

КОЛЕБАНИЯ СИСТЕМЫ ПЛАСТИНОК НА ПОВЕРХНОСТИ ТЯЖЕЛОЙ ЖИДКОСТИ

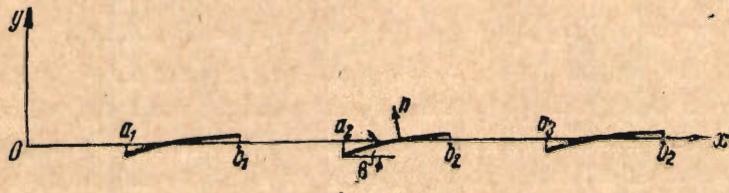
М. Д. ХАСКИНД

(Николаев)

1. Постановка задачи. Рассмотрим плоскую задачу о колебаниях нескольких слабо изогнутых пластинок на поверхности тяжелой жидкости, занимающей все нижнее полупространство. Предположим, что погружения и углы наклона к горизонту $\beta(x)$ элементов смоченных частей пластинок малы и что колебания пластинок бесконечно малы.

Предположим далее, что волны, образующиеся на свободной поверхности, будут расходиться в обе стороны от пластинок, т. е. что нет волн, набегающих на пластинки с одной или с другой стороны свободной поверхности. Естественно далее потребовать, чтобы скорость жидкости в области, занятой жидкостью, оставалась ограниченной.

Задачу об определении движения жидкости будем решать приближенно, пользуясь следующими упрощениями: граничные условия на свободной поверхности переносим по вертикали на горизонтальную прямую, совпадающую с первоначальным невозмущенным уровнем жидкости; граничные условия на смоченных поверхностях пластинок переносим по вертикали на отрезки $a_s b_s$ (фиг. 1), считаемые в силу малости колебаний неподвижными; в граничных условиях по углу β сохраняем только малые первого порядка.



Фиг. 1

шую с первоначальным невозмущенным уровнем жидкости; граничные условия на смоченных поверхностях пластинок переносим по вертикали на отрезки $a_s b_s$ (фиг. 1), считаемые в силу малости колебаний неподвижными; в граничных условиях по углу β сохраняем только малые первого порядка.

Пусть Oxy — неподвижная система координат. Ось x горизонтальная и совпадает с первоначальным уровнем жидкости, ось y направлена вертикально.

Для определения потенциала скоростей $\Phi(x, y, t)$ возмущенного движения несжимаемой жидкости имеем на отрезках $a_s b_s$ граничное условие обтекания

$$\frac{\partial \Phi}{\partial y} = v_n(x, t) \quad (1.1)$$

где $v_n(x, t)$ — проекция на нормаль, направленную вверх, скорости точек пластинок на смоченных поверхностях. Функция $v_n(x, t)$ зависит от формы смоченной поверхности, от поступательных и угловых скоростей пластинок.

Если все пластиинки движутся как твердые тела, то с точностью до малых третьего порядка по β

$$v_n(x, t) = V_s' + \Omega_s' x \quad (s = 1, 2, \dots, n) \quad (1.2)$$

где V_s' — проекция на ось y поступательной скорости пластиинки, а Ω_s' — угловая скорость. Для составления второго граничного условия воспользуемся интегралом Лагранжа

$$p - p_0 = -\rho \frac{\partial \Phi}{\partial t} - \rho \frac{1}{2} |\operatorname{grad} \Phi|^2 - \rho g y \quad (1.3)$$

где p_0 — атмосферное давление, ρ — плотность и g — ускорение силы тяжести.

Считая $|\operatorname{grad} \Phi|$ на свободной поверхности малым порядка β , формулу (1.3) можно представить в виде

$$p - p_0 = -\rho \frac{\partial \Phi}{\partial t} - \rho g y \quad (1.4)$$

Пусть $Y(x, t)$ — уравнение смоченных частей пластиинок и свободной поверхности, тогда, дифференцируя (1.4) по времени, получим

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -\rho g \frac{\partial Y(x, t)}{\partial t} - \rho \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} \quad (1.5)$$

Между функцией $Y(x, t)$ и потенциалом скорости Φ на пластиинках и на свободной поверхности жидкости имеет место соотношение

$$\frac{\partial \Phi}{\partial y} = \frac{\partial \Phi}{\partial x} \frac{\partial Y(x, t)}{\partial x} + \frac{\partial Y(x, t)}{\partial t} \quad (1.6)$$

Считая $Y(x, t)$ малым порядка β , можно пренебречь первым слагаемым правой части соотношения (1.6). После подстановки в (1.5) получим

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -\rho g \frac{\partial \Phi}{\partial y} - \rho \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} \quad (1.7)$$

Рассмотрим гармонические колебания пластиинок, происходящие с одной и той же частотой k и определяющиеся формулой

$$v_n(x, t) = v_s(x) e^{ikt} \quad (j = \sqrt{-1}, s = 1, 2, \dots, n)$$

Комплексная функция $v_s(x) = v_{1s}(x) + j v_{2s}(x)$ задает форму колебаний пластиинок. Здесь и дальше условимся для произведений, содержащих множитель e^{ikt} , рассматривать только их действительную часть по мнимой единице j .

При колебаниях пластиинки $a_s b_s$ с двумя степенями свободы $v_s(x) = v_s + \Omega_s x$.

Считая колебания жидкости установившимися, положим

$$\Phi(x, y, t) = \varphi(x, y) e^{ikt} \quad (1.8)$$

Подставив в (1.8), находим

$$\frac{\partial p}{\partial t} = \rho g \left(-\frac{\partial \varphi}{\partial y} + \gamma \varphi \right) e^{ikt} \quad (1.9)$$

где $\gamma = k^2 / g$. На свободной поверхности $p = p_0$; поэтому имеем условие

$$-\frac{\partial \varphi}{\partial y} + \gamma \varphi = 0 \quad (1.10)$$

Из формулы (1.4), положив $p = p_0$ и приняв во внимание (1.8), получим уравнение для определения свободной поверхности

$$Y(x, t) = -\frac{k}{g} \varphi(x, 0) j e^{ikt} \quad (1.11)$$

Давления $p(x, t) - p_0$ на смоченных поверхностях пластиинок будем определять, пользуясь формулой (1.4). Если эти давления известны, то реакцию жидкости можно вычислить, не рассматривая гидродинамической задачи.

Исследование задачи показывает, что характеристическая функция как

функция от y , имеет логарифмическую особенность при $y=0$. Скорость жидкости у краев пластинок получается, вообще говоря, бесконечной.

В предельном случае $y=0$ свободная граница жидкости представляется неподвижной поверхностью. Движение жидкости в этом случае совпадает с движением безграничной жидкости в нижней полуплоскости от действия распределения источников на отрезках $a_s b_s$.

При больших y порядка $1/\beta$, задача об определении возмущенного движения жидкости при гармонических колебаниях пластинок сводится к задаче об определении бесциркуляционного возмущенного движения безграничной жидкости при заданных нормальных скоростях на отрезках $a_s b_s$.

В § 3 даем решение задачи в случае малых значений числа y . В качестве примера рассматриваем поступательные (вертикальные) и вращательные колебания системы пластинок.

2. Основные формулы. Пусть характеристическая функция течения

$$W(z, t) = (\varphi + i\psi) e^{ikt}$$

где φe^{ikt} — функция тока, $i = \sqrt{-1}$.

Для определения функции $w(z) = \varphi + i\psi$ будем исходить из условий:

1°. При $y < 0$ вне окрестности точек $z = a_s$ и $z = b_s$ ($s = 1, 2, \dots, n$), d^2w/dz^2 и $d\omega/dz$ ограничены, причем $d\omega/dz$ и d^2w/dz^2 исчезают при $y \rightarrow -\infty$.

2°. При $y = 0$ на отрезках $a_s b_s$ имеем условие обтекания

$$\frac{\partial \varphi}{\partial y} = v_s(x)$$

3°. На свободной границе жидкости при $y = 0$ имеем линеаризованное условие о постоянстве давления

$$-\frac{\partial \varphi}{\partial y} + y\varphi = 0 \quad \text{или} \quad \operatorname{Im} \left(\frac{d\omega}{dz} + iy\omega \right) = 0$$

4°. На свободной поверхности вдали от колеблющихся пластинок имеем бегущие волны, расходящиеся в обе стороны от пластинок, т. е.

$$\begin{aligned} \Phi(x, y, t) &= Ae^{iy}e^{j(kt-yx)} && \text{при } x \rightarrow +\infty \\ \Phi(x, y, t) &= Be^{iy}e^{j(kt+yx)} && \text{при } x \rightarrow -\infty \end{aligned}$$

где A и B — постоянные, подлежащие определению.

Рассмотрим функцию

$$\omega(z) = \frac{d^2\omega}{dz^2} + iy \frac{d\omega}{dz}$$

На основании 3°, применив принцип симметрии Шварца, функцию $\omega(z)$ продолжаем в верхнее полупространство. Приняв во внимание условие 1°, находим, что $\omega(z)$ голоморфно и однозначно во всей плоскости вне отрезков $a_s b_s$.

Разложение $\omega(z)$ вблизи бесконечно удаленной точки имеет вид

$$\omega(z) = \frac{\gamma_0}{z} - \frac{\gamma_1}{z^2} - \frac{2\gamma_2}{z^3} - \dots$$

где γ_n ($n = 0, 1, 2, \dots$) — действительные числа. Для того чтобы функция

$$\frac{d\omega}{dz} + iy\omega = \int \omega(z) dz$$

удовлетворяла условию 3°, необходимо положить $\gamma_0 = 0$.

Таким образом мы убеждаемся, что комбинация $d\omega/dz + iy\omega$ голоморфна.

всюду вне отрезков $a_s b_s$ и вблизи бесконечно удаленной точки справедливо разложение

$$\frac{d\omega}{dz} + i\nu\omega = \frac{\gamma_1}{z} + \frac{\gamma_2}{z^2} + \dots \quad (2.1)$$

Постоянная интегрирования включена в $\omega(z)$. Этим самым аддитивная постоянная полностью определена. В самом деле, рассматривая (2.1) как уравнение относительно $\omega(z)$, легко убедиться, что $\omega=0$ при $z=-i\infty$.

На отрезках $a_s b_s$ комбинация $d\omega/dz + i\nu\omega$ удовлетворяет условиям симметрии. На нижней стороне отрезка $a_s b_s$

$$\operatorname{Im}\left(\frac{d\omega}{dz} + i\nu\omega\right) = -v_s + \nu\varphi(x) \quad (2.2)$$

На верхней стороне отрезка $a_s b_s$

$$\operatorname{Im}\left(\frac{d\omega}{dz} + i\nu\omega\right) = -[-v_s + \nu\varphi(x)] \quad (2.3)$$

а $\operatorname{Re}(d\omega/dz + i\nu\omega)$ с обеих сторон отрезка $a_s b_s$ одинакова.

Применив формулу Коши к функции $d\omega/dz + i\nu\omega$, имеем

$$\frac{d\omega}{dz} + i\nu\omega = \frac{1}{2\pi i} \int_L \left(\frac{d\omega}{d\xi} + i\nu\omega(\xi) \right) \frac{d\xi}{\xi - z}$$

где L — круг малого радиуса с центром в точке z .

Деформируем круг L в контур, стягиваемый к пластинкам $a_s b_s$, и в круг весьма большого радиуса с центром в начале координат. Интеграл по кругу большого радиуса равен нулю, так как $d\omega/dz + i\nu\omega$ исчезнет в бесконечности.

Таким образом на основании условия симметрии (2.2) и (2.3) найдем

$$\frac{d\omega}{dz} + i\nu\omega = -\frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{z-\xi} d\xi + \frac{\nu}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi)}{z-\xi} d\xi \quad (2.4)$$

Если функция $\varphi(x)$ на отрезках $a_s b_s$ определена, то, рассматривая соотношение (2.4) как дифференциальное уравнение относительно $\omega(z)$, получим

$$\omega(z) = e^{-iz} \left[A_1 + iA_2 - \frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^z \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{z-\xi} e^{i\nu\tau} d\xi d\tau + \frac{\nu}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^z \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi)}{z-\xi} e^{i\nu\tau} d\xi d\tau \right] \quad (2.5)$$

где A_1 и A_2 — постоянные интегрирования.

Асимптотические выражения функции $\omega(z)$ при $x \rightarrow +\infty$ и при $x \rightarrow -\infty$ соответственно имеют вид

$$\omega(z) = (A_1 + iA_2) e^{-iz}, \quad \omega(z) = (B_1 + iB_2) e^{-iz} \quad (2.6)$$

Здесь

$$B_1 + iB_2 = A_1 + iA_2 - \frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^{-\infty} \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{z-\xi} e^{i\nu\tau} d\xi d\tau + \frac{\nu}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^{-\infty} \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi)}{z-\xi} e^{i\nu\tau} d\xi d\tau \quad (2.7)$$

Интегрирование по τ производится по некоторой кривой, расположенной в нижней полуплоскости. Поэтому находим

$$\int_{+\infty}^{-\infty} \frac{e^{i\nu\tau}}{z-\xi} d\tau = \int_K \frac{e^{i\nu\tau}}{z-\xi} d\tau = -2\pi i e^{i\nu\xi} \quad (2.8)$$

где K — маленький круг около точки $\tau=\xi$. Таким образом получим

$$B_1 + iB_2 = A_1 + iA_2 + 2i \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} v_s(\xi) e^{i\nu\xi} d\xi - 2i\nu \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \varphi(\xi) e^{i\nu\xi} d\xi \quad (2.9)$$

Из формул (2.6) и (2.7) следует, что условие 4° удовлетворим, если положим

$$A_1 = jA_2 = A, \quad B_1 = -jB_2 = B \quad (2.10)$$

Приняв эти равенства во внимание и заменив в формуле (2.9) i на j и на $-j$, получаем уравнения для определения A и B

$$A = -j \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} v_s(\xi) e^{j\nu\xi} d\xi + j\nu \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \varphi(\xi) e^{j\nu\xi} d\xi \quad (2.11)$$

$$B = -j \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} v_s(\xi) e^{-j\nu\xi} d\xi + j\nu \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \varphi(\xi) e^{-j\nu\xi} d\xi \quad (2.12)$$

Составим уравнение для определения $\varphi(x)$ на отрезках $a_s b_s$. Для этого в (2.5) устремим z , принадлежащее к нижней полуплоскости, к действительному значению x , лежащему внутри отрезка $a_m b_m$ ($m = 1, 2, \dots, n$), получим

$$\begin{aligned} \varphi(x) + i\psi(x) = & e^{-j\nu x} \left[A - ijA - \frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^x \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{\tau - \xi} e^{j\nu\tau} d\xi d\tau + \right. \\ & \left. + \frac{\nu}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^x \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi)}{\tau - \xi} e^{j\nu\tau} d\xi d\tau \right] \end{aligned} \quad (2.13)$$

Отделив действительную и мнимую части в формуле (2.13) и приняв во внимание (2.11), получим систему двух уравнений

$$\varphi(x) = \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} K_1(x, \xi) \varphi(\xi) d\xi + \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} L_1(x, \xi) v_s(\xi) d\xi \quad (2.14)$$

$$\psi(x) = \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} K_2(x, \xi) \varphi(\xi) d\xi + \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} L_2(x, \xi) v_s(\xi) d\xi \quad (2.15)$$

где

$$K(x, \xi) = K_1(x, \xi) + iK_2(x, \xi) = \frac{\nu}{\pi} e^{-j\nu x} \int_{+\infty}^x \frac{e^{j\nu\tau}}{\tau - \xi} d\tau + j\nu(1 - ij) e^{-j\nu x} e^{j\nu\xi} \quad (2.16)$$

$$L(x, \xi) = L_1(x, \xi) + iL_2(x, \xi) = -\frac{1}{\pi} e^{-j\nu x} \int_{+\infty}^x \frac{e^{j\nu\tau}}{\tau - \xi} d\tau - j(1 - ij) e^{-j\nu x} e^{j\nu\xi} \quad (2.17)$$

На отрезках $a_m b_m$ имеем $\partial\varphi/\partial y = -\partial\psi/\partial x = -v_m(x)$. Следовательно,

$$\psi = \psi_m - \int_{a_m}^x v_m(x') dx'$$

Здесь ψ_m — значение функции ψ в точке $(a_m, 0)$.

Легко убедиться, что для решения задачи нужно решить только (2.14). В самом деле, покажем, что если функция $\varphi(x)$ удовлетворяет уравнению (2.14), то правая часть уравнения (2.15) на отрезке $a_m b_m$ равна

$$\text{const} - \int_{a_m}^x v_m(x') dx'$$

Рассмотрим для этого функцию комплексного переменного z

$$N(z) = \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} K(z, \xi) \varphi(\xi) d\xi + \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} L(z, \xi) v_s(\xi) d\xi. \quad (2.18)$$

На основании тождества

$$\frac{d}{dz} e^{ivz} N(z) = e^{ivz} \left\{ \frac{dN}{dz} + ivN \right\}$$

находим

$$\frac{dN}{dz} = -ivN + \frac{v}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi)}{x-\xi} d\xi - \frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{x-\xi} d\xi$$

Устремляя z из нижней полуплоскости к значению x внутри промежутка $a_m < x < b_m$, получим

$$\begin{aligned} \lim_{z \rightarrow x} N(z) &= N(x), \\ \lim_{z \rightarrow x} \int_{a_m}^{b_m} \frac{\varphi(\xi)}{x-\xi} d\xi &= \text{в. п. } \int_{a_m}^{b_m} \frac{\varphi(\xi)}{x-\xi} d\xi + \pi i \varphi(x) \\ \lim_{z \rightarrow x} \int_{a_m}^{b_m} \frac{v_m(\xi)}{x-\xi} d\xi &= \text{в. п. } \int_{a_m}^{b_m} \frac{v_m(\xi)}{x-\xi} d\xi + \pi i v_m(x) \end{aligned}$$

где в. п. означает, что берется главная часть интеграла. Следовательно,

$$\begin{aligned} \lim_{z \rightarrow x} \frac{dN}{dz} &= -ivN(x) + \frac{v}{\pi} \sum_{s \neq m} \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi)}{x-\xi} d\xi + \frac{v}{\pi} \text{ в. п. } \int_{a_m}^{b_m} \frac{\varphi(\xi)}{x-\xi} d\xi + iv\varphi(x) - \\ &\quad - \frac{1}{\pi} \sum_{s \neq m} \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{x-\xi} d\xi - \frac{1}{\pi} \text{ в. п. } \int_{a_m}^{b_m} \frac{v_m(\xi)}{x-\xi} d\xi - iv_m(x) \end{aligned} \quad (2.19)$$

Так как

$$N(x) = \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} K(x, \xi) \varphi(\xi) d\xi + \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} L(x, \xi) v_s(\xi) d\xi$$

то, отделяя в $N(x) = N_1(x) + iN_2(x)$ действительную и мнимую части, будем иметь

$$\begin{aligned} N_1(x) &= \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} K_1(x, \xi) \varphi(\xi) d\xi + \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} L_1(x, \xi) v_s(\xi) d\xi \\ N_2(x) &= \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} K_2(x, \xi) \varphi(\xi) d\xi + \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} L_2(x, \xi) v_s(\xi) d\xi \end{aligned}$$

и, если выполняется уравнение (2.14), то $N_1(x) = \varphi(x)$.

Поэтому из формулы (2.19) находим

$$\operatorname{Im} \lim_{z \rightarrow x} \frac{dN}{dz} = -vN_1(x) + v\varphi(x) - v_m(x) = -v_m(x)$$

Отсюда следует, что

$$N_2(x) = \text{const} - \int_{a_m}^x v_m(x') dx' \quad \text{при} \quad a_m < x < b_m$$

что мы и хотели доказать.

Итак, нам нужно решить уравнение (2.14), представляющее уравнение Фредгольма 2-го рода. Уравнение (2.15) определяет лишь значение постоянной Φ_m .

В § 3 мы дадим решение уравнения (2.14) для малых значений v .

После того как функция $\varphi(x)$ на отрезках $a_s b_s$ определена, можно дать уравнение свободной поверхности. На свободной поверхности имеем

$$Y(x, t) = -\frac{k}{g} \varphi(x, 0) j e^{jkt}$$

Из (2.5), учитывая (2.10), получим уравнение свободной поверхности.

$$Y(x, t) = -\frac{k}{g} j A e^{j(kt - \nu x)} - \frac{k}{g} \operatorname{Re} \left[\frac{\nu}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^x \int_{a_s}^{b_s} \frac{\varphi(\xi) e^{i\nu(\tau-x)}}{\tau - \xi} d\xi d\tau \right] - \\ - \frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{+\infty}^x \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi) e^{i\nu(\tau-x)}}{\tau - \xi} d\xi d\tau \Big] j e^{jkt} \quad (2.20)$$

Асимптотическое движение свободной поверхности при $x \rightarrow +\infty$ имеет вид

$$Y(x, t) = -\frac{k}{g} j A e^{j(kt - \nu x)} \quad (2.21)$$

Асимптотическое движение свободной поверхности при $x \rightarrow -\infty$ имеет вид

$$Y(x, t) = -\frac{k}{g} j B e^{j(kt + \nu x)} \quad (2.22)$$

где A и B — постоянные, определяемые равенствами (2.11) и (2.12).

Таким образом в обе стороны от колеблющихся пластинок расходятся волны. Длина этих волн определяется формулой

$$\lambda = \frac{2\pi}{\nu} = \frac{2\pi g}{k^2} \quad (2.23)$$

Амплитуды волн, уходящих в направлениях возрастающих и убывающих x , определяются соответственно формулами

$$a_+ = \frac{k}{g} |A|, \quad a_- = \frac{k}{g} |B| \quad (2.24)$$

Легко теперь подсчитать энергию, затрачиваемую на образование этих волн. Известно, что для случая бегущих волн на бесконечно глубокой жидкости эта энергия, отнесенная к единице времени, равна $\frac{1}{4} a^2 g p c$, где a — амплитуда волн, c — скорость их распространения.

В нашем случае $c = k / \nu = g / k$, поэтому на образование волн, отходящих вправо и влево, затрачиваются соответственно мощности

$$\frac{1}{4} g p \frac{g}{k} \frac{k^2}{g^2} |A|^2 = \frac{1}{4} \rho k |A|^2, \quad \frac{1}{4} g p \frac{g}{k} \frac{k^2}{g^2} |B|^2 = \frac{1}{4} \rho k |B|^2 \quad (2.25)$$

Таким образом на образование всей системы образующихся волн в каждую единицу времени затрачивается количество энергии

$$T = \frac{1}{4} \rho k \{ |A|^2 + |B|^2 \} \quad (2.26)$$

Вычислим теперь силы, действующие на единицу ширины пластиинки $a_m b_m$. Обозначая через Y_m проекцию на ось y главного вектора сил давления, приложенных к элементам пластиинки $a_m b_m$, а через M_m — момент этих сил давления относительно начала координат, будем иметь обычные формулы

$$Y_m = \int_{a_m}^{b_m} (p - p_0) dx, \quad M_m = \int_{a_m}^{b_m} (p - p_0) x dx \quad (2.27)$$

Воспользуемся выражением (1.4) для давления

$$p - p_0 = -\rho gy - j\rho k\varphi(x) e^{jkt}$$

Первый член в выражении $p - p_0$ после подстановки в (2.27) дает силу Архимеда и ее момента, которые легко вычисляются. Не учитывая силы Архимеда и ее момента, для сил, действующих на пластиинку $a_m b_m$, получим

$$Y_m = -j\rho k e^{jkt} \int_{a_m}^{b_m} \varphi(x) dx, \quad M_m = -j\rho k e^{jkt} \int_{a_m}^{b_m} x\varphi(x) dx \quad (2.28)$$

Общую силу и момент, действующие на систему пластиноок, получим простым суммированием формулы (2.28).

§ 3. Случай малых значений числа ν . Ограничимся рассмотрением малых значений числа ν . При малых ν можем найти главные части разложений по ν функций $K(x, \xi)$ и $L(x, \xi)$. Имеем прежде всего формулу^[1]

$$e^{-ivz} \int_{+\infty}^z \frac{e^{iv\tau}}{\tau - \xi} d\tau = \ln \gamma \nu + \ln(z - \xi) - \frac{\pi i}{2} + O(\nu \ln \nu) \quad (3.1)$$

где символ $O(\alpha)$ показывает, что невыписанные члены имеют порядок α , а $\gamma = 1.7811\dots$ (постоянная Маскерони), причем $\ln \gamma = 0.5772\dots = C$ (постоянная Эйлера). Поэтому по формулам (16) и (17) § 2 найдем:

$K(x, \xi) = O(\nu \ln \nu)$, $L(x, \xi) = -\frac{1}{\pi} \left[\ln \gamma \nu + \ln |x - \xi| - \frac{\pi i}{2} + j\pi(1 - ij) \right] + O(\nu \ln \nu)$ так что

$$L_1(x, \xi) = -\frac{1}{\pi} [\ln \gamma \nu + \ln |x - \xi| + j\pi] + O(\nu \ln \nu) \quad (3.2)$$

Решая теперь интегральное уравнение (2.14), легко находим, что при принятой степени приближения

$$\psi(x) = -\frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} (\ln \gamma \nu + \ln |x - \xi| + j\pi) v_s(\xi) d\xi + O(\nu \ln \nu) \quad (3.3)$$

Функция $w(z)$, определяемая формулой (2.5), при малых ν имеет вид

$$w(z) = -\frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \left[\ln(z - \xi) + \ln \gamma \nu - \frac{\pi i}{2} + j\pi(1 - ij) \right] v_s(\xi) d\xi + O(\nu \ln \nu) \quad (3.4)$$

Следовательно, $w(z, \nu)$ как функция от ν , имеет логарифмическую особенность при $\nu = 0$. Из формулы (3.4) находим

$$\frac{d\omega}{dz} = \frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} \frac{v_s(\xi)}{\xi - z} d\xi + O(\nu \ln \nu) \quad (3.5)$$

Откуда видим, что при $\nu = 0$ свободная граница жидкости представляется неподвижной. Жидкость в этом случае ультратяжелая, движение жидкости совпадает с движением бесграницной жидкости в нижней полуплоскости от действия распределения источников, на отрезках $a_s b_s$.

Для постоянных A и B , применив формулы (2.11) и (2.12), получаем

$$A = -j \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} v_s(x) dx + \nu \sum_{s=1}^n \left(\int_{a_s}^{b_s} x v_s(x) dx + j \int_{a_s}^{b_s} \varphi(x) dx \right) + O(\nu^2 \ln \nu) \quad (3.6)$$

$$B = -j \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} v_s(x) dx + \nu \sum_{s=1}^n \left(- \int_{a_s}^{b_s} x v_s(x) dx + j \int_{a_s}^{b_s} \varphi(x) dx \right) + O(\nu^2 \ln \nu) \quad (3.7)$$

Из (3.6) и (3.7) следует, что с точностью до членов порядка $\nu \ln \nu$

$$A = B = -j \sum_{s=1}^n \int_{a_s}^{b_s} v_s(x) dx \quad (3.8)$$

В качестве примера рассмотрим о поступательные (вертикальные) и вращательные колебания системы пластиноок. В этом случае $v_s(x) = v_s + \Omega_s x$.

По формуле (3.3) находим

$$\varphi(x) = -\frac{1}{\pi} \sum_{s=1}^n \left\{ v_s [(\ln \gamma v + \pi j - 1)(b_s - a_s) + (b_s - x) \ln |x - b_s| - (a_s - x) \ln |x - a_s|] + \Omega_s \left[\left(\ln \gamma v + \pi j - \frac{1}{2} \right) \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} + \frac{b_s^2 - x^2}{2} \ln |x - b_s| - \frac{a_s^2 - x^2}{2} \ln |x - a_s| - \frac{b_s - a_s}{2} x \right] \right\} + O(v \ln v) \quad (3.9)$$

Подставив $\varphi(x)$ из (3.9) в формулы (3.6) и (3.7), получим

$$A = \sum_{s=1}^n \left\{ v_s \left[-j(b_s - a_s) + jv E_s + v \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} \right] + \Omega_s \left[-j \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} + jv H_s + v \frac{b_s^3 - a_s^3}{3} \right] \right\} \quad (3.10)$$

$$B = \sum_{s=1}^n \left\{ v_s \left[-j(b_s - a_s) + jv E_s - v \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} \right] + \Omega_s \left[-j \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} + jv H_s - v \frac{b_s^3 - a_s^3}{3} \right] \right\} \quad (3.11)$$

$$E_s = -\frac{1}{\pi} \sum_{m=1}^n \left[\left(\ln \gamma v + \pi j - \frac{3}{2} \right) (b_s - a_s)(b_m - a_m) - \frac{(b_m - b_s)^2}{2} \ln |b_m - b_s| + \frac{(a_m - b_s)^2}{2} \ln |a_m - b_s| + \frac{(b_m - a_s)^2}{2} \ln |b_m - a_s| - \frac{(a_m - a_s)^2}{2} \ln |a_m - a_s| \right] \quad (3.12)$$

$$H_s = -\frac{1}{\pi} \sum_{m=1}^n \left[\left(\ln \gamma v + \pi j - \frac{7}{6} \right) \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} (b_m - a_m) - \frac{b_m^2 - a_m^2}{2} (b_s - a_s) - \frac{b_m^3 - 3b_s^2 b_m + 2b_s^3}{6} \ln |b_m - b_s| + \frac{a_m^3 - 3b_s^2 a_m + 2b_s^3}{6} \ln |a_m - b_s| + \frac{b_m^3 - 3a_s^2 b_m + 2a_s^3}{6} \ln |b_m - a_s| - \frac{a_m^3 - 3a_s^2 a_m + 2a_s^3}{6} \ln |a_m - a_s| \right] \quad (3.13)$$

В частности, при колебаниях одной пластинки, смоченной длиной которой $2l$, поместив начало координат в центре смоченной длины, получим формулы для A и B , совпадающие с формулами, приведенными в нашей работе^[2]:

$$A = -2vjl \left[1 - \frac{2\gamma l}{\pi} \left(\ln 2\gamma v l + \pi j - \frac{3}{2} \right) \right] + \frac{v l^3 \Omega}{3} \quad (3.14)$$

$$B = -2vjl \left[1 - \frac{2\gamma l}{\pi} \left(\ln 2\gamma v l + \pi j - \frac{3}{2} \right) \right] - \frac{v l^3 \Omega}{3} \quad (3.15)$$

и для сил, действующих на пластинку в этом частном случае, применив формулы (2.28), получим

$$Y = \frac{2}{\pi} \rho k l^2 (2\pi j - 3 + 2 \ln 2\gamma v l) v j e^{jkt}, \quad M = -\frac{1}{\pi} \rho k l^4 \Omega j e^{jkt} \quad (3.16)$$

Рассмотрим вертикальные колебания пластинок, происходящие с одной и той же поступательной скоростью $v e^{jkt}$. Ограничивааясь первыми членами формул (3.10) и (3.11), из формул (2.24) и (2.25) для амплитуды имеем

$$a = \frac{k}{g} |v| \sum_{s=1}^n (b_s - a_s). \quad (3.17)$$

Из этой формулы усматриваем, что при принятом приближении амплитуда образующихся волн при колебаниях системы пластинок совпадает

с амплитудой образующихся волн при колебаниях одной пластинки длины $2l$, равной сумме всех длин пластинок.

Энергия, затрачиваемая в единицу времени колеблющимися пластинками с одной и той же поступательной скоростью, определяется формулой

$$T = 2\rho \frac{k^3}{g^2} l^2 |v|^2 \quad (3.18)$$

При чисто вращательных колебаниях пластинок, происходящих с одной и той же угловой скоростью $\Omega e^{j\omega t}$, для амплитуды волн и энергии, затрачиваемой в единицу времени колеблющимися пластинками, найдем

$$a = \frac{k}{g} \left| \Omega \sum_{s=1}^n \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} \right|, \quad T = \frac{1}{2} \frac{\rho k^3}{g^2} \left| \Omega \sum_{s=1}^n \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} \right|^2 \quad (3.19)$$

Здесь выражение под знаком суммы представляет статические моменты отрезков $a_s b_s$ и, следовательно,

$$\sum_{s=1}^n \frac{b_s^2 - a_s^2}{2} = \sum_{s=1}^n (b_s - a_s) \frac{b_s + a_s}{2} = 2l\xi_c, \quad (3.20)$$

где ξ_c — абсцисса центра тяжести системы отрезков $a_s b_s$.

Таким образом, если центр вращения совпадает с центром тяжести системы отрезков $a_s b_s$, то в первом приближении $a=0$.

Задача о колебаниях пластинок при больших значениях $v=k^2/g$ порядка $1/\beta$ сводится к определению функции $w(z)=\varphi+i\psi$, удовлетворяющей граничному условию $\varphi=0$ на свободной границе жидкости и граничному условию $\partial\varphi/\partial y=v_s(x)$ на отрезках $a_s b_s$.

Следовательно, задача о колебаниях пластинок при больших v сводится к задаче об определении бесциркуляционного возмущенного движения безграничной жидкости при заданных нормальных скоростях на пластинках $a_s b_s$.

Бесциркуляционное обтекание пластинок рассмотрено Л. И. Седовым^[3].

Поступила в редакцию

8 IX 1941

OSCILLATIONS OF A SYSTEM OF PLATES ON THE SURFACE OF A HEAVY LIQUID

M. D. HASKIND

(Summary)

The author gives a general method for solving the plane problem of wave motion spreading due to oscillations of a system of plates on the surface of a liquid of infinite depth. The results obtained are appropriate for small and large values of frequencies.

ЛИТЕРАТУРА

- Кочин Н. Е. О волновом сопротивлении и подъемной силе погруженных в жидкость тел. Труды конференции по теории волнового сопротивления. ЦАГИ. 1937.
- Хаскинд М. Д. Плоская задача о колебаниях пластинок на поверхности тяжелой жидкости. Известия ОТН АН СССР. 1942. № 7—8.
- Седов Л. И. К задачам о тонких полипланах tandem и о глиссировании на нескольких реданах. Труды ЦАГИ. 1937. Вып. 325. [Стр 18].