(t) > 0$  при  $t > t_1$  и  $v_0(t)$  не стремится к нулю при  $t \rightarrow \infty$ . Случай  $v_0(t_1) < 0$  рассматривается аналогично. Таким образом,  $v_{0t}$  не обращается в нуль. То же утверждение для  $v_{0tt}$  следует из (2.3).

Далее, прибавляя к обеим частям слагаемое  $a_1^4 m^4 c^2$  и извлекая квадратный корень, выводим

$$(3.3) \quad {}^{1/2}v_0^2 - \alpha^2 = -a_1^2 m^2 (c^2 + b v_{0t}) (c^2 + 2b v_{0t} + v_{0t}^2)^{-1/2}$$

Знаки при извлечении корня выбираются из условия, что тождество (3.3) сохраняется при  $t \rightarrow \infty$ , где  $\{v_0, v_{0t}\} \rightarrow 0$ . Равенство (3.3) этим доказано по крайней мере для достаточно больших  $t$ , точнее для  $t \geq t_0$ , где  $t_0$  — точка, в которой правая часть (3.3) обращается в нуль. В этой точке имеем

$$(3.4) \quad v_0^2(t_0) = 2\alpha^2, \quad w(t_0) = \alpha^2, \quad v_{0t}(t_0) = -c^2/b > 0$$

Из монотонности  $v_0, v_{0t}$  следует, что левая часть (3.3) обращается в нуль не более чем в одной точке  $t_0 > 0$  и при  $t < t_0$  обе части (3.3) меняют знак, поэтому равенство (3.3) выполняется для всех  $t \geq 0$ .

Теперь, разрешая (2.4) относительно  $v_{0t}$ , получаем

$$(3.5) \quad v_{0t}|_{t=0} = -b - m \operatorname{ctg} \theta, \quad m(c^2 - b^2)^{1/2}, \quad b < 0$$

Знак минус перед  $m \operatorname{ctg} \theta$  выбран из следующих соображений. Пусть  $\zeta_0$  — свободная поверхность вращающейся жидкости при  $\varepsilon = 0$  и  $\gamma$  — угол между стенкой сосуда и поверхностью  $\zeta_0$ . Тогда

$$(3.6) \quad \zeta_0 = C_0 + {}^{1/2}\omega^2 r^2$$

$$C_0 = \frac{1}{\operatorname{mes} \Omega} \left[ V - \frac{\omega^2}{2} \int_{\Omega} (x^2 + y^2) dx dy \right]$$

$$\gamma = \arccos \left[ - \frac{\omega^2 (x \rho_x + y \rho_y)}{\sqrt{1 + \omega^4 r^2}} \right]_S = \operatorname{arctg} (-b^{-1} m)$$

С учетом (3.6) краевое условие (3.5) переписется в виде

$$v_{0t}|_{t=0} = m (\operatorname{ctg} \gamma - \operatorname{ctg} \theta)$$

Если в точке контура  $S$ , соответствующей значению параметра  $\varphi$ , имеет место неравенство  $\gamma(\varphi) < \theta$ , то под действием сил поверхностного натяжения угол  $\gamma$  должен увеличиться до значения  $\theta$ , а поэтому  $v_{0t}|_{t=0} > 0$  ( $v_0|_{t=0} < 0$ ). Если же  $\gamma(\varphi) > \theta$ , то поверхностное натяжение действует в противоположную сторону, и  $v_{0t}|_{t=0} < 0$  ( $v_0|_{t=0} > 0$ ). Наконец, если  $\gamma = \theta$ , то  $v_{0t}(0) = 0$  и, как указывалось выше,  $v_0(t) \equiv 0$  (пограничный слой в этом случае имеет более высокий порядок). Оба случая согласуются с формулой (3.5).

Используя (3.5), из (3.3) при  $t=0$  выводим

$$(3.7) \quad \begin{aligned} \delta^2 = v_0^2(0) &= 2a_1^2 m^2 (c - m \sin \theta + b \cos \theta) = \\ &= 2a_1^2 m^2 c [1 - \cos(\theta - \gamma)] \\ \gamma &= \operatorname{arc} \operatorname{tg} (-b^{-1} m) \end{aligned}$$

Таким образом, решение  $v_0$  краевой задачи (2.3), (2.4) должно удовлетворять условиям Коши (3.5), (3.7), а поэтому единственно.

Перейдем к построению явного решения задачи (2.3), (2.4). При этом в (3.2) выбираем знак плюс. Произведя замены

$$x = (\sqrt{4\alpha^2 - v_0^2} - 2\alpha)v_0^{-1}, \quad \beta = bm^{-1}$$

из (3.2) выводим

$$-\frac{c^{3/2}}{a_1 m^2} = \frac{x^8 - (12 + 16\beta^2)x^6 + (38 + 32\beta^2)x^4 - (12 + 16\beta^2)x^2 + 1}{x(x^2 + 1)^2(x^4 - 4\beta x^3 - 6x^2 + 4\beta x + 1)} x_1$$

Сокращая эту дробь, получаем

$$-\frac{c^{3/2}}{a_1 m^2} = \frac{x^4 + 4\beta x^3 - 6x^2 - 4\beta x + 1}{x(1 + x^2)^2} x_1$$

или иначе

$$\left[ \frac{1}{4x} + \left( \frac{1 - \beta x}{1 + x^2} \right)' \right] dx = -\frac{c^{3/2}}{4a_1 m^2} dt$$

Здесь штрих означает производную по  $x$ . Интегрируя последнее уравнение и возвращаясь к исходной переменной, находим

$$(3.8) \quad t = K - a_1(c^2 - b^2)c^{-3/2} \left\{ \frac{1}{2} \ln \frac{2\alpha - \sqrt{4\alpha^2 - v_0^2}}{2\alpha + \sqrt{4\alpha^2 - v_0^2}} + \frac{1}{\alpha} (\sqrt{4\alpha^2 - v_0^2} + \beta v_0) \right\}$$

$$\alpha = a_1 m c^{1/2}, \quad \beta = b m^{-1}, \quad m^2 = c^2 - b^2, \quad a_1 = a m^{-2}$$

Здесь функции  $a$ ,  $b$  и  $c$  определены в (2.3), а постоянная интегрирования  $K$  находится из (3.8) при  $t=0$  и определяется соотношением

$$(3.9) \quad K = a_1(c^2 - b^2)c^{-3/2} \left\{ \frac{1}{2} \ln \frac{2\alpha - \sqrt{4\alpha^2 - \delta^2}}{2\alpha + \sqrt{4\alpha^2 - \delta^2}} + \frac{1}{\alpha} (\sqrt{4\alpha^2 - \delta^2} + \beta \delta) \right\}$$

где  $\delta$  дано в (3.7).

Из (3.8) легко получаем асимптотическое представление

$$(3.10) \quad |v_0| \sim 4\alpha \exp[-a^{-1}c^{-3/2}t] \quad (t \rightarrow \infty)$$

т. е.  $v_0(t)$  является функцией типа погранслоя нулевого порядка [8].

Заметим, что если в (3.2) выбрать нижний знак, то для  $v_0(t)$  при  $t \rightarrow \infty$  получается асимптотическое представление (3.10), но с заменой  $t$  на  $-t$ , что противоречит условию  $v_0(t) \rightarrow 0$  при  $t \rightarrow \infty$ .

В случае равномерно вращающегося кругового цилиндрического сосуда в (3.7) — (3.9) надо положить

$$x = \cos \varphi, \quad y = \sin \varphi, \quad a = 1, \quad b = -\omega^2, \quad c^2 = 1 + \omega^4,$$

$$m = 1, \quad \text{ctg } \gamma = \omega^2$$

Заметим, что тогда при  $\omega^2 < \text{ctg } \theta$  функцию  $v_0(t)$  надо брать со знаком плюс, а при  $\omega^2 > \text{ctg } \theta$  — со знаком минус.

Теперь в качестве примера рассмотрим случай, когда контур  $S$  есть эллипс:

$$X = k_1 \cos \varphi, \quad Y = k_2 \sin \varphi, \quad k_1 > 0, \quad k_2 > 0$$

Тогда при  $\omega \neq 0$  имеем

$$b = -\omega^2 k_1 k_2 \delta^{-1} < 0, \quad \delta^2 = k_1^2 \sin^2 \varphi + k_2^2 \cos^2 \varphi$$

$$m^2 = 1 + \omega^4 (k_2^2 - k_1^2)^2 \delta^{-2} \sin^2 \varphi \cos^2 \varphi, \quad \text{tg } \gamma = -m/b$$

Вычисляя  $\text{tg } \gamma$  и используя приведенные выше рассуждения относительно знака  $v_0(t)$ , приходим к выводу о том, что свободная граница может лежать как выше, так и ниже параболоида (3.6). В точках контура  $S$ , соответствующих тем значениям па-

раметра  $\varphi$ , для которых имеет место неравенство

$$\omega^{-4} > k_1^2 k_2^2 \delta^{-2} \operatorname{tg}^2 \theta - \sin^2 \varphi \cos^2 \varphi (k_2^2 - k_1^2)^2 \delta^{-2} \equiv B(\varphi)$$

свободная поверхность около стенки лежит выше параболоида  $\zeta_0$ , а в точках, для которых  $\omega^{-4} < B(\varphi)$ , свободная поверхность лежит ниже параболоида  $\zeta_0$ .

**4. Построение асимптотика для задачи (1.3).** В этом случае асимптотические разложения решения при  $\varepsilon \rightarrow 0$  строятся в виде

$$(4.1) \quad u \sim u_\varepsilon = \sum_{i=0}^n \varepsilon^i u_i(r) + \varepsilon \sum_{i=0}^n \varepsilon^i v_i \left( \frac{\eta - r}{\varepsilon} \right)$$

$$\eta - \eta_\varepsilon = \sum_{i=0}^n \varepsilon^i \eta_i, \quad C \sim C_\varepsilon = \sum_{i=0}^n \varepsilon^i C_i$$

Первый итерационный процесс проводится так же, как и в п. 2. Разыскивая решение в виде  $u_0 + \varepsilon u_1 + \dots + \varepsilon^n u_n$ , из (1.3) получаем

$$u_0 = {}^1/\omega^2 r^2, \quad u_1 = 0, \quad u_2 = \omega^2 (2 + \omega^4 r^2) (1 + \omega^4 r^2)^{-3/2}, \dots$$

Для построения функций пограничного слоя  $v_i$  подставляем (4.1) в (1.3), (1.4). Производим замену  $\rho = \eta_\varepsilon - r$ , разлагаем известные функции в ряды Тейлора при  $\rho = 0$ , полагаем  $\rho = \varepsilon t$  и собираем коэффициенты при одинаковых степенях  $\varepsilon$ . Приравнявая полученные выражения при  $\varepsilon^1, \varepsilon^2, \dots$  нулю, приходим к уравнениям для определения  $v_i$ . Для функции  $v_0$  имеем нелинейное дифференциальное уравнение с краевыми условиями

$$(4.2) \quad v_{0it} - v_0 (1 + \omega^4 \eta_0^2 - 2\omega^2 \eta_0 v_{0t} + v_{0t}^2)^{3/2} = 0$$

$$(4.3) \quad v_{0t}|_{t=0} = \omega^2 \eta_0 + \frac{\Phi'(\eta_0) - \cos \theta \sin \theta [1 + \Phi'^2(\eta_0)]}{\Phi'^2(\eta_0) \sin^2 \theta - \cos^2 \theta}$$

$$v_0|_{t=\infty} = 0$$

Отметим, что выражение (4.3) удобнее получить, если сначала разрешить (1.4) относительно  $u'$ , а затем подставить (4.1). При этом правило выбора знака такое же, как и в п. 3.

Для функций  $v_i$  ( $i \geq 1$ ) получаем линейные дифференциальные уравнения с переменными коэффициентами

$$(4.4) \quad \frac{d}{dt} (g^2 v_{it}) - v_i = f_i, \quad v_{it}|_{t=0} = A_i$$

$$v_i|_{t=\infty} = 0$$

$$g^2 = (1 + \omega^4 \eta_0^2 - 2\omega^2 \eta_0 v_{0t} + v_{0t}^2)^{-3/2}$$

Здесь  $f_i$  и  $A_i$  — известные функции, если  $v_0, v_1, \dots, v_{i-1}$  уже найдены. В частности, имеем

$$f_1 = g^2 \eta_0^{-1} \{ 3\omega^4 \eta_0^2 v_{0t} - 3\omega^2 \eta_0 v_{0t}^2 + v_{0t}^3 + v_{0t} + 3\eta_0 v_0 g^{-3/2} (\eta_1 - t) \omega^2 (\omega^2 \eta_0 - v_{0t}) \} +$$

$$+ [1 - (1 + \omega^4 \eta_0^2)^{3/2} g^2] u_2|_{r=\eta_0}$$

$$A_1 = \omega^2 \eta_1 + \Phi''(\eta_0) [\Phi'^2(\eta_0) \sin^2 \theta - \cos^2 \theta]^{-2} \times$$

$$\times [\Phi'(\eta_0) \sin 2\theta - \cos^2 \theta] \eta_1$$

Действуя как и в п. 3, находим решение задачи (4.2), (4.3)

$$(4.5) \quad t = K_1(\delta) - K_1(v_0), \quad c^2 = 1 + \omega^4 \eta_0^2$$

$$K_1(v) = c^{-3/2} \left\{ \frac{1}{2} \ln \frac{2\sqrt{c} - \sqrt{4c - v^2}}{2\sqrt{c} + \sqrt{4c + v^2}} + \frac{1}{\sqrt{c}} (\sqrt{4c - v^2} - \omega^2 \eta_0 v) \right\}$$

Здесь  $\delta^2 \equiv v_0^2(0)$  определяется из (3.3) при  $t=0$  с помощью выражения для  $v_{0i}(0)$  в (4.3). При этом в (3.3) следует положить

$$a=1, \quad m=1, \quad c^2=1+\omega^4\eta_0^2, \quad b^2=-\omega^2\eta_0$$

В случае отсутствия вращения ( $\omega=0$ ) и наклонной стенки ( $\Phi'=\text{ctg } \delta r$ ) получается результат из [4].

Заметим, что функция  $v_0(t)$  зависит еще от неизвестной постоянной  $\eta_0$ . Точно так же нетрудно установить, что функции  $v_i$  зависят от постоянных  $\eta_0, \eta_1, \dots, \eta_i$ . Все эти постоянные определяются последовательно вместе с постоянными  $C_i$  в (4.1) из условия (1.5). Подставляя (4.1) в (1.5), имеем

$$(4.6) \quad \sum_{i=0}^n \varepsilon^2 \int_0^{\eta_\varepsilon} u_{i,r} dr + \varepsilon^2 \sum_{i=0}^n \varepsilon^i \int_0^{\eta_\varepsilon/\varepsilon} v_i(t) (\eta_\varepsilon - \varepsilon t) dt + \\ + \varphi(\eta) - \frac{1}{2\pi} V = O(\varepsilon^{n+1}) \\ \varphi(\eta_\varepsilon) = \int_0^{\eta_\varepsilon} \left( \sum_{i=0}^n \varepsilon^i C_i - \Phi(r) \right) r dr$$

Во втором интеграле произведена замена  $r = \eta_\varepsilon - \varepsilon t$ . Кроме того, в точке контакта сосуда и жидкости должно выполняться соотношение  $z(\eta) = \Phi(\eta)$ . Используя (4.1), получаем

$$(4.7) \quad \left[ \sum_{i=0}^n \varepsilon^i (u_i + C_i) + \varepsilon \sum_{i=0}^n \varepsilon^i v_i \right]_{r=\eta_\varepsilon} - \Phi(\eta_\varepsilon) = O(\varepsilon^{n+1})$$

Собирая коэффициенты при одинаковых степенях  $\varepsilon$  и приравняв нулю полученные выражения при  $\varepsilon^0$ , выводим систему уравнений для определения  $\eta_0$  и  $C_0$

$$(4.8) \quad \frac{1}{8} \omega^2 \eta_0^4 + \frac{1}{2} C_0 \eta_0^2 - \int_0^{\eta_0} \Phi(r) r dr = \frac{1}{2\pi} V \\ C_0 + \frac{1}{2} \omega^2 \eta_0^2 = \Phi(\eta_0)$$

Тогда  $\eta_0$  находим из уравнения

$$(4.9) \quad -\frac{1}{8} \omega^2 \eta_0^4 + \frac{1}{2} \Phi(\eta_0) \eta_0^2 - \int_0^{\eta_0} \Phi(r) r dr = \frac{1}{2\pi} V$$

Далее, приравнявая нулю выражения при  $\varepsilon^1$  и учитывая (4.8), для  $\eta_1$  и  $C_1$  получаем

$$(4.10) \quad C_1 = 0, \quad \eta_1 = \frac{v_0(\eta_0)}{\Phi'(\eta_0) - \eta_0 \omega^2}$$

Аналогично выводятся формулы для  $C_i, \eta_i$  при  $i \geq 2$ .

Таким образом, асимптотическая форма свободной поверхности равномерно вращающейся жидкости в случае задачи (1.3) — (1.5) разыскивается в виде  $z \sim z_\varepsilon = u_\varepsilon + C_\varepsilon$ , где  $u_\varepsilon, C_\varepsilon$  определены в (4.1), а процесс их построения сводится к следующему.



Сначала определяем  $\eta_0$  и  $C_0$  по формулам (4.8). Затем, используя (4.5), определяем  $v_0(t)$ , а по формулам (4.10) — постоянные  $\eta_1$  и  $C_1$ . Далее определяем  $v_1(t)$ , и пользуясь (4.6), (4.7), находим  $\eta_2, C_2$  и т. д.

Построенные асимптотические разложения (4.1) показывают, что при больших числах Бонда с погрешностью порядка  $(Bo)^{-1/2}$  свободная граница есть параболоид с вершиной на оси вращения. При этом значение  $\eta_0$ , соответствующее точке пересечения границы сосуда и этого параболоида, определяется из (4.9).

Заметим, что решение вырожденной задачи не всегда существует (и не всегда единственно). Например, пусть жидкость находится на круговом коническом сосуде:  $\Phi(r) = kr$  ( $k > 0$ ). Из (4.9) вытекает

$$F(\eta_0) = \frac{k}{6} \eta_0^3 - \frac{1}{8} \omega^2 \eta_0^4 = \frac{1}{2\pi} V$$

Функция  $F(\eta_0)$  имеет максимум при  $\eta_0 = k\omega^{-2}$ . Следовательно,  $V$  должно удовлетворять неравенству

$$V \leq (\pi/12) k^4 \omega^{-6} = V_0$$

Если это условие не выполняется, то равновесие жидкости в системе координат, вращающейся вместе с сосудом, невозможно. Это явление можно наблюдать в простом эксперименте. Пусть в коническую воронку, вращающуюся с угловой скоростью  $\omega$  на центрифуге, налита жидкость объема  $V > V_0$ . Тогда часть жидкости поднимается вверх (жидкие частицы двигаются по спиральям, наматывающимся на конус). Оставшаяся часть жидкости имеет объем  $V_0$ , а соответствующая свободная граница — параболоид, касающийся воронки вдоль линии смачивания.

Значение граничной точки  $\eta_0$  и поправка  $\epsilon\eta_1$  к нему, учитывающая поверхностное натяжение, определяются соответственно из (4.9) и (4.10).

В случае  $\Phi(r) = kr^\alpha$ ,  $k > 0$ ,  $\alpha > 2$  решение (4.9) существует при любых  $\omega$ . Пусть  $\Phi(r) = kr^2$ ,  $k > 0$ . Из (4.9) получаем

$$\eta_0 = [2\pi^{-1} V (k - 1/2\omega^2)^{-1}]^{1/4}$$

Отсюда вытекает очевидное ограничение  $\omega^2 < 2k$ , если  $\omega^2 \geq 2k$  равновесие невозможно ни при каком  $V$  (вся жидкость должна в этом случае разбрызгиваться).

Рассмотрим еще особый случай: в точке контакта  $\eta_0$  параболоид  $z_0 = 1/2\omega^2 r^2 + C_0$  касателен к стенке сосуда. Положим  $\Phi(r) = 1/2\omega^2 r^2 + \lambda(r)$ , где  $\lambda(\eta_0) = \lambda'(\eta_0) = 0$ . Уравнение (4.9) принимает вид

$$(4.11) \quad - \int_0^{\eta_0} \lambda(r) r \, dr = 1/2\pi V$$

В данном случае асимптотическое представление решения вместо (4.1) надо разыскивать в виде

$$(4.12) \quad \eta \sim \eta_\epsilon = \eta_0 + \sum_{i=1}^n \epsilon^{i/2} \eta_i$$

$$C \sim C_\epsilon = C_0 + \sum_{i=1}^n \epsilon^{i/2} C_i$$

$$u \sim u_\epsilon = \sum_{i=0}^n \epsilon^{i/2} (u_i + \epsilon v_i)$$

Подставляя (4.12) в (1.3) — (1.5), а также в условие  $z(\eta) = \Phi(\eta)$  и приравнявая коэффициенты при одинаковых степенях  $\epsilon$ , для определения  $v_0$  получаем уравнение пограничного слоя (4.2), (4.3), а для определения  $\eta_0$  — соотношение (4.11). Кроме того, выводим

$$(4.13) \quad C_0 = C_1 = C_2 = 0, \quad \eta_1 = \pm [2v_0(\eta_0)/\lambda''(\eta_0)]^{1/2}$$

Таким образом, если  $\lambda''(\eta_0) \neq 0$ , в этом случае имеется два решения. Если  $\lambda''(\eta_0) = \lambda^{(3)}(\eta_0) = \dots = \lambda^{(n-1)}(\eta_0) = 0$ , но  $\lambda^{(n)}(\eta_0) \neq 0$ , то разложение следует вести по степеням  $\varepsilon^{1/n}$ .

Для существования асимптотического разложения (4.13) необходимо еще, чтобы подкоренное выражение в (4.13) было положительно. В противном случае решение поставленной задачи не существует (часть жидкости должна разбрызгиваться).

Авторы благодарны Л. А. Слобожанину за помощь в работе.

Поступила 4 VII 1972

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Моисеев Н. Н., Мышкис А. Д., Петров А. А. О некоторых новых задачах теории движения тела с жидкостью. Второй Всесоюзный съезд по теоретической и прикладной механике (Аннот. докл.). М., 1964, стр. 151, 152.
2. Моисеев Н. Н., Румянцев В. В. Динамика тела с полостями, содержащими жидкость. М., «Наука», 1965.
3. Моисеев Н. Н., Черноусько Ф. Л. Задачи колебаний жидкости, подверженной силам поверхностного натяжения. Ж. вычислит. матем. и матем. физ., 1965, т. 5, № 6, стр. 1071—1095.
4. Черноусько Ф. Л. Задача о равновесии жидкости, подверженной действию сил тяжести и поверхностного натяжения. В сб. «Введение в динамику тела с жидкостью в условиях невесомости», вып. 6. М., ВЦ АН СССР, 1968.
5. Срубщик Л. С., Юдович В. И. Об асимптотическом интегрировании уравнения равновесия жидкости с поверхностным натяжением в поле тяжести. Ж. вычислит. матем. и матем. физ., 1966, т. 6, стр. 1127—1133.
6. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Механика сплошной среды. М., Гостехиздат, 1953.
7. Беляева М. А., Слобожанин Л. А., Тюпцов А. Д. Гидростатика в слабых силовых полях. В сб. «Введение в динамику тела с жидкостью в условиях невесомости», вып. 4. М., ВЦ АН СССР, 1968.
8. Вишик М. И., Люстерник Л. А. Регулярное вырождение и пограничный слой для линейных дифференциальных уравнений с малым параметром. Усп. матем. н., 1957, т. 12, вып. 5.