

вследствие чего интегральное уравнение колебаний приводится к виду

$$\int_{t_1}^{t_2} \int_{S_1} \{ \rho u_{tt} - T_0 (u_{xx} + u_{yy}) - F(x, y, t) \} dx dy dt = 0.$$

Пользуясь теоремой о среднем, произвольностью выбора S_1 и промежутка времени (t_1, t_2) , делаем заключение о тождественном равенстве нулю выражения в фигурных скобках. Таким образом, приходим к дифференциальному уравнению колебаний мембраны

$$\rho u_{tt} = T_0 (u_{xx} + u_{yy}) + F(x, y, t). \quad (31)$$

Для однородной мембраны уравнение колебаний можно записать в виде

$$u_{tt} = a^2 (u_{xx} + u_{yy}) + f(x, y, t) \quad \left(a^2 = \frac{T_0}{\rho} \right), \quad (32)$$

где $f(x, y, t)$ — плотность силы, рассчитанная на единицу массы мембраны.

6. Уравнения гидродинамики и акустики. Для характеристики движения жидкости пользуются функциями $v_1(x, y, z, t)$, $v_2(x, y, z, t)$, $v_3(x, y, z, t)$, представляющими компоненты вектора скорости v в точке (x, y, z) в момент t (эйлеровы переменные). Величинами, характеризующими движение жидкости, являются также плотность $\rho(x, y, z, t)$, давление $p(x, y, z, t)$ и плотность внешних действующих сил $F(x, y, z, t)$ (если они имеются), рассчитанная на единицу массы.

Рассмотрим некоторый объем жидкости T и подсчитаем действующие на него силы. Пренебрегая силами трения, обусловленными вязкостью, т. е. рассматривая идеальную жидкость, получим для результирующей сил давления выражение в виде поверхностного интеграла

$$- \int_S p n dS, \quad (33)$$

где S — поверхность объема T , n — единичный вектор внешней нормали. Формула Остроградского¹⁾ дает:

$$- \int_S p n dS = - \int_T \int \int \text{grad } p d\tau. \quad (34)$$

¹⁾ В самом деле, $p n = p \cos(n, x) i + p \cos(n, y) j + p \cos(n, z) k$, где i, j, k — единичные векторы в системе координат (x, y, z) .

$$\int_S p \cos(n, x) dx = \int_T \int \int \frac{\partial p}{\partial x} d\tau \text{ и т. д.}$$

При вычислении ускорения какой-либо точки жидкости необходимо учесть перемещение самой точки. Пусть $x = x(t)$, $y = y(t)$, $z = z(t)$ — уравнение траектории этой точки. Вычислим производную скорости по времени

$$\begin{aligned} \frac{dv}{dt} &= \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial v}{\partial x} \dot{x} + \frac{\partial v}{\partial y} \dot{y} + \frac{\partial v}{\partial z} \dot{z} = \\ &= \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial v}{\partial x} v_1 + \frac{\partial v}{\partial y} v_2 + \frac{\partial v}{\partial z} v_3 = \frac{\partial v}{\partial t} + (v \nabla) v, \end{aligned}$$

где

$$\nabla = i \frac{\partial}{\partial x} + j \frac{\partial}{\partial y} + k \frac{\partial}{\partial z}.$$

Такая производная по времени, учитывающая движение частицы среды (субстанции), называется субстанциональной или материальной. Уравнение движения жидкости выражает обычную связь между ускорением частиц и действующими на них силами

$$\iiint_T \rho \frac{dv}{dt} d\tau = - \iiint_T \text{grad } p d\tau + \iiint_T \rho F d\tau, \quad (35)$$

где последний интеграл представляет собой равнодействующую внешних сил, приложенных к объему T . Отсюда в силу произвольности объема T получаем уравнение движения идеальной жидкости в форме Эйлера

$$v_t + (v \nabla) v = - \frac{1}{\rho} \text{grad } p + F. \quad (36)$$

Перейдем к выводу уравнения непрерывности. Если внутри T нет никаких источников или стоков, то изменение в единицу времени количества жидкости, заключенной внутри T , равно потоку через границу S

$$\frac{d}{dt} \iiint_T \rho dt = - \iint_S \rho v n dS. \quad (37)$$

Преобразование поверхностного интеграла в объемный дает

$$\iiint_T \left(\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div } \rho v \right) d\tau = 0.$$

Так как это равенство справедливо для сколь угодно малых объемов, то отсюда следует уравнение непрерывности

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div } (\rho v) = 0$$

или

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + v \text{grad } \rho + \rho \text{div } v = 0. \quad (38)$$