

## § 90. Основные уравнения равновесия и движения жидкостей

1. Силы, действующие в жидкости, как и во всякой другой сплошной среде, обычно разделяются на силы *массовые* (объемные) и силы *поверхностные*. Массовая сила пропорциональна массе  $dm$ , а с ней и объему  $dV$  элемента жидкости, на который она действует. Эту силу можно обозначить как  $f dV$ , называя  $f$  *объемной плотностью массовых сил*. Важнейшими примерами массовых сил являются сила тяжести и силы инерции (когда движение рассматривают в неинерциальных системах отсчета). В случае силы тяжести  $f = \rho g$ , где  $\rho$  — плотность жидкости, а  $g$  — ускорение силы тяжести. Поверхностные силы — это такие силы, которым подвергается каждый объем жидкости благодаря нормальным и касательным напряжениям, действующим на его поверхности со стороны окружающих частей жидкости.

2. Рассмотрим случай, когда касательных напряжений нет, а есть только силы нормального давления. В идеальной жидкости это будет всегда, т. е. при любых движениях. В остальных случаях — тогда, когда жидкость покоится, т. е. в *гидростатике*. Определим равнодействующую сил давления, действующих на бесконечно

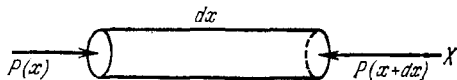


Рис. 230.

малый элемент объема жидкости  $dV$ . Сначала найдем проекцию этой равнодействующей на направление координатной оси  $X$ . Возьмем в качестве элемента  $dV$  бесконечно малый цилиндр с площадью оснований  $dS$  и длиной  $dx$  (рис. 230), ориентированный вдоль оси  $X$ . Абсциссы оснований цилиндра обозначим соответственно  $x$  и  $x + dx$ . Сила давления, действующая на первое основание, равна  $P(x) dS$ , на второе —  $P(x + dx) dS$ . В скобках у  $P$  указано значение аргумента  $x$ , от которого  $P$  зависит. Конечно,  $P$  может зависеть и от координат  $y, z$ , а также от времени  $t$ . Но все эти аргументы не меняются при переходе от одного основания цилиндра к другому, а потому в рассматриваемом нами вопросе могут считаться постоянными. При желании поперечные размеры цилиндра можно взять бесконечно малыми высшего порядка по сравнению с длиной  $dx$ . А тогда  $y$  и  $z$  могут рассматриваться постоянными не только при смещениях вдоль цилиндра, но и поперек. Силы давления, действующие на боковую поверхность цилиндра, перпендикулярны к оси  $X$ , а потому при вычислении составляющих вдоль этой оси роли не играют. Итак, проекция сил давления на ось  $X$ , действующих на рассматриваемый элемент объема жидкости, равна

$$[P(x) - P(x + dx)] dS.$$

Бесконечно малую разность в квадратных скобках можно заменить дифференциалом функции  $P$ :

$$P(x + dx) - P(x) = dP_{\substack{y = \text{const} \\ z = \text{const} \\ t = \text{const}}} = \left( \frac{dP}{dx} \right)_{\substack{y = \text{const} \\ z = \text{const} \\ t = \text{const}}} dx.$$

Дополнительные условия  $y = \text{const}$ ,  $z = \text{const}$ ,  $t = \text{const}$  указывают на то, что при взятии производной  $\frac{dP}{dx}$  и дифференциала  $dP$  координаты  $y$ ,  $z$  и время  $t$  должны рассматриваться как постоянные. Производная функции  $P(x, y, z, t)$ , взятая при таких дополнительных условиях, как известно, называется *частной производной* и обозначается посредством  $\frac{\partial P}{\partial x}$ . Используя это обозначение, получаем для вычисляемой проекции силы

$$-\frac{\partial P}{\partial x} dS dx = -\frac{\partial P}{\partial x} dV,$$

так как  $dS dx = dV$ . Эта проекция, таким образом, пропорциональна величине элемента объема  $dV$ , и ее можно обозначить как  $s_x dV$ . Величина  $s_x$  есть  $x$ -составляющая силы, действующей на единицу объема жидкости, которая возникает из-за изменения нормального давления  $P$  в пространстве. По самому смыслу она не может зависеть от формы элемента  $dV$ . Мы взяли  $dV$  в виде цилиндра только потому, что таким путем достигается наибольшая простота и наглядность вычисления. Можно таким же путем найти проекции  $s_y$  и  $s_z$ , выбирая в качестве  $dV$  элементарные цилиндры, ориентированные параллельно координатным осям  $Y$  и  $Z$ . В результате найдем, что на единицу объема жидкости действует сила  $\mathbf{s}$ , обусловленная поверхностными силами давления, точнее, их изменениями в пространстве. Ее проекции равны

$$s_x = -\frac{\partial P}{\partial x}, \quad s_y = -\frac{\partial P}{\partial y}, \quad s_z = -\frac{\partial P}{\partial z}. \quad (90.1)$$

Сам вектор  $\mathbf{s}$  равен

$$\mathbf{s} = -\frac{\partial P}{\partial x} \mathbf{i} - \frac{\partial P}{\partial y} \mathbf{j} - \frac{\partial P}{\partial z} \mathbf{k}, \quad (90.2)$$

или сокращенно

$$\mathbf{s} = -\text{grad } P. \quad (90.3)$$

Мы ввели обозначение

$$\text{grad } P \equiv \frac{\partial P}{\partial x} \mathbf{i} + \frac{\partial P}{\partial y} \mathbf{j} + \frac{\partial P}{\partial z} \mathbf{k}. \quad (90.4)$$

Этот вектор называется *градиентом скаляра  $P$*  (см. также § 29). Таким образом, *объемная плотность  $\mathbf{s}$  результирующей сил давления, действующих на элементы объема жидкости, равна гради-*

енту  $P$ , взятому с противоположным знаком. Мы видим, что сила  $\mathbf{s}$  обусловлена не величиной давления  $P$ , а его *пространственными изменениями*. Величина  $P$  также существенна. Она определяет *степень сжатия жидкости* в рассматриваемой точке пространства.

3. В состоянии равновесия сила  $\mathbf{s}$  должна уравниваться массовой силой  $\mathbf{f}$ . Это приводит к уравнению

$$\text{grad } P = \mathbf{f}, \quad (90.5)$$

которое является *основным уравнением гидростатики*. В координатной форме оно имеет вид

$$\frac{\partial P}{\partial x} = f_x, \quad \frac{\partial P}{\partial y} = f_y, \quad \frac{\partial P}{\partial z} = f_z. \quad (90.6)$$

Можно написать и основное уравнение гидродинамики идеальной жидкости. В этом случае формула (90.3) также применима, а потому мы получаем

$$\rho \frac{d\mathbf{v}}{dt} = \mathbf{f} - \text{grad } P, \quad (90.7)$$

где  $\mathbf{v}$  — скорость, а  $\frac{d\mathbf{v}}{dt}$  — ускорение жидкости в рассматриваемой точке. Уравнение (90.7) называется *уравнением Эйлера*.

4. Уравнение (90.5) показывает, что при равновесии жидкости сила  $\mathbf{f}$  (точнее, плотность силы или сила, действующая на единицу объема жидкости) должна выражаться градиентом однозначной скалярной функции. Это есть необходимое и достаточное условие того, чтобы сила  $\mathbf{f}$  была консервативной (см. § 29). Таким образом, для равновесия жидкости необходимо, чтобы силовое поле, в котором она находится, было консервативным. В неконсервативных силовых полях равновесие невозможно.

Примером может служить проводящая жидкость, помещенная в магнитное поле, когда через нее проходит электрический ток. В этом случае со стороны магнитного поля на жидкость действует сила  $\mathbf{f} = C [\mathbf{jB}]$ , где  $\mathbf{B}$  — напряженность (точнее, индукция) магнитного поля,  $\mathbf{j}$  — плотность тока, а  $C$  — численный коэффициент, значение которого зависит от выбора единиц. Поместим цилиндрический сосуд с раствором электролита (например,  $\text{CuSO}_4$ ) над одним из полюсов сильного электромагнита (рис. 231). Вдоль оси цилиндра расположен цилиндрический проводник. Между ним и боковой стенкой сосуда наложим электрическое напряжение в несколько вольт. В электролите вдоль радиусов цилиндра потечет электрический ток. Сила  $\mathbf{f} = C [\mathbf{jB}]$  будет направлена по касательным к окружностям с центрами на оси цилиндра. Она вызовет вращение жидкости вокруг указанной оси. Вращение будет ускоряться до тех пор, пока силы, действующие со стороны магнитного поля, не уравновесятся силами внутреннего и внешнего трения.

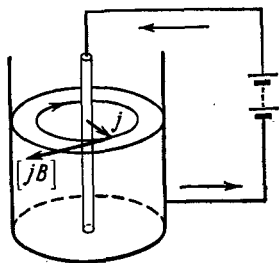


Рис. 231.

