

01;03;08

К ВОПРОСУ О НЕСТАЦИОНАРНЫХ АКУСТИЧЕСКИХ ТЕЧЕНИЯХ

© Н.М.Бескаравайный, В.Г.Ковалев, В.В.Тульский

Как известно [1], в результате нелинейного взаимодействия волн, распространяющихся в вязкой жидкости, с преградами около поверхности возникают квазистационарные потоки — акустические течения. Известная асимптотическая оценка установившейся скорости указанных течений на большом расстоянии от препятствия не описывает представляющий как фундаментальный, так и прикладной интерес процесс их формирования. Целью данной работы является развитие нестационарного описания указанного процесса.

Поскольку акустические течения представляют собой медленно развивающийся вблизи преграды процесс, обусловленный вязкостью среды ν , динамику последней целесообразно описывать уравнением Прандтля

$$\frac{\partial V_x}{\partial t} + V_x \frac{\partial V_x}{\partial x} + V_y \frac{\partial V_x}{\partial y} + \nu \frac{\partial^2 V_x}{\partial y^2} = U \frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial t}, \quad (1)$$

полагая, что препятствие расположено в плоскости xz , а ось y направлена в жидкость. Движение среды, которую можно считать несжимаемой, удовлетворяет также уравнению неразрывности

$$\frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} = 0. \quad (2)$$

Для уравнений (1) и (2) заданы граничные условия: прилипания на стенке

$$V_x|_{y=0} = 0; \quad V_y|_{y=0} = 0 \quad (3)$$

и предельные — вдали от нее $\lim_{y \rightarrow \infty} |V_y| < \infty; \lim_{y \rightarrow \infty} V_x = U$. (4)

Начальные условия в (1) полагаем нулевыми.

Скорость внешнего акустического воздействия зададим выражениями

$$U = U_0 \cos kx \operatorname{Re} \exp(-\omega t), \quad (5)$$

где k, ω — волновое число и частота внешнего возмущения; U_0 — его амплитуда; t — время.

Задачу (1)–(5) решаем методом последовательных приближений, полагая, что $V_x = V_x^0 + V_x'$, $V_y = V_y^0 + V_y'$ и что в каждом приближении квадратичные члены намного меньше линейных.

Уравнение (1) в нулевом приближении имеет вид

$$\frac{\partial V_x^0}{\partial t} - \nu \frac{\partial^2 V_x^0}{\partial y^2} = \frac{\partial U}{\partial t}. \quad (6)$$

Решение (6), удовлетворяющее условиям (3), (4), можно получить в виде

$$V_x^0 = U_0 \operatorname{Re} \{ [1 - \exp(i\beta y - \beta y)] \cos kx \exp(-i\omega t) \}, \quad (7)$$

где $\beta = \sqrt{\frac{\omega}{2\nu}}$. Подставив (7) в (2), получим

$$V_y^0 = kU_0 \operatorname{Re} \left\{ \left[y + \frac{1 - \exp(i-1)\beta y}{\beta(i-1)} \right] \sin kx \exp(-\omega t) \right\}. \quad (8)$$

Уравнение (1) в первом приближении запишем в виде

$$\frac{V_x'}{\partial t} - \nu \frac{\partial^2 V_x'}{\partial y^2} = U \frac{\partial U}{\partial x} - V_x^0 \frac{\partial V_x^0}{\partial x} - V_y^0 \frac{\partial V_x^0}{\partial y}. \quad (9)$$

Подставляя в (9) выражения (5), (7) и (8), вычеркиваем все осциллирующие члены. Этот прием не только упрощает дальнейшие выкладки, но и надежнее, чем последующее усреднение по времени, позволяет выделить неосциллирующие решения, соответствующие акустическим течениям. Вычеркиваем также и быстроубывающие члены содержащие множитель $\exp(-\beta^2 y^2)$. В результате уравнение (9) примет вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial V_x'}{\partial t} - \nu \frac{\partial^2 V_x'}{\partial y^2} = & -\frac{kU_0^2}{4} \sin 2kx \exp(-\beta y) \times \\ & \times [2 + \beta y (\cos \beta y - \sin \beta y)]. \end{aligned} \quad (10)$$

Легко видеть, что уравнение (10), являясь параболическим, описывает процесс диффузии системы вихревых течений. Наиболее крупный вихрь имеет размер, равный $1/4$ длины волны внешнего возмущения и экспоненциально убывает по мере удаления от стенки. Кроме того, имеются более мелкие вихри, размеры которых порядка глубины проникновения вязких волн β^{-1} .

Решение уравнения (10) можно записать в виде

$$V'_x = \frac{kU_0^2}{8\omega} \sin \exp\left(\frac{\omega t}{2} - \beta y\right) \left[\operatorname{Erfc}\left(\sqrt{\frac{\omega t}{2}} - \frac{y}{2\sqrt{\nu t}}\right) - \operatorname{Erfc}\left(\sqrt{\frac{\omega t}{2}} + \frac{y}{2\sqrt{\nu t}}\right) \right]. \quad (11)$$

При $\omega t \gg 1$ выражение (11) можно представить в виде

$$V'_x \approx \frac{kU_0^2 \sin 2kx}{8\omega} \left[3 + \frac{2y \exp\left(-\frac{y^2}{4\nu t}\right)}{\sqrt{\pi \nu t} \left(1 - \frac{y^2}{2\nu \omega t^2}\right)} \right]. \quad (12)$$

Вдали от стенки, т. е. при $y \rightarrow \infty$, выражение (12) переходит в приведенную в [1] асимптотику

$$V'_x = \frac{3kU_0^2 \sin 2kx}{8\omega}. \quad (13)$$

При малых временах $\omega t \ll 1$ решение (11) можно записать в виде

$$V'_x = \frac{kU_0^2 \sin 2kx}{4\omega} \left(1 + \frac{\omega t}{2}\right) \exp(-\beta y) \operatorname{Erf}\left(\frac{y}{2\sqrt{\nu t}}\right). \quad (14)$$

Поле нормальных скоростей можно только в квадратурах

$$V'_y = \frac{k^2 U_0^2 \cos 2kx}{4\omega} \exp\left(\frac{\omega t}{2}\right) \int_0^y \exp(-\beta \xi) \left[\operatorname{Erfc}\left(\sqrt{\frac{\omega t}{2}} - \frac{\xi}{2\sqrt{\nu t}}\right) - \operatorname{Erfc}\left(\sqrt{\frac{\omega t}{2}} + \frac{\xi}{2\sqrt{\nu t}}\right) \right] d\xi. \quad (15)$$

Однако для больших времен выражение (15) можно представить в виде

$$V'_y = \frac{k^2 U_0^2 \cos 2kx}{4\omega} \left[3y - 2\omega \sqrt{\frac{\nu t^3}{\pi}} \exp\left(\frac{\omega t}{2}\right) \operatorname{Ei}\left(\frac{y^2}{4\nu t} - \frac{\omega t}{2}\right) \right]. \quad (16)$$

Для малых времен $\omega \ll 1$, интегрируя (15), получим

$$V_y' \approx -k^2 U_0^2 \cos(2kx) \sqrt{\frac{\nu}{8\omega^3}} \left(1 + \frac{\omega t}{2}\right) \times \\ \times \left[1 + \frac{\omega t}{2} - \exp(-\beta y)\right] \operatorname{Erf}\left(\frac{y}{2\sqrt{\nu t}}\right). \quad (17)$$

Выражения (11)–(17) являются решением задачи о нестационарных акустических течениях. Отметим, что поле скоростей установившегося течения вдали от стенки (13) не зависит от величины вязкости, что совпадает с известными результатами. Однако и поле скоростей вблизи стенки, и скорость формирования течения, как видно из (11) и (12), зависят от вязкости, причем, как видно из сравнения (14) и (17), величина вязкости влияет на скорость формирования нормальной компоненты течения сильнее, чем на тангенциальную компоненту. Численное исследование (11) и (15) показывает, что в случае воды акустическое течение можно считать установившимся при $\omega t > 10$.

Список литературы

- [1] Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Гидродинамика. М.: Наука, 1986. 733 с.

Поступило в Редакцию
8 апреля 1996 г.