

УДК 532.582.33

## ОТРЫВНОЙ УДАР ПЛАСТИНЫ, ПЛАВАЮЩЕЙ НА ПОВЕРХНОСТИ ИДЕАЛЬНОЙ НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТИ В ОГРАНИЧЕННОМ БАССЕЙНЕ

М. В. Норкин

Ростовский государственный университет, 344090 Ростов-на-Дону

Исследуется плоская задача об отрывном ударе пластины, плавающей на поверхности идеальной несжимаемой жидкости в ограниченном бассейне. Решение задачи строится с использованием специального асимптотического метода, основанного на предположении о том, что неподвижные твердые границы бассейна удалены от пластины на большое расстояние. Сделан вывод о неоднозначном влиянии стенок бассейна различной формы на образующуюся на поверхности пластины зону отрыва частиц жидкости. Рассмотрены примеры решений.

**Ключевые слова:** идеальная жидкость, удар, плавающее тело, ограниченный бассейн, зона отрыва, потенциал скоростей, асимптотика.

Задача о гидродинамическом ударе с отрывом поставлена Л. И. Седовым в работе [1], в которой развиты методы определения действующих на тело импульсных нагрузок и движения жидкости, основанные на теории функций комплексного переменного. С помощью методов, изложенных в [1], в ряде конкретных случаев получены аналитические решения [1–4]. Численный анализ плоской задачи об отрывном ударе плавающих тел проведен в [5]. Во всех известных работах, посвященных исследованию удара с отрывом, жидкость предполагалась неограниченной.

В данной работе исследуется плоская задача об отрывном ударе пластины, плавающей на поверхности идеальной несжимаемой жидкости в ограниченном бассейне. Решение задачи строится с использованием специального асимптотического метода, основанного на предположении о том, что неподвижные твердые границы бассейна удалены от пластины на большое расстояние. Ранее такой подход применялся при решении пространственной задачи о безотрывном ударе плавающих тел [6–8].

**1. Постановка задачи.** Рассматривается плоская задача о вертикальном ударе пластины, плавающей на поверхности идеальной несжимаемой жидкости в ограниченном бассейне. Предполагается, что в момент удара происходит отрыв частиц жидкости от поверхности пластины (удар с отрывом). Пусть до удара тело и жидкость покоились. Тогда после удара движение жидкости потенциальное, причем потенциал скоростей  $\Phi$ , приобретенных частицами жидкости в результате удара, определяется решением смешанной краевой задачи теории потенциала с неизвестной априори областью контакта [1]

$$\Delta\Phi = 0, \quad r \in D; \quad (1.1)$$

$$\Phi \leq 0, \quad \frac{\partial\Phi}{\partial y} = V_n, \quad r \in S_{11}; \quad (1.2)$$

$$\Phi = 0, \quad \frac{\partial \Phi}{\partial y} \geq V_n, \quad r \in S_{12}; \quad (1.3)$$

$$\Phi = 0, \quad r \in S_2; \quad (1.4)$$

$$\frac{\partial \Phi}{\partial n} = 0, \quad r \in S_3. \quad (1.5)$$

Здесь  $D$  — область, занятая жидкостью;  $V_n = v_0 - \omega x$ ;  $r = (x, y)$ ;  $v_0, \omega > 0$  — поступательная и угловая скорости, приобретенные пластиной в результате удара;  $S_1 = S_{11} \cup S_{12}$  — поверхность пластины;  $S_{11} = \{y = 0, -a < x < c\}$  — часть поверхности, на которой не происходит отрыва частиц жидкости;  $S_{12} = \{y = 0, c < x < a\}$  — зона отрыва;  $S_2$  — свободная поверхность жидкости;  $S_3$  — неподвижная твердая граница бассейна. Импульсное давление  $P_t = -\rho\Phi$  ( $\rho$  — плотность жидкости). Декартовы координаты  $x, y$  введены таким образом, что ось  $x$  расположена вдоль линии свободной поверхности, ось  $y$  направлена вертикально вниз (в глубь жидкости), начало координат находится в центре пластины.

Считаем, что граница  $S_3$  получена в результате гомотетии с центром в начале координат и коэффициентом  $h$  некоторой фиксированной поверхности  $S_3^0$ :  $S_3 = hS_3^0$  ( $x = hx^0, y = hy^0$ ).

В дальнейшем будем использовать следующие обозначения:  $D^0$  — внутренняя область с границами  $y = 0$  и  $S_3^0$ ;  $G$  — полуплоскость  $y > 0$ ;  $\Phi_1, c_\infty$  — потенциал скоростей и точка отрыва в случае  $h = \infty$ .

При построении асимптотики для больших значений  $h$  граничные условия (1.2), (1.3) удобно переформулировать в виде следующих ограничений ( $r \in S_1$ ):

$$\frac{\partial \Phi}{\partial y} - V_n \geq 0; \quad (1.6)$$

$$\Phi \left( \frac{\partial \Phi}{\partial y} - V_n \right) = 0; \quad (1.7)$$

$$\Phi \leq 0. \quad (1.8)$$

Соотношения (1.6)–(1.8) можно переписать в виде односторонних ограничений для новой функции  $-\Phi$ ; при этом производная функции  $-\Phi$  вычисляется по внешней к области  $D$  нормали. В этом случае получается постановка задачи в виде вариационного неравенства, из которого следует теорема существования и единственности данной задачи [9]. Таким образом, можно утверждать, что в случае ограниченной области в пространстве Соболева  $H^1(D)$  существует единственное решение задачи о гидродинамическом ударе с отрывом. Следует отметить, что аналогичные вопросы для близкой по математической постановке задачи проникания твердого тела в воду изучены в [10].

Для полной постановки задачи необходимо также выписать уравнения изменения импульса и момента импульса пластины при ударе. С их помощью устанавливается связь между внешним ударным импульсом и точкой его приложения, с одной стороны, и поступательной и угловой скоростями, приобретенными пластиной в результате удара, — с другой. В пренебрежении массой и моментом инерции пластины данные уравнения сводятся к соотношениям

$$P_x = 0, \quad I + P_y = 0, \quad M - x_0 P_y = 0. \quad (1.9)$$

Здесь  $P_x, P_y$  — компоненты внешнего ударного импульса, приложенного к пластине в точке  $(x_0, 0)$ ;  $I, M$  — полный ударный импульс и его момент относительно начала координат, действующие на пластину во время удара:

$$I = \rho \int_{-a}^c \Phi dx, \quad M = -\rho \int_{-a}^c x \Phi dx. \quad (1.10)$$

Из равенств (1.9) определяется координата точки приложения импульса

$$x_0 = -M/I. \quad (1.11)$$

**2. Случай неограниченной жидкости.** Вначале найдем решение задачи об отрывном ударе пластины, плавающей на поверхности неограниченной жидкости ( $h = \infty$ ). Перемещая начало координат в середину отрезка  $[-a, c]$ , приходим к следующей задаче:

$$\begin{aligned} \Delta u &= 0, & -\infty < x < \infty, & \quad y > 0; \\ \frac{\partial u}{\partial y} &= v_0 + \omega \frac{a-c}{2} - \omega x, & y = 0, & \quad |x| < \frac{a+c}{2}; \end{aligned} \quad (2.1)$$

$$u = 0, \quad y = 0, \quad |x| > \frac{a+c}{2}; \quad (2.2)$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} \geq v_0 + \omega \frac{a-c}{2} - \omega x, \quad y = 0, \quad \frac{a+c}{2} < x < \frac{3a-c}{2}; \quad (2.3)$$

$$u \leq 0, \quad y = 0, \quad |x| < \frac{a+c}{2}; \quad (2.4)$$

$$u \rightarrow 0, \quad x^2 + y^2 \rightarrow \infty, \quad (2.5)$$

где функция  $u(x, y) = \Phi(x - (a-c)/2, y)$ . Решение уравнения Лапласа, удовлетворяющее условиям (2.1), (2.2), (2.5), при любом фиксированном  $c \in [-a, a]$  находится методом разделения переменных в декартовых координатах с использованием метода парных интегральных уравнений и принимает окончательный вид

$$u = (v_0 + \omega(a-c)/2)u_1 + \omega u_2, \quad (2.6)$$

где

$$\begin{aligned} u_1(x, y) &= \int_0^\infty A(\lambda) \exp(-\lambda y) \cos \lambda x \, d\lambda, & A(\lambda) &= \int_0^{(a+c)/2} \varphi(s) J_0(\lambda s) \, ds, \\ u_2(x, y) &= \int_0^\infty \lambda B(\lambda) \exp(-\lambda y) \sin \lambda x \, d\lambda, & B(\lambda) &= \int_0^{(a+c)/2} \psi(s) J_0(\lambda s) \, ds, \end{aligned}$$

$$\varphi(s) = -s, \quad \psi(s) = -\frac{s^3}{4} + \frac{1}{4} \left( \frac{a+c}{2} \right)^2 s.$$

Постоянную  $c$  выбираем так, чтобы выполнялись условия (2.3) и (2.4). Подставляя в них функцию (2.6), приходим к неравенствам

$$\begin{aligned} v_0 + \omega \frac{a-c}{2} - \frac{\omega}{2} x &\geq 0, & x &\in \left[ -\frac{a+c}{2}, \frac{a+c}{2} \right], \\ \omega x^2 - \left( v_0 + \omega \frac{a-c}{2} \right) x - \frac{\omega}{2} \left( \frac{a+c}{2} \right)^2 &\geq 0, & x &\in \left[ \frac{a+c}{2}, \frac{3a-c}{2} \right]. \end{aligned}$$

Первое неравенство приводит к соотношению  $c \leq a/3 + 4v_0/(3\omega)$ , второе — к соотношению  $c \geq a/3 + 4v_0/(3\omega)$ . В результате для определения точки отрыва  $c_\infty$  и потенциала скоростей  $\Phi_1$  на поверхности пластины имеем явные выражения

$$c_\infty = a/3 + 4v_0/(3\omega); \quad (2.7)$$

$$\Phi_1(x, 0) = -\sqrt{\left( \frac{a+c_\infty}{2} \right)^2 - \left( x + \frac{a-c_\infty}{2} \right)^2} \left( v_0 + \frac{\omega}{2} \frac{a-c_\infty}{2} - \frac{\omega}{2} x \right), \quad -a < x < c_\infty. \quad (2.8)$$

Определяя нормальную компоненту скорости на поверхности пластины, можно показать, что она непрерывна всюду на  $(-a, a)$ .

Используя формулы (1.10), (1.11), (2.7), (2.8), найдем связь между точкой приложения импульса  $x_0$  и точкой отрыва  $c_\infty$ :

$$x_0 = -(5a - 3c_\infty)/8, \quad c_\infty = (5a + 8x_0)/3. \quad (2.9)$$

Исследование задачи о вертикальном безотрывном ударе пластины показало, что если точка приложения внешнего ударного импульса  $P$  лежит в интервале  $[-a/4, a/4]$ , то отрыва частиц жидкости от поверхности пластины не происходит. В противном случае возникает отрыв. Следовательно, в формулах (2.9) точка  $x_0$  должна удовлетворять неравенствам  $-a \leq x_0 < -a/4$ .

**3. Построение асимптотики для больших значений  $h$ .** Потенциал скоростей  $\Phi$ , определяемый формулами (1.1), (1.4), (1.5), (1.6)–(1.8), будем искать в виде ряда  $\Phi = \Phi_1 + \Phi_2 + \Phi_3 + \Phi_4 + \Phi_5 + \dots$ . В качестве первого приближения  $\Phi_1$  используем решение задачи об отрывном ударе пластины, плавающей на поверхности неограниченной жидкости ( $h = \infty$ ). Считаем, что в результате удара пластина приобретает те же поступательную и угловую скорости, что и в случае ограниченной области. Для функции  $\Phi_1$  на больших расстояниях от пластины справедливо разложение в гармонический ряд

$$\Phi_1 = -\frac{c_1 y}{\pi(x^2 + y^2)} - \frac{2c_2 xy}{\pi(x^2 + y^2)^2} - \frac{c_3(3x^2 y - y^3)}{\pi(x^2 + y^2)^3} - \dots, \quad (3.1)$$

где

$$c_1 = \frac{\omega\pi}{4} \left(\frac{a + c_\infty}{2}\right)^3, \quad c_2 = -\frac{\omega\pi(5a - 3c_\infty)}{32} \left(\frac{a + c_\infty}{2}\right)^3, \\ c_3 = \frac{\omega\pi}{64} (7a^2 - 6ac_\infty + 3c_\infty^2) \left(\frac{a + c_\infty}{2}\right)^3.$$

Для ликвидации невязок, создаваемых потенциалом  $\Phi_1$  на неподвижной границе  $S_3$ , рассмотрим задачу в ограниченном бассейне при отсутствии пластины:

$$\Delta\Phi_2 = 0, \quad r \in D, \quad (\Phi_2)_{y=0} = 0, \quad \left(\frac{\partial\Phi_2}{\partial n}\right)_{S_3} = \frac{c_1}{\pi} Q_1 + \frac{2c_2}{\pi} Q_2 + \frac{c_3}{\pi} Q_3, \quad (3.2)$$

где

$$Q_1 = \frac{\partial}{\partial n} \frac{y}{x^2 + y^2}, \quad Q_2 = \frac{\partial}{\partial n} \frac{xy}{(x^2 + y^2)^2}, \quad Q_3 = \frac{\partial}{\partial n} \frac{3x^2 y - y^3}{(x^2 + y^2)^3}.$$

В этом случае можно ограничиться первыми тремя членами ряда (3.1). Остальные члены дают вклад в асимптотику потенциала  $\Phi$  на  $S_1$  порядка  $O(h^{-5})$  при  $h \rightarrow \infty$ .

Делая в (3.2) замену переменных  $x \rightarrow hx$ ,  $y \rightarrow hy$ , представим функцию  $f = f(x, y) = \Phi_2(hx, hy)$  в виде

$$f = \frac{c_1}{\pi} f_1 h^{-1} + \frac{2c_2}{\pi} f_2 h^{-2} + \frac{c_3}{\pi} f_3 h^{-3}, \quad (3.3)$$

где функции  $f_i = f_i(x, y)$  определяются решениями следующих краевых задач в фиксированной области  $D^0$ :

$$\Delta f_i = 0, \quad (f_i)_{y=0} = 0, \quad \left(\frac{\partial f_i}{\partial n}\right)_{S_3^0} = (Q_i)_{S_3^0}, \quad i = 1, 2, 3.$$

После обратной замены переменных в (3.3)  $x \rightarrow \varepsilon x$ ,  $y \rightarrow \varepsilon y$ ,  $\varepsilon = h^{-1}$  функции  $f_i(\varepsilon x, \varepsilon y)$  разлагаются по формуле Тейлора с центром в точке  $\varepsilon = 0$  ( $h = \infty$ ):

$$f_i(\varepsilon x, \varepsilon y) = -\xi_i y \varepsilon + \eta_i x y \varepsilon^2 + \mu_i (3x^2 y - y^3) \varepsilon^3 / 6 + \dots, \quad i = 1, 2, 3,$$

$$\xi_i = -f_{iy}, \quad \eta_i = f_{ixy}, \quad \mu_i = f_{ixxy} = -f_{iyyy}, \quad i = 1, 2, 3,$$

где частные производные вычисляются в точке  $M_0 = (0, 0)$ . В результате приходим к асимптотике потенциала  $\Phi_2$ , справедливой в любой фиксированной (не зависящей от  $h$ ) окрестности пластины:

$$\Phi_2(x, y) = -\frac{c_1\xi_1}{\pi} y h^{-2} - \left[ \frac{2c_2\xi_2}{\pi} y - \frac{c_1\eta_1}{\pi} xy \right] h^{-3} - \left[ \frac{c_3\xi_3}{\pi} y - \frac{2c_2\eta_2}{\pi} xy - \frac{c_1\mu_1}{6\pi} (3x^2y - y^3) \right] h^{-4} + \dots$$

Теперь необходимо устранить невязки, создаваемые потенциалом  $\Phi_2$  на поверхности пластины. Соответствующая задача формулируется для функции  $u = \Phi_1 + \Phi_3$ :

$$\Delta u = 0, \quad r \in G, \quad (u)_{S_2} = 0, \quad (u)_\infty = 0; \quad (3.4)$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} - g \geq 0, \quad u \left( \frac{\partial u}{\partial y} - g \right) = 0, \quad u \leq 0, \quad y = 0, \quad |x| < a,$$

$$g = g(x) = v_1 - \omega_1 x - kx^2,$$

$$v_1 = v_0 + \frac{c_1\xi_1}{\pi} h^{-2} + \frac{2c_2\xi_2}{\pi} h^{-3} + \frac{c_3\xi_3}{\pi} h^{-4}, \quad \omega_1 = \omega + \frac{c_1\eta_1}{\pi} h^{-3} + \frac{2c_2\eta_2}{\pi} h^{-4}, \quad k = \frac{c_1\mu_1}{2\pi} h^{-4}.$$

Функция  $u$  на поверхности пластины и отвечающая ей точка  $c_u = \min_c \{c: u(x, 0) = 0, c < x < a\}$  являются вторыми приближениями к потенциалу скоростей  $\Phi$  на  $S_1$  и точке отрыва  $c$  соответственно; в качестве первых приближений взяты  $\Phi_1$  и  $c_\infty$ .

Если на данном этапе ограничиться членами порядка  $h^{-3}$  включительно, то задача для  $u$  будет отличаться от задачи для потенциала  $\Phi_1$  только скоростями. В этом случае функция  $u$  на поверхности пластины и точка  $c_u$  определяются по формулам (2.7) и (2.8), в которых  $\Phi_1$  и  $c_\infty$  заменены на  $u$  и  $c_u$ , а  $v_0$  и  $\omega$  — на  $v_1$  и  $\omega_1$ . Производя в этих формулах разложения в ряды по степеням  $h^{-1}$  и ограничиваясь членами порядка  $h^{-3}$ , получаем искомые асимптотики. Однако для дальнейшего важно учесть следующий член асимптотики порядка  $h^{-4}$ .

Задача (3.4) с квадратичной функцией  $g$  решается аналогично задаче для  $\Phi_1$ : вначале для любого фиксированного  $c$  из отрезка  $[-a, a]$  строится решение смешанной краевой задачи в полуплоскости, когда на ее границе  $y = 0$  имеется отрезок  $[-a, c]$ , разделяющий краевые условия первого и второго рода; затем точка  $c_u$  определяется из двух условий в виде неравенств. Окончательные выражения для точки  $c_u$  и функции  $u$  на поверхности пластины принимают вид

$$c_u = \frac{4v_1}{3\omega_1} + \frac{a}{3} - \frac{4k}{27\omega_1} \left[ 10 \left( \frac{v_1}{\omega_1} \right)^2 + 2 \frac{v_1}{\omega_1} a + a^2 \right] + O(k^2), \quad k \rightarrow 0,$$

$$u(x, 0) = -\sqrt{\left( \frac{a + c_u}{2} \right)^2 - t^2} \left[ v_1 + \omega_1 \frac{a - c_u}{2} - k \left( \frac{a - c_u}{2} \right)^2 - \right. \quad (3.5)$$

$$\left. - (\omega_1 - k(a - c_u)) \frac{t}{2} - \frac{k}{6} \left( \left( \frac{a + c_u}{2} \right)^2 + 2t^2 \right) \right], \quad t = x + \frac{a - c_u}{2}.$$

Полученные приближенные решения требуют уточнения, так как следующие приближения к потенциалу скоростей  $\Phi$  на  $S_1$  и точке отрыва  $c$  также содержат члены порядка  $h^{-4}$ . Поэтому необходимо продолжить процесс построения последовательных приближений и вновь рассмотреть краевые задачи в областях  $D$  и  $G$ . Находя асимптотику потенциала  $\Phi_3 = u - \Phi_1$  на большом удалении от пластины

$$\Phi_3 = -\frac{h^{-2}c_4y}{\pi(x^2 + y^2)} - \dots, \quad c_4 = 8^{-1}(a + c)^2 c_1 \xi_1,$$

поставим задачу для ликвидации невязок, создаваемых функцией  $\Phi_3$  на неподвижной границе  $S_3$  (задача для потенциала  $\Phi_4$ ). Асимптотика функции  $\Phi_4$  в окрестности пластины строится аналогично асимптотике потенциала  $\Phi_2$ :

$$\Phi_4 = -\pi^{-1}c_4\xi_1yh^{-4} - \dots$$

Затем устраняются невязки, создаваемые функцией  $\Phi_4$  на поверхности пластины. Задача, ликвидирующая невязки на  $S_1$ , имеет вид (3.4), где функции  $u$  и  $g$  заменены на  $v = \Phi_1 + \Phi_3 + \Phi_5$  и  $g_1 = g + (c_4\xi_1/\pi)h^{-4}$  соответственно. В результате уточненные точка  $c_u$  и функция  $u$  на  $S_1$  определяются по формулам (3.5), в которых в выражение для  $v_1$  добавлен член  $(c_4\xi_1/\pi)h^{-4}$ . Таким образом находится третье приближение к решению исходной задачи. Отметим, что следующие приближения добавляют члены более высокого, чем  $h^{-4}$ , порядка малости.

После ряда элементарных преобразований для точки отрыва  $c$  получим асимптотическую формулу

$$c = c_\infty + \frac{1}{3}\left(\frac{a + c_\infty}{2}\right)^3 (\xi_1h^{-2} - ph^{-3} + qh^{-4}) + O(h^{-5}), \quad h \rightarrow \infty,$$

$$p = [(5a - 3c_\infty)\xi_2 + (3c_\infty - a)\eta_1]/4,$$

$$16q = (7a^2 - 6ac_\infty + 3c_\infty^2)\xi_3 + 2(a + c_\infty)^2\xi_1^2 + (3c_\infty - a)(5a - 3c_\infty)\eta_2 - (a^2 - 2ac_\infty + 5c_\infty^2)\mu_1,$$

где  $c_\infty$  связана со скоростями  $v_0$  и  $\omega$  соотношением (2.7).

Для упрощения выкладок в дальнейшем предположим, что область  $D$  симметрична относительно оси  $y$ . В этом случае  $\xi_2 = 0$ ,  $\eta_1 = 0$  и, следовательно,  $p = 0$ . Асимптотики импульса  $I$ , его момента  $M$  и точки приложения импульса  $x_0$  принимают вид

$$I = -\rho\omega_1 \frac{\pi}{4} \left(\frac{a + c}{2}\right)^3 \left[1 + \frac{\mu_1}{256}(a + c)^3(5c - 3a)h^{-4}\right] + O(h^{-5}), \quad h \rightarrow \infty, \quad (3.6)$$

$$M = -\rho\omega_1 \frac{\pi}{32} \left(\frac{a + c}{2}\right)^3 \left[5a - 3c - \frac{\mu_1}{16}(a - c)^2(a + c)^3h^{-4}\right] + O(h^{-5}), \quad h \rightarrow \infty;$$

$$x_0 = -\frac{5a - 3c}{8} + \frac{\mu_1}{2048}(a + c)^5h^{-4} + O(h^{-5}), \quad h \rightarrow \infty. \quad (3.7)$$

Более подробные асимптотические формулы для величин  $I$ ,  $M$  и  $x_0$  получаются путем подстановки выражений для  $\omega_1$  и  $c$  в (3.6), (3.7) с последующим разложением в ряды по степеням  $h^{-1}$ . Коэффициенты полученных таким образом асимптотик выражаются через скорости  $v_0$  и  $\omega$ , которые предполагаются не зависящими от  $h$ .

В задаче удара заданными, по-видимому, следует считать величину внешнего ударного импульса  $P$  и точку его приложения  $x_0$ . При этом скорости  $v_0$  и  $\omega$ , приобретенные пластиной в результате удара, находятся из системы нелинейных уравнений (1.9). Следует отметить, что точка отрыва  $c$  зависит только от точки приложения импульса  $x_0$ . Для ее определения получаем нелинейное уравнение, которое при больших  $h$  имеет вид (3.7). Фиксируя  $x_0$  и решая это уравнение асимптотически относительно  $c$ , имеем

$$c = c_\infty - \mu_1(a + c_\infty)^5h^{-4}/768 + O(h^{-5}), \quad h \rightarrow \infty, \quad (3.8)$$

где  $c_\infty$  связана с  $x_0$  соотношением (2.9).

**4. Приложения.** Предположим, что отрывной удар пластины в случае как неограниченной, так и ограниченной жидкости вызван действием внешнего ударного импульса, приложенного в точке  $(x_0, 0)$ . Тогда при достаточно больших  $h$  формула (3.8) позволяет сделать вывод о влиянии стенок бассейна различной формы на зону отрыва жидких частиц от поверхности пластины. Задача сводится к определению знака постоянной  $\mu_1$ , зависящей только от формы границы бассейна. При  $\mu_1 > 0$  область отрыва увеличивается,

при  $\mu_1 < 0$ , наоборот, уменьшается по сравнению со случаем неограниченной жидкости. Для случая  $\mu_1 = 0$  вопрос остается открытым. Ниже приведены примеры, описывающие все возможные случаи:

— горизонтальный слой:

$$\mu_1 = 21\pi^4/(2880b^4) > 0;$$

— вертикальный слой:

$$\mu_1 = -\pi^4/(120b^4) < 0;$$

— усеченная круговая лунка:

$$\mu_1 = \frac{8}{c^4} \int_0^{\infty} \frac{\lambda(1 - 2\lambda^2) \operatorname{ch}(\pi - \beta_0)\lambda d\lambda}{\operatorname{sh} \pi \lambda \operatorname{ch} \beta_0 \lambda}, \quad b = -c \operatorname{ctg} \beta_0, \quad 0 < \beta_0 < \pi.$$

Здесь  $b$  — характерный размер области  $D^0$ . В первом примере это глубина фиксированного слоя, во втором — половина расстояния между вертикальными стенками, в третьем — координата центра дуги окружности, ограничивающей лунку.

Усеченная круговая лунка — область, ограниченная отрезком прямой ( $y = 0$ ,  $-c < x < c$ ) и дугой окружности, проходящей через точки  $x = \pm c$ . При  $b < 0$  ( $b > 0$ ) постоянная  $\mu_1 < 0$  ( $\mu_1 > 0$ ), причем изменение знака  $\mu_1$  происходит при переходе через полукруг (бассейн в форме полуцилиндра), для которого  $\mu_1 = 0$ .

Таким образом, бассейн в форме полуцилиндра оказывает незначительное влияние на зону отрыва жидких частиц от поверхности пластины.

**Заключение.** В [6–8] для решения линейных задач гидродинамического удара в ограниченных областях предложен алгоритм построения асимптотики, эффективный при больших значениях  $h$ . В настоящей работе этот алгоритм обобщен на нелинейную задачу. На основе полученных асимптотик изучено влияние стенок бассейна различной формы на образующуюся на поверхности пластины зону отрыва частиц жидкости. Установлено, что в зависимости от границы бассейна эта зона может как увеличиться, так и уменьшиться по сравнению со случаем неограниченной жидкости.

Предлагаемый асимптотический подход может быть использован при решении других смешанных задач математической физики с неизвестной априори областью контакта.

## ЛИТЕРАТУРА

1. Седов Л. И. Плоские задачи гидродинамики и аэродинамики. М.: Наука, 1966.
2. Кудрявцева Н. А. Горизонтальный удар плавающего эллипса о несжимаемую жидкость // Прикл. математика и механика. 1960. Т. 24. С. 258–261.
3. Корчагин В. С. Отрывной удар по цилиндру, полупогруженному в жидкость // Изв. Сев.-Кавк. науч. центра высш. шк. Естеств. науки. 1978. № 4. С. 25–27.
4. Корчагин В. С. Об отрывном ударе тела о несжимаемую жидкость // Изв. Сев.-Кавк. науч. центра высш. шк. Естеств. науки. 1989. № 3. С. 30–33.
5. Дворак А. В., Теселкин Д. А. Численное исследование двумерных задач об импульсивном движении плавающих тел // Журн. вычисл. математики и мат. физики. 1986. Т. 26, № 1. С. 144–150.
6. Норкин М. В. Вертикальный удар по твердому телу, плавающему на поверхности слоя идеальной несжимаемой жидкости конечной глубины // Изв. РАН. Механика жидкости и газа. 1999. № 1. С. 74–81.

7. **Норкин М. В.** Об учете влияния стенок бассейна произвольной формы при безотрывном ударе плавающего тела // ПМТФ. 2001. Т. 42, № 1. С. 77–81.
8. **Норкин М. В.** Вертикальный удар твердого тела, плавающего на поверхности идеальной несжимаемой жидкости в ограниченном бассейне произвольной формы // Изв. РАН. Механика жидкости и газа. 2002. № 3. С. 122–130.
9. **Лионс Ж.-Л.** Оптимальное управление системами, описываемыми уравнениями с частными производными. М.: Мир, 1972.
10. **Коробкин А. А.** Постановка задачи проникания в виде вариационного неравенства // Нестационарные проблемы гидродинамики: Сб. науч. тр. / Ин-т гидродинамики СО АН СССР. 1982. Вып. 58. С. 73–79.

*Поступила в редакцию 26/VI 2002 г.,  
в окончательном варианте — 28/I 2003 г.*

---