

О ВОЗБУЖДЕНИИ ЗВУКА РАСШИРЯЮЩИМСЯ АДИАБАТИЧЕСКИМ ПОТОКОМ

Г. П. Гуцин, А. В. Сергиевский

К настоящему времени причины возникновения акустических колебаний в движущейся среде изучены достаточно хорошо. Известно, в частности, что при наличии теплоподвода источником энергии, поддерживающим акустические колебания в системе, может служить кинетическая энергия потока [1]. Возбуждение звука при этом происходит вследствие колебаний теплового сопротивления. Однако возбуждение акустических колебаний за счет кинетической энергии потока может происходить даже в том случае, когда теплоподвод отсутствует, т. е. когда колебаний теплового сопротивления нет.

Рассмотрим задачу о распространении звуковых волн при плоско-параллельном радиальном течении идеальной жидкости. Предполагая течение адиабатическим, напишем уравнения движения среды в цилиндрических координатах:

$$(1) \quad \begin{aligned} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{1}{r} \frac{\partial(\rho u r)}{\partial r} &= 0, \\ \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial r} &= - \frac{c_0^2}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r}. \end{aligned}$$

Здесь u — радиальная скорость, ρ — плотность среды, c_0 — скорость звука.

Линеаризуя уравнения (1), получим *

$$(2) \quad \begin{aligned} \left(1 - \frac{u^2}{c_0^2}\right)^* \frac{\partial^2 \Delta u}{\partial r^2} - \frac{2u^*}{c_0^2} \frac{\partial^2 \Delta u}{\partial r \partial t} - \frac{1}{c_0^2} \frac{\partial^2 \Delta u}{\partial t^2} - \\ - \frac{2}{c_0^2} \left(\frac{\partial u}{\partial r}\right)^* \frac{\partial \Delta u}{\partial t} - \left(\frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial r}\right)^* \left(1 + 3 \frac{u^2}{c_0^2}\right)^* \frac{\partial \Delta u}{\partial r} + \\ + \left[\left(\frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial r}\right)^2 \left(1 - \frac{u^2}{c_0^2}\right) - \frac{1}{u} \left(1 + \frac{u^2}{c_0^2}\right) \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} \right]^* \Delta u = 0, \end{aligned}$$

где $\Delta u = u(r, t) - u^*(r)$, значком * обозначены значения величин в равновесном состоянии. Граничные условия к уравнению (2) выберем в виде

$$(3) \quad \Delta u(r_0, t) = \Delta u(R_0, t) = 0.$$

По своему физическому смыслу эти условия означают, что энергия звуковых волн не излучается из области $r_0 < r < R_0$ через поверхности $r = r_0$ и $r = R_0$. Условия (3) можно заменить условиями существования при $r = r_0$ и $r = R_0$ узлов плотности или давления. При этом результаты останутся теми же.

Пусть при $r = r_0$ равновесное значение скорости потока $u^* = u_0$, причем $M = u_0/c_0 \ll 1$. Тогда для $r > r_0$

$$(4) \quad u^* = \frac{u_0 r_0}{r} + O(M^2).$$

Решение уравнения (2) будем искать в виде

$$(5) \quad \Delta u = y(r) e^{pt}.$$

Подставляя выражение (5) в уравнение (2) и учитывая формулы (3), (4), получим

$$(6) \quad y'' + \frac{1}{r} y' - \left(\frac{p^2}{c_0^2} + \frac{1}{r^2}\right) y = M \left(\frac{2r_0}{c_0 r} p y' - \frac{2r_0}{c_0 r^2} p y\right) + M^2 L[y],$$

$$(7) \quad y(r_0) = y(R_0) = 0,$$

где $y' = dy/dr$, $y'' = d^2y/dr^2$, $L[y]$ — линейное однородное обыкновенное дифференциальное выражение, содержащее y' и y . Выбирая в качестве малого параметра число Маха M , найдем приближенное решение краевой задачи (6), (7), используя метод

* Так как в дальнейшем нас будет интересовать случай малых скоростей потока, зависимостью скорости звука c_0 от r и t мы будем пренебрегать.

возмущений. Собственные значения p_{n0} и собственные функции y_{n0} «невозмущенной» задачи ($M=0$) имеют вид

$$(8) \quad p_{n0} = j\omega_n, \quad y_{n0} = c_n \left[J_1 \left(\frac{\omega_n r_0}{c_0} \right) Y_1 \left(\frac{\omega_n r}{c_0} \right) - Y_1 \left(\frac{\omega_n r_0}{c_0} \right) J_1 \left(\frac{\omega_n r}{c_0} \right) \right],$$

где J_1 и Y_1 — бесселевы функции первого порядка, c_n — некоторая константа, а ω_n — корни уравнения

$$J_1 \left(\frac{\omega_n r_0}{c_0} \right) Y_1 \left(\frac{\omega_n R_0}{c_0} \right) - Y_1 \left(\frac{\omega_n r_0}{c_0} \right) J_1 \left(\frac{\omega_n R_0}{c_0} \right) = 0.$$

Используя выражение (8), нетрудно определить собственные значения «возмущенной» краевой задачи (6), (7)

$$p_{n1} = j\omega_n + \alpha_n + O(M^2),$$

$$\alpha_n = u_0 r_0 \int_{r_0}^{R_0} \frac{y_{n0}^2}{r} dr / \int_{r_0}^{R_0} y_{n0}^2 r dr.$$

Так как $\text{Re } p_{n1} = \alpha_n > 0$, течение оказывается неустойчивым по отношению к малым возмущениям акустического характера. Амплитуды гармоник будут возрастать со временем пропорционально множителю $e^{\alpha_n t}$. Скорость нарастания колебаний определяется инкрементом α_n , причем $u_0 r_0 / R_0^2 < \alpha_n < u_0 / r_0$. Если $\omega_n r_0 / c_0$ достаточно велико, то $\alpha_n \approx u_0 / R_0$. Более строгий анализ, проводимый для случая любых (но дозвуковых) скоростей потока и учитывающий зависимость скорости звука от координаты r и времени t , показывает, что инкремент нарастания α_n для достаточно высоких гармоник определяется выражением

$$\alpha_n \approx \frac{1}{2} \frac{\int_{r_0}^{R_0} \left\{ \frac{c_0 u}{c_0^2 - u^2} \left[\frac{1}{r} - \left(1 - \frac{u^2}{c_0^2} \right) \frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{2}{\rho c_0} \frac{\partial(\rho c_0)}{\partial r} \right] \right\}^* dr}{\int_{r_0}^{R_0} \left(\frac{c_0}{c_0^2 - u^2} \right)^* dr}$$

что свидетельствует о возможности значительного усиления эффекта при возрастании скорости течения.

Механизм возбуждения этих колебаний обусловлен наличием в системе распределенного отрицательного трения и, по-видимому, может приводить к неустойчивости и при других, более сложных, условиях течения (при наличии теплоподвода, учете вязкости, теплопроводности и т. д.).

ЛИТЕРАТУРА

1. Б. В. Раушенбах. Вибрационное горение. М., Физматгиз, 1961.

Горьковский исследовательский
физико-технический институт
Горьковский государственный университет
им. Н. И. Лобачевского

Поступила
4 марта 1974 г.

УДК 534.232

ИСПОЛЬЗОВАНИЕ ХРУПКОГО РАЗРУШЕНИЯ ДЛЯ ГЕНЕРИРОВАНИЯ АКУСТИЧЕСКИХ ИМПУЛЬСОВ В ВИДЕ СТУПЕНЬКИ

С. Л. Давыдов, Г. Г. Зарецкий-Феофанов

Генерирование акустических импульсов в виде функции Хевисайда, используемых при определении переходных характеристик электроакустических преобразователей, при изучении дисперсии в ультразвуковых волноводных системах и т. п., представляет определенные трудности из-за отсутствия излучателей, обладающих равномерной спектральной плотностью излучения в диапазоне от единиц герц до нескольких мегагерц. Известны попытки воспроизведения импульса в виде ступеньки при помощи ударных труб [1], однако этот способ, требующий сложного и дорогостоящего оборудования, позволяет генерировать акустический импульс с длительностью фронта порядка 10÷50 мкс.