

УДК 532.5.011

**ОБ ИЗМЕНЕНИИ ВЕКТОРА СУММАРНОЙ ЗАВИХРЕННОСТИ СПЛОШНОЙ  
СРЕДЫ ПРИ ДВИЖЕНИИ В НЕЙ ТВЕРДОГО ТЕЛА И ПРИ ДВИЖЕНИИ  
ЕЕ ВНУТРИ ТВЕРДОГО СОСУДА**

**БАСИН М. А.**

Для движения произвольной сплошной среды с непрерывно дифференцируемыми кинематическими параметрами имеет место соотношение [1-3]

$$\frac{d}{dt} \int_V \omega dV = \oint_S [v(\omega n) - (a \times n)] dS \quad (1)$$

Здесь  $V$  — жидкий объем, движущийся вместе со сплошной средой;  $S$  — граница объема;  $v$  — скорость движения точки сплошной среды;  $\omega = V \times v$  — вектор завихренности в заданной точке;  $a$  — ускорение движения точки сплошной среды;  $n$  — вектор единичной внешней нормали к поверхности  $S$ .

Используем формулу (1) для анализа изменения суммарного вектора завихренности жидкости, ограниченной жидкой поверхностью  $S_0$ , при движении в ней абсолютно твердого тела, имеющего неизменный объем  $V_T$ . При этом сама жидкость занимает объем  $V = V_0 - V_T$ , где  $V_0$  — объем, ограниченный поверхностью  $S_0$ . Применим соотношение (1) к объему  $V$ , имеющему границу  $S$ , состоящую из совокупности поверхностей  $S_0$  и  $S_T$  — поверхности, отделяющей жидкость от твердого тела, и к объему твердого тела. Предполагая, что на поверхности твердого тела во все время движения выполняется условие прилипания, т. е. непрерывности скорости и, следовательно,  $a$  и  $\omega_n$ , и считая тело сплошным и абсолютно жестким, получим

$$\frac{dW}{dt} = \frac{d}{dt} \int_V \omega dV = -2V_T \frac{d\Omega_T}{dt} + \oint_{S_0} [v(\omega n) - a \times n] dS \quad (2)$$

где  $W$  — вектор суммарной завихренности [4],  $\Omega_T = \omega/2$  — угловая скорость вращения тела.

Так как величины  $a$  и  $\omega_n$  на поверхности  $S_0$  однозначно определяются распределением скоростей по этой поверхности, то изменение во времени вектора суммарной завихренности в жидком объеме при движении внутри него твердого тела определяется объемом тела и его угловым ускорением, а также формой внешней границы объема жидкости и распределением скоростей вдоль нее.

Внося те или иные допущения о характере движения жидкости на границе  $S_0$ , получим несколько частных соотношений для изменения вектора суммарной завихренности жидкости в объеме  $V$ . Если тело движется внутри жидкости, заполняющей твердый сосуд, который в свою очередь движется в пространстве с угловым ускорением  $d\Omega_0/dt$ , то имеем

$$\frac{dW}{dt} = 2 \left[ V_0 \frac{d\Omega_0}{dt} - V_T \frac{d\Omega_T}{dt} \right] \quad (3)$$

Проинтегрируем (3) по времени:

$$W(t) = W(t_0) - 2[V_0\Omega_0(t_0) - V_T\Omega_T(t_0)] + 2[V_0\Omega_0(t) - V_T\Omega_T(t)] \quad (4)$$

Если движение начинается из состояния покоя, то формула (4) принимает вид

$$W = 2[V_0\Omega_0 - V_T\Omega_T] \quad (5)$$

Из формулы (5) следует, что суммарная завихренность определяется только вращением тела или сосуда.

Предположим, что жидкость, в которой движется твердое тело, частично имеет неподвижные границы, а остальная ее часть имеет бесконечную протяженность. Тогда поверхность  $S_0$  может быть представлена в виде совокупности твердых границ и части поверхности сферы радиуса  $r$ , стремящегося к бесконечности, с центром в

центре масс твердого тела, на которой  $|\mathbf{r}|=r$  ( $\mathbf{r}$  — радиус-вектор произвольной точки).

Если предположить, что величина  $r^2(v\omega_r + |\mathbf{a} \times \mathbf{r}|/|\mathbf{r}|) \rightarrow 0$  при  $r \rightarrow \infty$ , то интеграл по поверхности  $S_0$  обращается в нуль и

$$\frac{dW}{dt} = -2V_T \frac{d\Omega_T}{dt} \quad (6)$$

В частности, если область жидкости, в которой  $\omega \neq 0$ , занимает конечный объем, то условие на бесконечности автоматически выполняется, а следовательно, имеет место соотношение (6). Уравнение (6) может быть проинтегрировано по времени

$$W(t) = W(t_0) - 2V_T [\Omega_T(t) - \Omega_T(t_0)] \quad (7)$$

Если движение жидкости и тела начинается из состояния покоя или прямолинейного равномерного движения, то

$$W(t) = -2V_T \Omega_T(t) \quad (8)$$

Полученные в настоящей работе кинематические соотношения, являющиеся результатом применения формулы К. Трусделла [1] к движению твердого тела в жидкости с заданной внешней границей, характеризуют изменение поведения вектора суммарной завихренности в жидкости и показывают, что оно определяется параметрами вращательного движения твердого тела.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. *Truesdell C.* On the Total Vorticity of Motion of a Continuous Medium.— *Phys. Rev.*, 1948, v. 73, № 5, p. 510–512.
2. *Truesdell C.* Vorticity Averages.— *Canadian J. Mathem.*, 1951, v. III, № 1, p. 69–86.
3. *Серпин Дж.* Математические основы классической механики жидкости. М.: Изд-во иностр. лит., 1963, с. 76.
4. *Poincare H.* *Theorie des Tourbillons.* Paris, 1893. 343 p.

Ленинград

Поступила в редакцию  
27.VII.1982

УДК 532.5.013:536.25

### О КОНВЕКТИВНЫХ СТРУЯХ, СВЯЗАННЫХ С ЛОКАЛЬНЫМИ ИСТОЧНИКАМИ ТЕПЛО ВЫДЕЛЯЮЩЕЙ ПРИМЕСИ В УСТОЙЧИВО СТРАТИФИЦИРОВАННОЙ СРЕДЕ

ИНГЕЛЬ Л. Х.

Найден класс автомодельных решений для стационарных конвективных струй (осесимметричных и плоских, ламинарных и турбулентных) в устойчиво стратифицированной среде, связанных с локальными источниками невесомой тепловыделяющей примеси. Использовано приближение пограничного слоя. Характерным для такой конвекции является «режим с нейтральной плавучестью», когда рост плавучести, связанный с тепловыделением, компенсируется ее уменьшением, связанным с подъемом в менее плотные слои среды.

Пусть в покоящейся устойчиво стратифицированной среде действует стационарный точечный или линейный (вытянутый вдоль одной из горизонтальных осей) источник невесомой тепловыделяющей примеси. Приложением такой задачи является, в частности, искусственная конвекция, стимулируемая посредством примеси (угольной пыли), поглощающей солнечное излучение (см., например, [1] и библиографию к этой работе). Тепловыделение, очевидно, приводит к существованию конвективной восходящей струи. Предполагая стационарность последней, приведем описывающую ее систему уравнений гидродинамики, переноса тепла и примеси

$$u \frac{\partial w}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial z} = \frac{1}{x^s} \frac{\partial}{\partial x} \left( Kx^s \frac{\partial w}{\partial x} \right) + \beta \theta \quad (1)$$

$$\frac{\partial (ux^s)}{\partial x} + \frac{\partial (wx^s)}{\partial z} = 0 \quad (2)$$

$$u \frac{\partial \theta}{\partial x} + w \frac{\partial \theta}{\partial z} = -\gamma w + \frac{1}{x^s} \frac{\partial}{\partial x} \left( Kx^s \frac{\partial \theta}{\partial x} \right) + \chi \mu \quad (3)$$