А. В. Ш м а к о в (Москва, МГУЛ). Дифракция акустической волны на цилиндрической поверхности.

Бесконечно длинный цилиндр окружен идеальной сжимаемой жидкостью. В жидкости распространяется акустическая волна, параметры которой считаются заданными. Используется система уравнений идеальной сжимаемой жидкости, записанная в безразмерном виде в цилиндрической системе координат. В качестве масштабов выбраны следующие величины: $[P] = \rho a^2$, [V, U] = a, [t] = R/a, [r] = R, где ρ — плотность жидкости, a — скорость звука в жидкости, R — радиус цилиндра, P — давление в жидкости; V, U — нормальная и тангенциальная скорость жидкости; r, t, φ — текущий радиус, время, полярный угол. Решение системы уравнений гидродинамики ищем в виде разложения в ряд Фурье по угловой координате:

$$V(r,\varphi,t) = \sum_{n=0}^{\infty} V_n \cos{(n\varphi)}, \quad U(r,\varphi,t) = \sum_{n=1}^{\infty} U_n \sin{(n\varphi)}, \quad P(r,\varphi,t) = \sum_{n=0}^{\infty} P_n \cos{(n\varphi)}.$$

Система уравнений гидродинамики для n-й гармоники ряда имеет вид

$$\frac{\partial V_n}{\partial t} = -\frac{\partial P_n}{\partial r}, \quad \frac{\partial U_n}{\partial t} = \frac{n}{r} P_n, \quad \frac{\partial^2 P_n}{\partial t^2} - \frac{1}{r} \left(r \frac{\partial P_n}{\partial r} \right) - n^2 P_n = 0. \tag{1}$$

Система уравнений (1) относительно автомодельной переменной z=(t+1)/r перепишется в виде

$$\frac{dV_n}{dz} = z \frac{dP_n}{dz}, \quad \frac{dU_n}{dz} = nP_n, \quad (z^2 - 1) \frac{d^2 P_n}{dz^2} + z \frac{dP_n}{dz} - n^2 P_n = 0.$$
 (2)

Рассмотрим расходящуюся акустическую волну, распространяющуюся от границы r=1. Уравнение фронта расходящейся волны определяется соотношением t-r+1=0. Значениям z<1 соответствуют точки перед фронтом, возмущения в которых равны нулю. Значение z=1 соответствует фронту волны, значение давления и скорости на котором считается равным нулю. Для $z\geqslant 1$ и n>1 решение системы уравнений (2) имеет вид

$$P_n(z) = B_n U_n^*(z), \quad V_n(z) = \frac{B_n}{2} \left(\frac{n}{n-1} U_n^*(z) + \frac{n}{n+1} U_n^*(z) \right),$$

$$U_n(z) = \frac{B_n}{2} \left(\frac{n}{n+1} U_n^*(z) - \frac{n}{n-1} U_n^*(z) \right),$$
(3)

где $U_n^* = (1/2)((z+\sqrt{z^2-1})^n - (z-\sqrt{z^2-1})^n)$ — полиномы Чебышева второго рода для $z\geqslant 1,\ B_n$ — коэффициенты интегрирования.

Следуя [2], решение системы (1) для *n*-й гармоники разложения запишем в виде

$$P_{n}(r,t) = \int_{0}^{t-r+1} \omega_{pn}(\tau) U_{n}^{*}(\xi_{1}) d\tau,$$

$$V_{n}(r,t) = \int_{0}^{t-r+1} \frac{\omega_{vn}(\tau)}{2} \left(\frac{n}{n+1} U_{n+1}^{*}(\xi_{1}) + \frac{n}{n-1} U_{n-1}^{*}(\xi_{1}) \right) d\tau,$$

$$U_{n}(r,t) = \int_{0}^{t-r+1} \frac{\omega_{un}(\tau)}{2} \left(\frac{n}{n+1} U_{n+1}^{*}(\xi_{1}) - \frac{n}{n-1} U_{n-1}^{*}(\xi_{1}) \right) d\tau,$$
(4)

где $\xi_1 = (t - \tau + 1)/r, n > 1.$

Неизвестные переходные функции $\omega_{pn}(\tau)$, $\omega_{vn}(\tau)$, $\omega_{un}(\tau)$ связаны между собой зависимостями, которые получаются после подстановки (4) в (1) для n-й гармоники разложения: $\omega_{vn}(\tau) = \omega_{un}(\tau) = -\omega_{pn}(\tau)$.

Для определения переходных функций используется граничное условие. В частности, если цилиндр является жестким, то сумма скоростей падающей и отраженной волн при r=1 равна нулю. Функция $\omega_{un}(\tau)$ определяется из интегральных уравнений для n-й гармоники:

$$\int_0^t \frac{\omega_{vn}(\tau)}{2} \bigg(\frac{n}{n+1} U_{n+1}^*(\xi) + \frac{n}{n-1} U_{n-1}^*(\xi)\bigg) \, d\tau = -V_n^{\mathrm{пад}}(t),$$

где $\xi=t-\tau+1,\ V_n^{\rm пад}(t)$ есть n-я гармоника разложения падающей волны. Общая дифракционная картина определяется как суперпозиция падающей и отраженной волн. Рассмотрена дифракция плоской ступенчатой волны единичной амплитуды на жестком цилиндре. Приведено сравнение с результатами [1].

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Мнев Б. Н., Перцев А. К. Гидроупругость оболочек. Л.: Судостроение, 1970.
- 2. Шмаков A.B. Частные автомодельные решения волнового уравнения в задачах гидродинамики. Обозрение прикл. и промышл. матем., 2008, т. 15, в. 4, с. 723—724.