

О ВЛИЯНИИ ВЗВЕШЕННЫХ В ЖИДКОСТИ ЧАСТИЦ НА  
ВЫРОЖДЕНИЕ ИЗОТРОПНОЙ ТУРБУЛЕНТНОСТИ

Ю. А. Буевич, Ю. П. Гупало

(Москва)

В предлагаемой работе получены динамические уравнения для двучетных двойных коррелирующей пульсационных скоростей жидкости и взвешенных в ней частиц при малой объемной концентрации твердой фазы. Эти уравнения значительно упрощаются в случае однородной изотропной турбулентности. Подробно рассмотрен конечный период вырождения изотропной турбулентности. На этом этапе в случае высокоинерционных частиц турбулентность неоднородной жидкости оказывается подобной турбулентности однородной жидкости (без частиц) в том смысле, что наличие частиц влияет лишь на энергию пульсаций, но оставляет неизменными пространственные масштабы турбулентности и функцию трехмерного энергетического спектра. Взвешенные частицы обуславливают экспоненциальное затухание турбулентных пульсаций.

Теоретических сведений о гидродинамике взвеси мелких частиц в жидкости или газе при турбулентном движении мало. В основном они относятся к исследованию поведения отдельных частиц в заданном поле турбулентности [1]. Задача о турбулентном движении смеси в целом была рассмотрена Г. И. Баренблаттом [2], который вывел уравнения движения смеси и использовал для их замыкания гипотезу А.Н. Колмогорова. Выводом уравнений для турбулентных пульсаций смеси занимался также Хинце [3]. Однако, как показал Мюррей [4], уравнения Хинце противоречат третьему закону Ньютона.

Влияние взвешенных частиц на турбулентность двухфазного потока обусловлено несовпадением локальных скоростей частиц и среды. Силы сопротивления движению частиц относительно жидкости приводят к дополнительной диссипации энергии пульсаций и гашению турбулентности [2]. С другой стороны, при несовпадении усредненных скоростей частиц и среды взвешенные частицы могут оказывать также дестабилизирующее влияние [5, 6], способствуя переносу энергии от усредненного движения к пульсационному. Ниже рассмотрен случай, когда усредненные скорости обеих фаз совпадают, т. е. имеет место только первый из указанных эффектов.

1. Постановка задачи. Следуя Г. И. Баренблатту [2], запишем уравнения движения жидкости и взвешенных в ней частиц в виде

$$\begin{aligned} d_1(1-\rho)\left(\frac{\partial}{\partial t} + v_j \frac{\partial}{\partial x_j}\right)v_i &= -\frac{\partial p^{(1)}}{\partial x_i} + \frac{\partial \tau_{ji}^{(1)}}{\partial x_j} - d_1(1-\rho)g_i - f_i \\ d_2\rho\left(\frac{\partial}{\partial t} + w_j \frac{\partial}{\partial x_j}\right)w_i &= -\frac{\partial p^{(2)}}{\partial x_i} + \frac{\partial \tau_{ji}^{(2)}}{\partial x_j} - d_2\rho g_i + f_i \end{aligned} \quad (1.1)$$

Здесь  $v_i$  и  $w_i$  — скорости жидкости и частиц,  $d_1$  и  $d_2$  — плотности жидкости и вещества частиц,  $\rho$  — объемная концентрация частиц,  $g_i$  — компоненты гравитационного ускорения,  $p^{(1)}$ ,  $p^{(2)}$  и  $\tau_{ji}^{(1)}$ ,  $\tau_{ji}^{(2)}$  — давления и тензоры вязких напряжений для жидкости и частиц соответственно,  $f_i$  — сила взаимодействия между частицами и жидкостью, нормированная на единицу объема смеси.

Будем считать, что  $d_1 = \text{const}$  (жидкость несжимаема),  $d_2 = \text{const}$ , концентрация  $\rho \ll 1$ . Последнее позволяет положить в первом из уравнений (1.1) величину  $d_1(1-\rho) \approx d_1$ . Ввиду малости  $\rho$  можно пренебречь также влиянием взаимодействия частиц, т. е. считать  $\tau_{ji}^{(2)}$  и  $p^{(2)}$  равными

нулю. Полагая

$$\tau_{ij}^{(1)} = \mu \left( \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right), \quad p^{(1)} = p$$

где  $\mu$  — вязкость жидкости, имеем вместо (1.1)

$$\begin{aligned} \left( \frac{\partial}{\partial t} + v_j \frac{\partial}{\partial x_j} \right) v_i &= - \frac{1}{d_1} \frac{\partial p}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2 v_i}{\partial x_j \partial x_j} - g_i - \frac{f_i}{d_1}, \quad \nu = \frac{\mu}{d_1} \\ \left( \frac{\partial}{\partial t} + w_j \frac{\partial}{\partial x_j} \right) w_i &= \frac{\kappa}{d_1 \rho} f_i - g_i, \quad \kappa = \frac{d_1}{d_2} \end{aligned} \quad (1.2)$$

Уравнение неразрывности для жидкости и уравнение баланса массы для частиц при сделанном выше допущении  $\rho \ll 1$  принимают вид

$$\frac{\partial v_j}{\partial x_j} = 0, \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial \rho w_j}{\partial x_j} = 0 \quad (1.3)$$

Как обычно, считаем турбулентность однородной в том смысле, что во-первых, усредненные характеристики движения в рассматриваемой области не зависят от координат и времени, а во-вторых, все двучечные корреляции зависят лишь от вектора расстояния между точками, но не от местоположения этих точек.

Введем пульсации скоростей, давления и концентрации частиц

$$v_i = \langle v_i \rangle + v_i', \quad w_i = \langle w_i \rangle + w_i', \quad p = \langle p \rangle + p', \quad \rho = \langle \rho \rangle + \rho'$$

Знак  $\langle \rangle$  означает усреднение по времени или по малому физическому объему. В соответствии с обычным методом [7], допускаем, что эти временные или пространственные средние тождественны с вероятностными средними.

Наконец, будем считать, что для усредненного движения сила  $\langle f_i \rangle$  отсутствует, т. е.  $\langle v_i \rangle = \langle w_i \rangle$ . Это предположение является, в частности, необходимым при рассмотрении изотропной турбулентности. С физической точки зрения, оно, вообще говоря, равносильно допущению, что силы тяжести малы по сравнению с вязкими и инерционными силами.

2. **Динамические уравнения для корреляций.** Легко видеть, что для пульсаций  $v_i'$  справедливо первое из уравнений (1.3); из второго уравнения (1.3) следует

$$\langle \rho \rangle \frac{\partial w_j'}{\partial x_j} = - \frac{\partial \rho'}{\partial t} - \langle w_j \rangle \frac{\partial \rho'}{\partial x_j} - \frac{\partial \rho' w_j'}{\partial x_j}$$

Пренебрежение  $\rho$  в первом уравнении (1.1) и в уравнении неразрывности для жидкости означает по существу допущение о малости корреляций вида

$$\langle \rho' v_i' v_j' \rangle, \quad \langle \rho' v_i' v_j' v_k' \rangle, \quad \langle \rho' w_i' v_j' \rangle \text{ и т. д.}$$

по сравнению с корреляциями того же порядка от скоростей  $v_i'$  и  $w_i'$ . Однако такие же корреляции, в которых вместо  $\rho'$  используется  $\sigma = \rho' / \langle \rho \rangle$ , необязательно малы. Поэтому в общем случае

$$w_j' \frac{\partial w_i'}{\partial x_j} = \frac{\partial w_i' w_j'}{\partial x_j} - w_i' \frac{\partial w_j'}{\partial x_j} = \frac{\partial w_i' w_j'}{\partial x_j} + w_i' \frac{\partial \sigma}{\partial t} + \langle w_j \rangle w_i' \frac{\partial \sigma}{\partial x_j} + w_i' \frac{\partial \sigma w_j'}{\partial x_j}$$

и такое же соотношение для соответствующих усредненных величин. Это соотношение более точное, чем использованное в [2]

$$\left\langle w_i' \frac{\partial w_j'}{\partial x_j} \right\rangle = 0, \quad \left\langle w_j' \frac{\partial w_i'}{\partial x_j} \right\rangle = \left\langle \frac{\partial w_i' w_j'}{\partial x} \right\rangle$$

Уравнения для пульсаций скоростей, соответствующие уравнениям потока (1.2), в точке  $A$  пространства имеют вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} (v_i)_A + [\langle v_j \rangle + (v_j)_A] \left( \frac{\partial}{\partial x_j} \right)_A (v_i)_A = - \frac{1}{d_1} \left( \frac{\partial}{\partial x_i} \right)_A p_A + v \left( \frac{\partial^2}{\partial x_j \partial x_j} \right)_A (v_i)_A - \\ - \frac{1}{d_1} (f_i)_A, \quad \frac{\partial}{\partial t} (w_i)_A + [\langle w_j \rangle + (w_j)_A] \left( \frac{\partial}{\partial x_j} \right)_A (w_i)_A = \frac{\kappa}{d_1} \left( \frac{f_i}{\langle \rho \rangle} \right)_A \end{aligned}$$

Здесь и в дальнейшем штрих в обозначениях пульсаций отброшен; средние величины по-прежнему обозначены через  $\langle v_i \rangle$ ,  $\langle w_i \rangle$  и т. д.

Умножая первое из этих уравнений на значение пульсаций  $j$ -й компоненты скорости в точке  $B$  пространства и складывая результат с таким же уравнением для  $j$ -й компоненты скорости в точке  $B$ , умноженным на  $(v_i)_A$ , получим с учетом первого уравнения (1.3) и того факта, что дифференцирование в точке  $A$  не распространяется на  $(v_j)_B$ , и наоборот

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} (v_i)_A (v_j)_B + \left( \frac{\partial}{\partial x_k} \right)_A (v_i)_A (v_k)_A (v_j)_B + \left( \frac{\partial}{\partial x_k} \right)_B (v_i)_A (v_k)_B (v_j)_B = \\ = - \frac{1}{d_1} \left[ \left( \frac{\partial}{\partial x_i} \right)_A p_A (v_j)_B + \left( \frac{\partial}{\partial x_i} \right)_B p_B (v_i)_A \right] + v \left[ \left( \frac{\partial^2}{\partial x_k \partial x_k} \right)_A (v_i)_A (v_j)_B + \right. \\ \left. + \left( \frac{\partial^2}{\partial x_k \partial x_k} \right)_B (v_i)_A (v_j)_B \right] - \frac{1}{d_1} [(f_i)_A (v_j)_B + (f_j)_B (v_i)_A] \end{aligned} \quad (2.2)$$

При  $f_i = 0$  это уравнение совпадает с обычно используемым [1].

Вводя обозначения корреляций (2.3)

$$\begin{aligned} (V_{i,j})_{A,B} = \langle (v_i)_A (v_j)_B \rangle, \quad (K_{i,p})_{A,B} = \langle (v_i)_A p_B \rangle, \quad (K_{p,j})_{A,B} = \langle p_A (v_j)_B \rangle \\ (S_{ik,j})_{A,B} = \langle (v_i)_A (v_k)_A (v_j)_B \rangle, \quad (S_{i,kj})_{A,B} = \langle (v_i)_A (v_k)_B (v_j)_B \rangle \\ (\Phi_{i,j})_{A,B} = \frac{1}{d_1} [\langle (f_i)_A (v_j)_B \rangle + \langle (f_j)_B (v_i)_A \rangle] \end{aligned}$$

и расстояние  $\xi_i = (x_i)_B - (x_i)_A$  между  $A$  и  $B$  получим в результате усреднения уравнения (2.2)

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} V_{i,j} + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}) - S_{ik,j} = \\ = \frac{1}{d_1} \left( - \frac{\partial}{\partial \xi_i} K_{p,j} - \frac{\partial}{\partial \xi_j} K_{i,p} \right) + 2v \frac{\partial^2}{\partial \xi_k \partial \xi_k} V_{i,j} - \Phi_{i,j} \end{aligned} \quad (2.4)$$

Совершенно аналогичным путем с учетом (2.4) получаем следующее уравнение для двойной корреляции по скоростям частиц: (2.5)

$$\frac{\partial}{\partial t} W_{i,j} + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}^{(w)} - S_{ik,j}^{(w)}) + L_{i,j}^{(w)} + \langle w_k \rangle M_{i,k,j}^{(w)} + N_{i,j}^{(w)} = \kappa \Psi_{i,j}^{(w)}$$

Здесь

$$\begin{aligned} (W_{i,j})_{A,B} = \langle (w_i)_A (w_j)_B \rangle \\ (L_{i,j})_{A,B} = \left\langle (w_i)_A (w_j)_B \frac{\partial}{\partial t} (\sigma_A + \sigma_B) \right\rangle \\ (M_{i,k,j})_{A,B} = \left\langle (w_i)_A (w_j)_B \frac{\partial}{\partial \xi_k} (\sigma_B - \sigma_A) \right\rangle \\ (N_{i,j})_{A,B} = \left\langle (w_i)_A (w_j)_B \frac{\partial}{\partial \xi_k} [(\sigma w_k)_B - (\sigma w_k)_A] \right\rangle \\ (\Psi_{i,j})_{A,B} = \frac{1}{d_1} \left[ \left\langle \left( \frac{f_i}{\langle \rho \rangle} \right)_A (w_j)_B \right\rangle + \left\langle \left( \frac{f_j}{\langle \rho \rangle} \right)_B (w_i)_A \right\rangle \right] \end{aligned} \quad (2.6)$$

а корреляции  $S^{(w)}$  выражаются через  $w_i$  так же, как  $S^{(v)}$  через  $v_i$ .

С учетом (1.3) и (2.1) нетрудно получить также уравнение, определяющее динамику изменения смешанной корреляции  $\langle (v_i)_A (w_j)_B \rangle$ . Складывая его с уравнением, полученным из него перестановкой пар индексов  $i, j$  и  $A, B$ , имеем

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} T_{i,j} + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}^{(w,vv)} - S_{ik,j}^{(vv,w)}) + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}^{(v,ww)} - S_{ik,j}^{(ww,v)}) + \\ & + L_{i,j}^{(v,w)} + \langle w_k \rangle M_{i,k,j}^{(v,w)} + N_{i,j}^{(v,w)} = \frac{1}{d_1} \left( \frac{\partial}{\partial \xi_i} K_{p,j}^{(w)} - \frac{\partial}{\partial \xi_j} K_{i,p}^{(w)} \right) + \\ & + v \frac{\partial^2}{\partial \xi_k \partial \xi_k} T_{i,j} - \Phi_{i,j}^{(w)} + \kappa \Psi_{i,j}^{(v)} \end{aligned} \quad (2.7)$$

Здесь

$$\begin{aligned} (T_{i,j})_{A,B} &= \langle (v_i)_A (w_j)_B \rangle + \langle (v_j)_B (w_i)_A \rangle \\ (S_{i,kj}^{(w,vv)})_{A,B} &= \langle (w_i)_A (v_k)_B (v_j)_B \rangle, \quad (S_{ik,j}^{(vv,w)})_{A,B} = \langle (v_i)_A (v_k)_A (w_j)_B \rangle \\ (L_{i,j}^{(v,w)})_{A,B} &= \left\langle (v_i)_A (w_j)_B \frac{\partial \sigma_B}{\partial t} \right\rangle + \left\langle (v_j)_B (w_i)_A \frac{\partial \sigma_A}{\partial t} \right\rangle \\ (M_{i,k,j}^{(v,w)})_{A,B} &= \left\langle (v_i)_A (w_j)_B \frac{\partial^2 \sigma_B}{\partial \xi_k^2} \right\rangle - \left\langle (v_j)_B (w_i)_A \frac{\partial^2 \sigma_A}{\partial \xi_k^2} \right\rangle \\ (N_{i,j}^{(v,w)})_{A,B} &= \left\langle (v_i)_A (w_j)_B \frac{\partial}{\partial \xi_k} (\sigma w_k)_B \right\rangle - \left\langle (v_j)_B (w_i)_A \frac{\partial (\sigma w_k)_A}{\partial \xi_k} \right\rangle \end{aligned} \quad (2.8)$$

Корреляции  $K_{p,j}^{(w)}$ ,  $K_{i,p}^{(w)}$ ,  $\Phi_{i,j}^{(w)}$  (или  $\Psi_{i,j}^{(v)}$ ) выражаются через  $w_i$  (или  $v_i$ ) аналогично тому, как  $K_{p,j}^{(v)}$ ,  $K_{i,p}^{(v)}$ ,  $\Phi_{i,j}^{(v)}$  (или  $\Psi_{i,j}^{(v)}$ ) выражаются через  $v_i$  (или  $w_i$ ).

Для определенности выписанных выше уравнений необходимо найти представление корреляций, в которые входит сила  $f_i$ , через корреляции по скоростям жидкости и частиц и концентрации  $\rho$ . Для этого нужно использовать выражение  $f_i$  через  $v, w$  и  $\rho$  ( $v$  и  $w$  представляют векторы полных скоростей жидкости и частиц). К сожалению, аналитическое выражение для силы, действующей со стороны жидкости на одну частицу, можно дать лишь в случае, если скорость жидкости мало меняется на расстояниях, больших по сравнению с размерами частицы, т. е. пространственные масштабы турбулентности должны быть намного больше размеров частиц.

Здесь предположим, что сила  $F$ , действующая на одну частицу со стороны жидкости, определяется формулой Стокса. Тогда для силы  $f_i$  получим

$$f_i = \frac{\rho}{\theta} F_i = cd_1 \rho (v_i - w_i), \quad c = \frac{9v}{2a^2} \quad (2.9)$$

где  $\theta$  — объем,  $a$  — радиус частицы.

В общем случае для  $F$  предложено выражение [8]

$$\begin{aligned} F &= \frac{1}{2} d_1 \theta \left( \frac{\partial}{\partial t} + w \cdot \nabla \right) (v - w) - \theta \nabla p - \\ &- 6\pi \mu a \left[ w - v + a \left( \frac{d_1}{\pi \mu} \right)^{1/2} \int_{-\infty}^t \left( \frac{\partial}{\partial t} + w \cdot \nabla \right) (w - v) \frac{d\tau}{\sqrt{t - \tau}} \right] \end{aligned} \quad (2.10)$$

Первый член в правой части есть сила избыточной инерции при ускоренном относительном движении частицы, второй — сила избыточного перепада давления; третий — сила линейного сопротивления с учетом нестационарного эффекта.

Первым и вторым членами можно пренебречь при  $d_2 \gg d_1$ . Интегральным членом можно пренебречь, если размеры частиц достаточно малы.

Допущение (2.9) о пропорциональности силы  $f_i$  относительной скорости  $v_i - w_i$  эквивалентно следующим предположениям, являющимся основными в данной работе:

$$\rho \ll 1, \quad \kappa = d_1 / d_2 \ll 1, \quad a \ll \lambda \quad (2.11)$$

где  $\lambda$  — внутренний масштаб турбулентности.

Из определения корреляций  $\Phi_{i,j}$  и  $\Psi_{i,j}$  имеем с учетом (2.9)

$$\begin{aligned} (\Phi_{i,j}^{(v)})_{A,B} &= c \langle \rho \rangle [2(V_{i,j})_{A,B} - (T_{i,j})_{A,B}] + cO_1 \langle \rho v w \rangle \\ (\Phi_{i,j}^{(w)})_{A,B} &= -c \langle \rho \rangle [2(W_{i,j})_{A,B} - (T_{i,j})_{A,B}] + cO_2 \langle \rho v w \rangle \\ (\Psi_{i,j}^{(v)})_{A,B} &= c [2(V_{i,j})_{A,B} - (T_{i,j})_{A,B}] \\ (\Psi_{i,j}^{(w)})_{A,B} &= -c [2(W_{i,j})_{A,B} - (T_{i,j})_{A,B}] \end{aligned} \quad (2.12)$$

Подставляя (2.12) в уравнения (2.4), (2.5) и (2.7), получаем систему

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} V_{i,j} + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}^{(v)} - S_{ik,j}^{(v)}) &= \frac{1}{d_1} \left( \frac{\partial}{\partial \xi_i} K_{p,j}^{(v)} - \frac{\partial}{\partial \xi_j} K_{i,p}^{(v)} \right) + \\ &+ 2\nu \frac{\partial^2}{\partial \xi_k \partial \xi_k} V_{i,j} - c \langle \rho \rangle (2V_{i,j} - T_{i,j}) \\ \frac{\partial}{\partial t} W_{i,j} + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}^{(w)} - S_{ik,j}^{(w)}) &+ L_{i,j}^{(w)} + \langle w_k \rangle M_{i,k,j}^{(w)} + N_{i,j}^{(w)} = \\ &= -c\kappa (2W_{i,j} - T_{i,j}) \\ \frac{\partial}{\partial t} T_{i,j} + \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{i,kj}^{(v,w)} + S_{i,kj}^{(v,ww)} - S_{ik,j}^{(vv,w)} - S_{ik,j}^{(vw,w)}) &+ L_{i,j}^{(v,w)} + \\ &+ \langle w_k \rangle M_{i,k,j}^{(v,w)} + N_{i,j}^{(v,w)} = \frac{1}{d_1} \left( \frac{\partial}{\partial \xi_i} K_{p,j}^{(w)} - \frac{\partial}{\partial \xi_j} K_{i,p}^{(w)} \right) + \\ &+ \nu \frac{\partial^2}{\partial \xi_k \partial \xi_k} T_{i,j} + 2c \langle \rho \rangle W_{i,j} + \kappa V_{i,j} - c \langle \rho \rangle + \kappa T_{i,j} \end{aligned} \quad (2.13)$$

Таким образом, единственное уравнение для корреляции  $(V_{i,j})_{A,B}$  по скоростям однородной жидкости в случае неоднородной жидкости заменяется на три уравнения для трех двойных корреляций  $(V_{i,j})_{A,B}$ ,  $(W_{i,j})_{A,B}$  и  $(T_{i,j})_{A,B}$ .

**3. Вырождение изотропной турбулентности.** Как известно [1], для изотропной турбулентности в несжимаемой жидкости корреляции типа  $\langle g v_i \rangle$  (где  $g$  — любая скалярная величина) тождественно равны нулю. В частности,  $K_{i,p}^{(v)} \equiv K_{p,j}^{(v)} \equiv 0$ . Для сжимаемой жидкости из условия инвариантности относительно пространственных вращений следует

$$K_{i,p}^{(w)} = K_{p,i}^{(w)} = r K(r) \xi_i$$

где  $r$  — скалярное расстояние между точками  $A$  и  $B$ . Поэтому, как легко видеть,

$$\frac{\partial}{\partial \xi_i} K_{p,j}^{(w)} - \frac{\partial}{\partial \xi_j} K_{i,p}^{(w)} = 0$$

Легко показать также, что

$$M_{i,k,j}^{(w)} \equiv M_{i,k,j}^{(v,w)} \equiv 0$$

(это видно уже непосредственно из уравнений (2.13): члены с  $M_{i,k,j}$ , содержащие «неизотропные» множители  $\langle w_k \rangle$ , должны исчезать при описании изотропной турбулентности). Кроме того, для двойных и тройных корреляций в (2.13) из общинвариантных соображений следуют известные соотношения, позволяющие представить эти корреляции через небольшое число скалярных функций от  $r$  и времени [1]. Все это позволяет значительно упростить (2.13).

Ниже подробно рассмотрен лишь случай, когда влияние вязких сил и сил взаимодействия частиц с жидкостью становится преобладающим по сравнению с инерционными силами («конечный период вырождения» — по терминологии Бэтчелора и Таунсенда [9]). Тогда по общему принципу можно пренебречь тройными корреляциями в (2.13). Свертывая (2.13), получим в этом случае следующую систему для следов корреляционных тензоров:

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} V_{i,i} &= 2\nu \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial}{\partial r} V_{i,i} \right) - c \langle \rho \rangle (2V_{i,i} - T_{i,i}) \\ \frac{\partial}{\partial t} W_{i,i} &= -c\kappa (2W_{i,i} - T_{i,i}) \\ \frac{\partial}{\partial t} T_{i,i} &= \nu \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial}{\partial r} T_{i,i} \right) - c \langle \rho \rangle + \kappa T_{i,i} + 2c \langle \rho \rangle W_{i,i} + \kappa V_{i,i} \end{aligned} \quad (3.1)$$

Рассмотрим сначала случай высокоинерционных частиц:  $\kappa \rightarrow 0$ . Из второго уравнения (3.1) следует  $W_0 = W_{i,i} = W(r)$ . Физический смысл в данном случае имеют лишь затухающие решения системы (3.1), поэтому  $W_0 = 0$ . Таким образом, в последнем уравнении (3.1) остается лишь одна неизвестная  $T_{i,i}$ . Однако решать это уравнение нет необходимости. Действительно,  $W_0$  при  $r = 0$  должна равняться  $3w_0^2$ , где

$$w_0^2 = \langle w_1'^2 \rangle \equiv \langle w_2'^2 \rangle \equiv \langle w_3'^2 \rangle$$

Поскольку везде  $W_0 \equiv 0$ , величина  $w_0 \equiv 0$  и пульсации  $w_i' \equiv 0$ . Отсюда и из определения  $T_0 = T_{i,i}$  следует, что  $T_0$  тождественно равна нулю. (Физический смысл этого обстоятельства очевиден: параметру  $\kappa = 0$  соответствует бесконечная плотность частиц, так что пульсационные движения жидкости не влияют на скорость частиц, которая во все моменты времени равна своему среднему. В пределах одной пульсации ситуация напоминает движение жидкости в разреженном пористом теле.) Разумеется, к этому же выводу можно прийти и непосредственно из рассмотрения уравнений движения при  $\kappa \rightarrow 0$ .

Для  $V_0 = V_{i,i}$  получаем, следовательно, уравнение

$$\frac{\partial V_0}{\partial t} = 2\nu \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial}{\partial r} V_0 \right) - 2c \langle \rho \rangle V_0 \quad (3.2)$$

Как известно [7], в случае однородной турбулентности граничные условия, налагаемые на решения соответствующих уравнений (в частности, уравнения (3.2)), определяются существованием статистической однородности движения в пространстве и не нуждаются в дальнейшем рассмотрении. Начальные условия заключаются в том, что в некоторый определенный момент времени скорость есть случайная функция точки. Практически вид этой функции неизвестен, и задаются лишь средние величины, характеризующие поле турбулентности в начальный момент [7].

Здесь примем

$$\lim_{r \rightarrow 0} V_{i,i}(r, t) = 3v_0^2 \equiv 3 \langle v_1'^2 \rangle \equiv 3 \langle v_2'^2 \rangle \equiv 3 \langle v_3'^2 \rangle \quad (3.3)$$

причем предполагается, как обычно, что средний квадрат скорости одномерной пульсации  $v_0^2$  тоже должен определиться из решения (3.2).

Кроме того, из уравнения неразрывности для несжимаемой жидкости при некоторых дополнительных предположениях следует [1]

$$\int_0^{\infty} r^2 V_{i,i}(r, t) dr = 0 \quad (3.4)$$

Условия (3.3) и (3.4) представляют единственные ограничения, которые общая теория позволяет наложить на решения (3.2).

Легко видеть, что

$$V_0(r, t) = \exp(-2c \langle \rho \rangle t) Q_{i,i}(r, t) \quad (3.5)$$

где  $Q_{i,i}(r, t)$  — двойная корреляция скорости в однородной жидкости, удовлетворяющая уравнению (3.2) без последнего члена в правой части. Выбирая в качестве  $Q_{i,i}(r, t)$  известное решение М. Д. Миллионщикова [10], хорошо согласующееся с экспериментом [9], имеем

$$V_0(r, t) = -4C_2 t^{-5/2} \left(3 - \frac{r^2}{4\nu t}\right) \exp\left(-\frac{r^2}{8\nu t} - 2c \langle \rho \rangle t\right) \quad (3.6)$$

Интенсивность пульсаций затухает, таким образом, по закону

$$v_0^2 \sim t^{-5/2} \exp(-2c \langle \rho \rangle t) \quad (3.7)$$

Отсюда видно, что затухание турбулентности в неоднородной жидкости весьма сильно отличается от затухания турбулентности в однородной жидкости. Характерный для однородной жидкости закон « $-5/2$ » заменяется в рассматриваемом случае экспоненциальным затуханием, обусловленным диссипацией энергии пульсаций на взвешенных частицах. Для  $V_{i,i}$  можно записать [1];

$$V_{i,i} = v_0^2 [f(r, t) + 2g(r, t)] = \frac{v_0^2}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} [r^3 f(r, t)]$$

Используя  $V_{i,i}(r, t)$  из (3.6), получаем для коэффициентов продольной  $f(r, t)$  и поперечной  $g(r, t)$  корреляций

$$f(r, t) = \exp\left(-\frac{r^2}{8\nu t}\right), \quad g(r, t) = \left(1 - \frac{r^2}{8\nu t}\right) \exp\left(-\frac{r^2}{8\nu t}\right) \quad (3.8)$$

Эти выражения полностью совпадают с выражениями для  $f$  и  $g$  в случае турбулентности в однородной жидкости. Более того, пространственные масштабы турбулентности, определяемые из рассмотрения корреляций, полностью определяются этими коэффициентами. Поэтому характерные размеры вихрей в рассматриваемой неоднородной жидкости при  $\kappa \rightarrow 0$  идентичны таковым в однородной жидкости.

Трехмерная спектральная функция

$$E(k, t) = \frac{1}{\pi} \int_0^\infty kr \sin kr V_{i,i}(r, t) dr = \varepsilon^\circ(k, t) \exp(-2c \langle \rho \rangle t) \quad (3.9)$$

где  $\varepsilon^\circ(k, t)$  — соответствующая спектральная функция для турбулентного движения однородной жидкости.

Таким образом, турбулентное движение взвеси высокоинерционных частиц в несжимаемой жидкости оказывается на конечном этапе вырождения турбулентности подобным по структуре турбулентному движению однородной жидкости. Отличие заключается лишь в более быстром затухании пульсаций в первом случае по сравнению со вторым (гашение турбулентности частицами), причем, как следует из (3.8) и (3.9), влияние частиц становится преобладающим при больших  $t$ .

Этот вывод не является неожиданным. Обычно принято считать [1], что поскольку добавочная диссипация пульсационной энергии обусловлена отставанием частицы от турбулентного движения жидкости, а это отставание с ростом волнового числа турбулентности увеличивается, то наличие частиц должно оказывать влияние главным образом на энергетический спектр турбулентности в области больших волновых чисел. Однако в рассмотренном частном случае частицы фактически неподвижны, т. е. их отставание от жидкости не зависит от волнового числа, вследствие чего искажения структуры энергетического спектра турбулентности не происходит.

При  $\kappa \rightarrow 0$  нетрудно получить также более общее уравнение для  $V_0$  — с учетом тройных корреляций скорости. Полагая по-прежнему  $w_0^2 \equiv 0$  и  $W_0 \equiv T_0 \equiv 0$ , запишем соответствующее этому случаю уравнение типа Кармана — Хаурта [11]. Для этого используем известное выражение теории изотропной турбулентности в несжимаемой жидкости [1]

$$S_{i,j} = \frac{\partial}{\partial \xi_k} (S_{ik,j}^{(v)} - S_{j,kj}^{(v)}) = v_0^3 \left[ \left( -\frac{1}{2r} \frac{\partial^2 k}{\partial r^2} - \frac{2}{r^2} \frac{\partial k}{\partial r} + \frac{2}{r^3} k \right) \xi_i \xi_j + \right. \\ \left. + \left( \frac{r}{2} \frac{\partial^2 k}{\partial r^2} + 3 \frac{\partial k}{\partial r} + \frac{2}{r} k \right) \delta_{ij} \right], \quad k = k(r, t)$$

Подставляя это и выражение  $V_{i,j}$  через  $f(r, t)$  в первое уравнение (2.13), получаем после преобразований и интегрирования по  $r$

$$\frac{\partial}{\partial t} (v_0^2 f) - v_0^3 \frac{2}{r^4} \frac{\partial}{\partial r} (r^4 k) = 2\nu v_0^2 \frac{1}{r^4} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^4 \frac{\partial f}{\partial r} \right) - 2c \langle \rho \rangle v_0^2 \frac{1}{r^3} \frac{\partial}{\partial r} (r^3 f) \quad (3.10)$$

При  $\langle \rho \rangle = 0$  это уравнение сводится к обычному уравнению Кармана — Хаурта.

Стабилизирующее действие взвешенных частиц и уменьшение пульсационной энергии единицы объема смеси по сравнению с пульсационной энергией однородной жидкости было установлено в работе [2] на основе баланса пульсационной энергии. Как и следовало ожидать, обратный эффект, т. е. возбуждение турбулентности взвешенными частицами, из вышеприведенного рассмотрения не обнаруживается. Это связано с принятым предположением о малости гравитационных сил и о том, что  $\langle v_i \rangle \equiv \langle w_i \rangle$ .

Авторы благодарят Г. И. Баренблатта за полезные советы.

Поступила 20 V 1965

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Х и н ц е И. О. Турбулентность. Изд. иностр. лит., 1963.
2. Б а р е н б л а т т Г. И. О движении взвешенных частиц в турбулентном потоке. ПММ, 1953, т. 17, № 3, стр. 261.
3. H i n z e J. O. Momentum and Mechanical Energy Balance Equation for a Flowing Homogeneous Suspension with Slip between the Two Phases. Appl. Sci. Res. A, 1962, vol. 33, No. 1, p. 33.
4. M u r r a y C. D. On the Mathematics of Fluidization. Part 1. Fundamental Equations and Wave Propagation. J. Fluid Mech., 1965, vol. 21, No. 3, p. 465.
5. Д о р о ж к и н В. С., Ж е л т о в Ю. В., Ж е л т о в Ю. П. О движении смеси жидкости с песком в скважине и трещине при гидравлическом разрыве нефтеносного пласта. Изв. АН СССР, ОН, 1958, № 11, стр. 37.
6. Г у п а л о Ю. П. Об устойчивости ламинарного движения жидкости с тяжелой примесью. Изв. АН СССР, ОН, Механика и машиностроение, 1960, № 6, стр. 38.
7. Б э т ч е л о р Д. К. Теория однородной турбулентности. Изд. иностр. лит., 1955.
8. C o r s s i n S., L u m l e y J. On the Equation of Motion for a Particle in Turbulent Fluid. Appl. Sci. Res. A, 1956, vol. 6, No. 2—3, p. 114.
9. W a t c h e l o r G. K., T o w n s e n d A. A. Decay of Turbulence in the Final Period. Proc. Roy. Soc. A, 1948, vol. 194, p. 527.
10. М и л л и о н щ и к о в М. Д. Затухание пульсаций скорости в аэродинамических трубах. Докл. АН СССР, 1939, т. 22, стр. 241.
11. К а р м а н Т., Н о w a r t L. On the Statistical Theory of Isotropic Turbulence. Proc. Roy. Soc. A, 1938, vol. 164, p. 192.