

но находить распределения  $\Gamma$ ,  $\xi$ ,  $\psi$  на  $n + 1$ -м слое. При решении разностного уравнения для  $\psi$  проводились дополнительные итерации. Граничные условия первого рода аппроксимировали явно, граничные условия второго рода, согласно [7], исходя из выражения

$$\Gamma [i, 1] = \Gamma [i, 0] + \frac{\partial \Gamma}{\partial z} \Big|_{i,0} h_z + \frac{\partial^2 \Gamma}{\partial z^2} \Big|_{i,0} \frac{h_z^2}{2}.$$

Значение второй производной находится непосредственно из уравнения для  $\Gamma$ , распространенного на границу. При решении задачи в центральной области использовалась сетка  $40 \times 40$ , равномерная по  $z$  и неравномерная по  $r$ . Закон изменения шага по  $r$  задавался следующим образом:

$$r [i] = h_r [0] \frac{(1 + \alpha)^i - 1}{\alpha} \quad \text{или} \quad h_r [i + 1] = (1 + \alpha) h_r [i].$$

Для представленных расчетов  $\alpha = 0,024$ .

Автор выражает благодарность М. А. Гольдштику за внимание к работе.

Поступила 26 X 1976

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Гринспен Х. Теория вращающихся жидкостей. Л., Гидрометеиздат, 1975.
2. Гольдштик М. А. Приближенное решение задачи о ламинарном закрученном потоке в круглой трубе.—«Инж.-физ. журн.», 1959, т. 1, № 3.
3. Будунов Н. Ф. Исследование отрывных и закрученных течений несжимаемой жидкости в каналах переменного сечения. Автореф. на соиск. учен. степени канд. техн. наук. Новосибирск, Ин-т гидродинамики СО АН СССР, 1973.
4. Гольдштик М. А., Зыкин Г. П., Петухов Ю. И., Сорокин В. Н. Об определении радиуса воздушного вихря в центробежной форсунке.—ПМТФ, 1969, № 4.
5. Бэтчелор Дж. Введение в динамику жидкости. М., «Мир», 1973.
6. Гольдштик М. А. К теории эффекта Ранка (закрученный поток газа в вихревой камере).—«Изв. АН СССР. Мех. и машиностроение», 1963, № 1.
7. Болдырева З. В., Кускова Т. В. К вопросу об обтекании сферы вязкой несжимаемой жидкостью.— В кн.: Численные методы в механике сплошных сред. Вып. 15. М., изд. ВЦ Моск. ун-та, 1970.

УДК 534.222.2

#### ВТОРИЧНЫЕ ТЕЧЕНИЯ ВОЗЛЕ ЦИЛИНДРА В СЛОЖНОМ ЗВУКОВОМ ПОЛЕ

В. Б. Репин

(Казань)

Известно, что при наличии звукового поля возле твердой поверхности появляются стационарные течения, которые могут в значительной степени влиять на процессы тепло- и массообмена [1—3]. Как правило, все работы из этой области относятся к тому случаю, когда звуковое поле можно представить в виде одной волны. Однако на практике часто встречаются ситуации, когда зву-

ковое поле является сложным, т. е. состоит из нескольких колебаний, амплитуды и частоты которых в общем случае различны.

В данной работе исследуются вторичные стационарные течения, образующиеся возле круглого цилиндра, помещенного в сложное звуковое поле.

Пусть на круглый цилиндр радиуса  $R$  набегают  $n$  плоских волн со следующими параметрами:  $A_n$  — амплитуда скорости акустического смещения в  $n$ -й волне,  $\omega_n$  — частота,  $a_n$  — точка набегания волны на цилиндр,  $\varphi_n$  — фаза волны. Рассмотрим случай, когда радиус цилиндра существенно меньше длины волны, тогда течение возле цилиндра можно рассматривать как несжимаемое.

Уравнение Навье — Стокса, описывающее движение вязкой несжимаемой жидкости, имеет вид

$$(1) \quad \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi) - \varepsilon \frac{\partial (\psi, \nabla^2 \psi)}{\partial (\theta, r)} = \frac{1}{2} H^2 \nabla^4 \psi,$$

где  $\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{1+r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{(1+r)^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2}$ ;  $\partial(\psi, \nabla^2 \psi) / \partial(\theta, r)$  — определитель Якоби;  $\varepsilon = s_1 / R$ ;  $H = \delta_{\text{ак}} / R$ ;  $\delta_{\text{ак}} = (2\nu / \omega_1)^{1/2}$ ;  $s_1$  — амплитуда акустического смещения в первой волне. Функция тока  $\psi$  определяется как

$$(2) \quad u = \partial \psi / \partial r, \quad v = -1 / (1+r) \cdot \partial \psi / \partial \theta.$$

Граничные условия имеют вид

$$(3) \quad \psi = \partial \psi / \partial r = 0 \text{ при } r = 0;$$

$$\psi = (1+r) \sum_{k=1}^n B_k \sin(\theta - a_k) e^{i(b_k^2 t + \varphi_k)} \text{ при } r \rightarrow \infty,$$

где  $B_k = A_k / A_1$ ;  $b_k = (\omega_k / \omega_1)^{1/2}$ .

Уравнения (1)–(3) записаны в следующих безразмерных переменных:

$$(4) \quad r = (\bar{r} - R) / R, \quad \psi = \bar{\psi} / A_1 R, \quad t = \bar{t} \omega_1.$$

Рассмотрим случай, когда выполняются следующие условия:

$$(5) \quad \varepsilon \ll 1;$$

$$(6) \quad H \ll 1.$$

Задачу будем решать, используя метод срачиваемых асимптотических разложений [4, 5]. Всю область, занятую жидкостью, разобьем на две: внутреннюю (с характерным размером  $\delta_{\text{ак}}$  в перпендикулярном к поверхности цилиндра направлении) и внешнюю (с характерным размером  $R$ ). Внешние переменные определены выражением (4), а внутренние запишутся в виде

$$(7) \quad \eta = (\bar{r} - R) / \delta_{\text{ак}}, \quad m = \bar{\psi} / A_1 \delta_{\text{ак}}, \quad t = \bar{t} \omega_1.$$

Связь между внутренними и внешними переменными имеет вид

$$(8) \quad r = H\eta, \quad \psi = Hm,$$

где  $\eta$  и  $r$  отсчитываются от поверхности цилиндра, а  $\theta$  — от точки набегания первой волны ( $A_1$ ).

Рассмотрим внешнюю область. Ввиду условия (5) решение будем искать методом последовательных приближений

$$(9) \quad \psi = \psi^{(0)} + \varepsilon \psi^{(1)} + O(\varepsilon^2).$$

Подставив (9) в (1) и собрав члены при одинаковых степенях  $\varepsilon$ , получим

$$(10) \quad \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi^{(0)}) = \frac{1}{2} H^2 \nabla^4 \psi^{(0)}, \quad \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi^{(1)}) - \frac{\partial (\psi^{(0)}, \nabla^2 \psi^{(0)})}{\partial (\theta, r)} = \frac{1}{2} H^2 \nabla^4 \psi^{(1)}.$$

Хотя уравнения (10) являются линейными, однако их решения, записанные с использованием функций Ханкеля, являются довольно громоздкими, что затрудняет дальнейший анализ. Поэтому, используя условие (6), представим  $\psi^{(i)}$  в виде

$$(11) \quad \psi^{(i)} = \psi^{(i0)} + H \psi^{(i1)} + O(H^2), \quad i = 0, 1, \dots$$

Подставив (11) в (10) и собрав члены при одинаковых степенях  $H$ , получим

$$(12) \quad \begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi^{(00)}) &= 0, \quad \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi^{(01)}) = 0, \dots \\ \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi_H^{(10)}) - \left[ \frac{\partial (\psi^{(00)}, \nabla^2 \psi^{(00)})}{\partial (\theta, r)} \right]_H &= 0, \\ \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi_H^{(11)}) - \left[ \frac{\partial (\psi^{(00)}, \nabla^2 \psi^{(01)})}{\partial (\theta, r)} + \frac{\partial (\psi^{(01)}, \nabla^2 \psi^{(00)})}{\partial (\theta, r)} \right]_H &= 0, \\ \left[ \frac{\partial (\psi^{(00)}, \nabla^2 \psi^{(02)})}{\partial (\theta, r)} + \frac{\partial (\psi^{(01)}, \nabla^2 \psi^{(01)})}{\partial (\theta, r)} + \frac{\partial (\psi^{(02)}, \nabla^2 \psi^{(00)})}{\partial (\theta, r)} \right]_{\text{ст}} &= \frac{1}{2} \nabla^4 \psi_{\text{ст}}^{(10)}. \end{aligned}$$

Используя второе граничное условие (3), можно показать, что функции  $\psi^{(0j)}$  не содержат не зависящей от времени составляющей, поэтому уравнения (12) примут вид

$$(13) \quad \begin{aligned} \nabla^2 \psi^{(0j)} &\equiv 0, \quad j = 0, 1, 2, \dots; \\ \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 \psi_H^{(1j)}) &= 0; \quad \nabla^4 \psi_{\text{ст}}^{(10)} = 0, \end{aligned}$$

где  $\psi^{(10)} = \psi_{\text{ст}}^{(10)}(\theta, r) + \psi_H^{(10)}(\theta, r, t)$ .

В дальнейшем для простоты будем рассматривать звуковое поле, состоящее из двух плоских волн. Тогда решения уравнений (13) должны удовлетворять следующим граничным условиям:

$$(14) \quad \psi^{(0j)} = \begin{cases} (1+r) [\sin \theta e^{it} + B \sin(\theta - a) e^{i(b^2 t + \Phi)}], & j = 0, \\ \text{ограничена}, & j \neq 0, \end{cases}$$

$\psi^{(10)}$  ограничена при  $r \rightarrow \infty$ , а при  $r \rightarrow 0$  внешнее решение должно асимптотически срачиваться с внутренним решением, т. е.

$$(15) \quad \psi(0) \cong H m(\infty).$$

Рассмотрим внутреннюю область. Для этого перепишем уравнение (1) во внутренних переменных (7)

$$(16) \quad \frac{\partial}{\partial t} (\nabla^2 m(\eta, \theta, t, H)) - \varepsilon \frac{\partial (m(\eta, \theta, t, H), \nabla^2 m(\eta, \theta, t, H))}{\partial (\theta, \eta)} = \frac{1}{2} \nabla^4 m(\eta, \theta, t, H).$$

Аналогично внешнему решению, решение во внутренней области будем искать в виде ряда

$$(17) \quad m = m^{(00)} + O(H) + \varepsilon [m_{\text{ст}}^{(10)} + m_{\text{н}}^{(10)} + O(H)] + O(\varepsilon^2).$$

В работе [5] показано, что разложение типа (11), (17) можно применять только в том случае, когда число Рейнольдса, подсчитанное по скорости стационарного вторичного течения, мало ( $\text{Re}_{\text{ст}} = A^2/\omega\nu \ll 1$ ). Случай  $\text{Re}_{\text{ст}} \gg 1$  будет рассмотрен отдельно.

Подставив (17) в (16) и проделав те же операции, что и при выводе уравнений (13), получим

$$(18a) \quad m_{\eta\eta t}^{(10)} - \frac{1}{2} m_{\eta\eta\eta\eta}^{(00)} = 0;$$

$$(18b) \quad m_{\text{ст}\eta\eta\eta\eta}^{(10)} = 2 \langle m_{\eta}^{(00)} m_{\eta\eta\theta}^{(00)} - m_{\theta}^{(00)} m_{\eta\eta\eta}^{(00)} \rangle.$$

Функции  $m^{ij}$  должны удовлетворять граничным условиям

$$(19) \quad m^{(ij)} = \partial m^{(ij)} / \partial \eta = 0 \text{ при } \eta = 0, \quad i, j = 0, 1 \dots$$

и асимптотически сращиваться с внешним решением.

Решения первого уравнения (13) и уравнения (18a), удовлетворяющие условиям (14), (15) и (19), имеют вид

$$(20) \quad \psi^{(00)} = \left[ 1 + r - \frac{1}{1+r} \right] \text{Real} [\sin \theta \cdot e^{it} + B \sin(\theta - a) \cdot e^{i(b^2 t + \varphi)}];$$

$$(21) \quad m^{(00)} = 2 \text{Real} [\sin \theta \cdot \xi_1(\eta) e^{it} + B b^{-1} \sin(\theta - a) \cdot \xi_1(b\eta) e^{i(b^2 t + \varphi)}]$$

для внешней и внутренней областей соответственно, где

$$\xi_1(\eta) = \eta + \frac{1-r^2}{2} [e^{-(1+i)\eta} - 1].$$

Прежде чем приступить к отысканию стационарной составляющей функции тока, отметим, что правая часть в уравнении (18b) будет иметь различное аналитическое представление в зависимости от соотношения между частотами колебаний двух волн.

Рассмотрим случай различных частот ( $b \neq 1$ ). Используя (21) и вычислив осредненные члены, уравнение (18b) запишется в виде

$$(22) \quad m_{\text{ст}\eta\eta\eta\eta}^{(10)} = 2 \sin 2\theta \cdot f_1(\eta) + 2B^2 b \sin 2(\theta - a) \cdot f_1(b\eta),$$

где

$$(23) \quad f_1(\eta) = e^{-(1+i)\eta} + e^{-(1-i)\eta} + i\eta e^{-(1+i)\eta} - i\eta e^{-(1-i)\eta} - 2e^{-2\eta}.$$

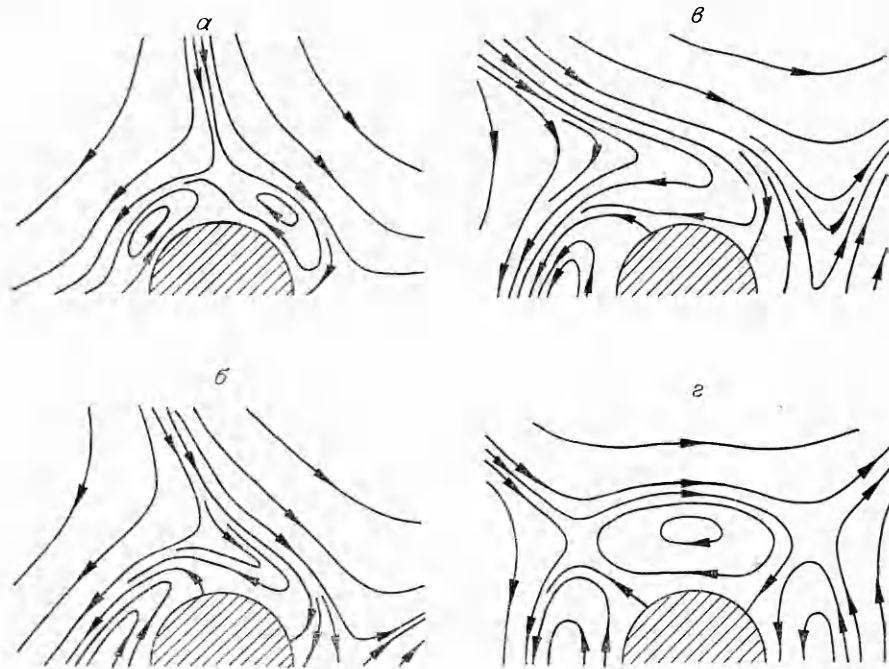
Решения третьего уравнения (13) и уравнения (22), удовлетворяющие условиям (14), (15) и (19), имеют вид

$$(24) \quad m_{\text{ст}}^{(10)} = \Phi_1(\eta) \sin 2\theta + B^2 b^{-3} \Phi_1(b\eta) \sin 2(\theta - a);$$

$$(25) \quad \psi_{\text{ст}}^{(10)} = \frac{3}{4} \left[ \frac{1}{(1+r)^2} - 1 \right] [\sin 2\theta + B^2 b^{-3} \sin 2(\theta - a)]$$

для внутренней и внешней областей соответственно, где

$$(26) \quad \Phi_1(\eta) = \frac{13}{4} - \frac{3}{2} \eta - \frac{3+2i}{2} e^{-(1+i)\eta} - \frac{3-2i}{2} e^{-(1-i)\eta} + \\ + \frac{i}{2} \eta e^{-(1-i)\eta} - \frac{i}{2} \eta e^{-(1+i)\eta} - \frac{1}{4} e^{-2\eta}.$$



Ф и г. 1

Из выражений (24), (25) следует, что в случае различных частот стационарное течение представляет собой суперпозицию вторичных течений, соответствующих каждому колебанию в отдельности.

На фиг. 1 показаны линии тока стационарного течения во внутренней области при изменении относительной амплитуды  $B$  от 0,05 до 10,0 ( $\omega_1 = 4\omega_2$ ,  $a = \pi/4$ ). Видно, что при малых значениях  $B$  (фиг. 1, а,  $B = 0,05$ ) стационарное течение определяется первым колебанием и по характеру напоминает течение, описанное Шлихтингом [6]. По мере увеличения амплитуды второго колебания характер течения существенно изменяется. Можно отметить такие ситуации, когда во внутренней области отсутствуют замкнутые линии тока (фиг. 1, б, в,  $B = 0,4$  и  $0,8$ ). При дальнейшем увеличении  $B$  характер стационарного течения определяется параметрами второго колебания (фиг. 1, г,  $B = 10,0$ ).

Таким образом, структура стационарного вторичного течения в рассматриваемом случае является более сложной, нежели в задаче Шлихтинга. Однако можно предсказать характер течения, не прибегая к помощи ЭВМ, а исследуя лишь положение линий ветвления. Под линией ветвления понимается такая линия тока, при пересечении которой тангенциальная составляющая поля скорости стационарного течения меняет знак.

Так, вблизи поверхности, разлагая (24) в ряд Тейлора и ограничившись квадратичным членом, можно получить следующее выражение для определения угловой координаты линии ветвления внутреннего течения (внутренняя линия ветвления):

$$(27) \quad \theta = \frac{1}{2} \operatorname{arctg} \left[ \frac{B^2 b^{-1} \sin 2a}{1 + B^2 b^{-1} \cos 2a} \right] + \frac{\pi n}{2}, \quad n = 0, 1, \dots$$

Аналогично из (25) получим соотношение для определения угловой координаты линии ветвления внешнего течения (внешняя линия ветвления)

$$(28) \quad \theta_n = \frac{1}{2} \operatorname{arctg} \left[ \frac{B^2 b^{-2} \sin 2a}{1 + B^2 b^{-2} \cos 2a} \right] + \frac{\pi n}{2}, \quad n = 0, 1, \dots$$

Из сравнения (27) и (28) видно, что внешние и внутренние линии ветвления не совпадают друг с другом, в то время как в задаче Шлихтинга они совпадают. В нашем же случае совпадение внешних и внутренних линий ветвления будет наблюдаться тогда, когда либо  $B = 0$  или  $\infty$ , что соответствует простому звуковому полю, либо  $a = \pi n/2$ . Следовательно, при таких параметрах структура течения будет такая же, как в работе [6]. Отметим, что картина стационарного течения повторяется через  $\pi/2$ .

Рассмотрим случай одинаковых частот ( $b = 1$ ). Тогда уравнение (18б) запишется в виде

$$(29) \quad m_{\text{ст}}^{(10)} = 2L(\theta) f_1(\eta) + 4B \sin a \cdot \sin \varphi \cdot f_2(\eta),$$

где

$$(30) \quad L(\theta) = \sin 2\theta + B^2 \sin 2(\theta - a) + 2B \sin(2\theta - a) \cdot \cos \varphi;$$

$f_2(\eta) = 2e^{-2\eta} - e^{-(1+i)\eta} - e^{-(1-i)\eta} + \eta e^{-(1+i)\eta} + \eta e^{-(1-i)\eta}$ , а  $f_1(\eta)$  определено выражением (23).

Решения третьего уравнения (13) и уравнения (29), удовлетворяющие условиям (14), (15) и (19), имеют вид

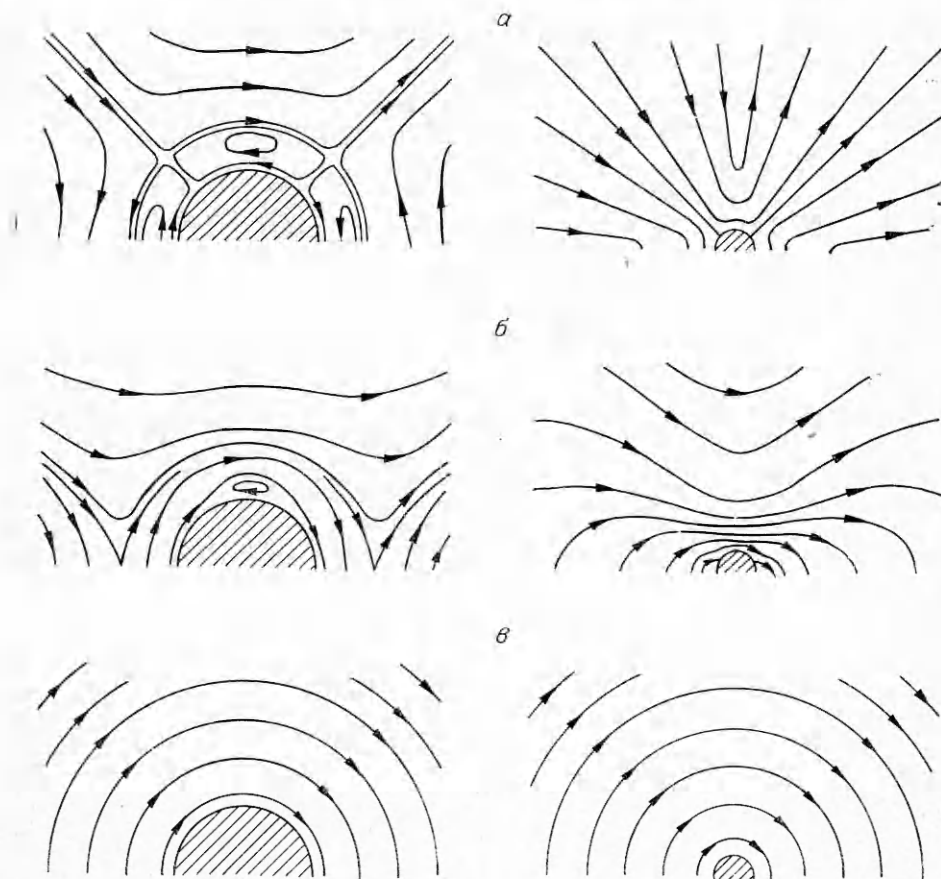
$$(31) \quad m_{\text{ст}}^{(10)} = L(\theta) \Phi_1(\eta) + B \sin a \cdot \sin \varphi \cdot \Phi_2(\eta);$$

$$(32) \quad \Psi_{\text{ст}}^{(10)} = \frac{3}{4} \left[ \frac{1}{(1+r)^2} - 1 \right] \cdot L(\theta) - 3B \ln(1+r) \cdot \sin a \cdot \sin \varphi,$$

где  $\Phi_2(\eta) = \frac{3}{2} - 3\eta - (1-2i)e^{-(1+i)\eta} - (1+2i)e^{-(1-i)\eta} - \eta e^{-(1+i)\eta} - \eta e^{-(1-i)\eta} + \frac{1}{2}e^{-2\eta}$ , а  $\Phi_1(\eta)$  и  $L(\theta)$  определены выражениями (26), (30) соответственно.

Таким образом, в случае одинаковых частот суперпозиция стационарных течений не наблюдается, поскольку в выражениях (31), (32) появляется вклад, обусловленный нелинейным взаимодействием двух колебаний во внутренней области.

На фиг. 2 показаны линии тока стационарного течения во внутренней (слева) и внешней (справа) областях при изменении разности фаз  $\varphi$  между двумя колебаниями ( $\omega_1 = \omega_2$ ,  $a = \pi/2$ ,  $A_1 = A_2$ ). Видно, что когда колебания происходят в фазе  $\varphi = 0$  (фиг. 2, а), то характер течения как во внешней, так и во внутренней области полностью совпадает с течением Шлихтинга [6]. В дальнейшем (по мере увеличения  $\varphi$ ) картина качественно меняется: во внутренней области боковые вихри удаляются от поверхности цилиндра и уменьшаются в размерах вплоть до полного исчезновения (фиг. 2, б,  $\varphi = \pi/6$ ); верхний вихрь также уменьшается в размерах, но прижимается к поверхности цилиндра. Во внешней же области появляются два замкнутых вихря, размер которых по мере увеличения  $\varphi$  уменьшается, при этом во внешней и внутренней областях развивается крупномасштабное циркулирующее течение. Заметим, что при  $\varphi = 90^\circ$  (фиг. 2, в) полученная картина по характеру совпадает с течением, описанным Лонге — Хиггинсом [7], который рассмотрел этот частный случай для объяснения аномальных океанических течений, образующихся возле



Ф и г. 2

изолированных островов. В работе [8] показано, что характер течения Лонге — Хиггинса не зависит от числа  $Re_{ст}$  и является своеобразным аналогом течения Пуазейля.

Определим положение линий ветвления. Повторив аналогичные вычисления, что и при выводе уравнений (27), (28), получим

$$(33) \quad \theta = \frac{1}{2} \arcsin \left( \pm \frac{E}{C} \cos \gamma \right) + \frac{\gamma}{2} + \pi n,$$

где плюс относится к внутренней линии ветвления, а минус — к внешней и где

$$E = B \sin \varphi \cdot \sin a; \quad C = \frac{1}{2} + B \cos \varphi \cdot \cos a + \frac{1}{2} B^2 \cos 2a;$$

$$\gamma = \arctg \frac{D}{C} + \pi n; \quad D = B \cos \varphi \cdot \sin a + \frac{1}{2} B \sin 2a.$$

Из выражения (33) следует, что картина течения повторяется через  $\pi$ . Кроме того, как внутренние, так и внешние линии ветвления чередуются не через  $\pi/2$ , как это наблюдается для случая различных частот, а их пространственное разделение зависит от параметров, характеризующих сложное звуковое поле. Заметим, что могут реализоваться такие ситуации, ког-

да внешние и внутренние линии ветвления совпадают:  $B = 0$  или  $\infty$ , что соответствует простому звуковому полю;  $a = \pi n$ , т. е. линии распространения двух волн совпадают;  $\varphi = \pi n$ , т. е. колебания происходят либо в фазе, либо в противофазе. Следовательно, в этих случаях характер течения полностью совпадает с течением Шлихтинга [6]. Следует также отметить, что если  $|E/C \cos \gamma| > 1$ , то не существует никаких линий ветвления и стационарное течение представляет собой крупномасштабную циркуляцию (течение такого типа показано на фиг. 2, *в*). Однако если  $B = 1$ ,  $a = \pi$ ,  $\varphi = 0$ , то стационарное течение отсутствует. Физически это оправдано, так как указанный случай соответствует расположению цилиндра в узле скорости стоячей волны.

Поскольку в случае одинаковых частот вблизи цилиндра появляется крупномасштабное циркулирующее течение, то на цилиндр действует стационарный момент сил, который определяется в виде

$$M = 4\pi\mu R(L/\Delta_{\text{ак}})(A_1 A_2/\omega) \sin a \cdot \sin \varphi.$$

Можно убедиться, что стационарный момент сил будет равен нулю в том случае, когда сложное звуковое поле сводится к простому, т. е. к задаче Шлихтинга [6]. В случае же  $\omega_1 \neq \omega_2$ , как показали вычисления, на цилиндр не действует никакая стационарная сила.

Приведенные выше результаты записаны в переменных Эйлера. Однако экспериментальное исследование вторичных течений, как правило, проводят с использованием меченых частиц (метод треков), поведение которых описывается в переменных Лагранжа. Если для стационарного течения описания Эйлера и Лагранжа дают идентичные результаты, то при нестационарном движении они различаются, т. е. линии тока (переменные Эйлера) не совпадают с траекториями частиц (переменные Лагранжа). В работе [9] показано, что траектория частиц связана с линией тока вторичного течения соотношением

$$\psi_{\text{ст}}^{\text{н}} \mathbf{k} = \psi_{\text{ст}}^{\text{э}} \mathbf{k} + F \mathbf{k},$$

где

$$F \mathbf{k} = -\frac{1}{2} \left\langle \left( \int_0^t \mathbf{u}_{\text{н}}^{\text{э}} dt \right) \times \mathbf{u}_{\text{н}}^{\text{э}} \right\rangle;$$

$\mathbf{u}_{\text{н}}^{\text{э}}$  — пульсационная скорость в переменных Эйлера;  $\mathbf{k}$  — единичный вектор в направлении  $z$ .

В случае различных частот, используя выражения (20), (21), получим

$$(34) \quad F = O(H); \quad F = -\frac{1}{2} \sin 2\theta \cdot \Phi_3(\eta) - \frac{1}{2} B^2 b^{-3} \sin 2(\theta - a) \cdot \Phi_3(b\eta) + O(H)$$

во внешней и внутренней областях соответственно, где

$$(35) \quad \Phi_3(\eta) = 1 + e^{-2\eta} - e^{-(1+i)\eta} - e^{-(1-i)\eta} - i\eta e^{-(1+i)\eta} + i\eta e^{-(1-i)\eta}.$$

Из первого выражения (34) следует, что во внешней области линии тока и траектории частиц совпадают с точностью до членов порядка  $O(H)$ , что согласуется со случаем простого звукового поля [9].

В случае одинаковых частот получим

$$F = -\frac{1}{2} B \left[ 1 - \frac{1}{(1+r)^2} \right] \sin \varphi \cdot \sin a + O(H),$$

$$F = -\frac{1}{2} L(\theta) \Phi_3(\eta) - \frac{1}{2} B \sin \varphi \cdot \sin a \cdot \Phi_4(\eta) + O(H)$$



для внешней и внутренней областей соответственно, где  $\Phi_3(\eta)$  и  $L(\theta)$  определяются выражениями (35), (30), а

$$\Phi_4(\eta) = 2 - 4\eta + 2e^{-2\eta} - 2e^{-(1+i)\eta} - [2e^{-(1-i)\eta} + 2\eta e^{-(1+i)\eta} - 2\eta e^{-(1-i)\eta}.$$

Таким образом, в случае одинаковых частот линии тока и траектории частиц уже не совпадают во внешней области. Однако, как показали дополнительные расчеты на ЭВМ, характер течения в переменных Лагранжа не отличается существенно от описания Эйлера как в случае одинаковых, так и различных частот.

Приведенные выше результаты получены в предположении малости числа Рейнольдса, подсчитанного по скорости вторичных течений. При  $Re_{ст} \geq 1$  уравнение, описывающее стационарное течение во внешней области, имеет вид [5]

$$(36) \quad \frac{\sigma(\psi_{ст}, \nabla^2 \psi_{ст})}{\partial(\theta, r)} = \frac{1}{Re_{ст}} \nabla^4 \psi_{ст}.$$

Стационарное течение во внутренней области по-прежнему описывается уравнением (18б). Видно, что хотя во внутренней области в случае различных частот осуществляется суперпозиция вторичных течений, присущих каждому колебанию, однако во внешней области при  $Re_{ст} \geq 1$  в силу нелинейности уравнения (36) суперпозиция не имеет места.

В заключение отметим, что суперпозиция вторичных течений как внутренних, так и внешних не будет выполняться в членах высшего порядка (например,  $O(\varepsilon^3)$ ) независимо от величины  $Re_{ст}$  и от соотношения между частотами.

Автор выражает благодарность В. А. Мурге и И. И. Тюрлику за вычисления на ЭВМ.

Поступила 15 XI 1976

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Накоряков В. Е., Бурдуков А. П., Болдарев А. М., Терлеев П. Н. Тепло-и массообмен в звуковом поле. Новосибирск, изд. Ин-та теплофизики СО АН СССР, 1970.
2. Физическая акустика. Т. 2. Ч. Б. М., «Мир», 1969.
3. Физика и техника мощного ультразвука. Т. 3. М., «Наука», 1970.
4. Коул Дж. Методы возмущений в прикладной математике. М., «Мир», 1972.
5. Riley N. Oscillatory viscous flows. Review and extension.—*J. Inst. Math. and Applics.*, 1967, vol. 3, p. 419—434.
6. Шлихтинг Г. Теория пограничного слоя. М., «Наука», 1974.
7. Longuet M. S. — Higgins Steady current induced by oscillations round islands.—*J. Fluid. Mech.*, 1970, vol. 42, p. 701—720.
8. Riley N. Stirring of a viscous fluid.—*ZAMP*, 1971, vol. 22, p. 645—653.
9. Raney W. P., Corelly J. C., Westervelt P. J. Acoustical streaming in the vicinity of a cylinder.—*J. Acoust. Soc. Amer.*, 1954, vol. 26, N 6, p. 1006—1014.