

Член-корреспондент АН СССР М. А. ВЕЛИКАНОВ

ДВИЖЕНИЕ ТЯЖЕЛОЙ ЧАСТИЦЫ В ТУРБУЛЕНТНОМ ПОТОКЕ

Уточнение и развитие наших теоретических представлений о механизме движения взвешенных наносов требует решения одной вспомогательной задачи: об относительном движении твердой частицы в жидкости. До сих пор мы принимаем, в качестве первого приближения, что продольная скорость твердой частицы не отличается от продольной скорости прилегающей к ней массы жидкости:

$$u_s = u, \quad (1)$$

а поперечная компонента отличается от соответственной компоненты для жидкости на скорость собственного падения частицы в стоячей воде:

$$v_s = v - w. \quad (2)$$

Но из элементарных представлений о силах инерции, очевидно больших для твердых частиц, чем для жидких, следует, что изменения скоростей для них должны быть различны, и разница будет тем больше, чем тяжелее частица и чем быстрее изменяется скорость жидкости. Иными словами, влияние сил инерции будет больше для высоких частот спектра пульсации скоростей, чем для низких, и для больших гидравлических крупностей, чем для меньших.

Решение поставленной задачи мы ограничим плоским и равномерным движением жидкости, а в отношении твердой частицы примем, что ее сопротивление относительному движению пропорционально первой степени относительной скорости, что, конечно, отчасти сужает решение применимостью его лишь к частицам малой крупности.

Выделим в движущейся жидкости в некоторый момент времени произвольную частицу достаточно малого размера и — в интересах простоты — примем ее форму шарообразной. Чтобы отвлечься от деформации этой частицы в процессе ее движения, воспользуемся «принципом отвердения» и будем считать, что частица двигается как твердое тело, но что ее траектория и изменения ее скорости в точности соответствуют движению самой жидкости в той же «точке». Последнее допущение является, конечно, приближенным, но отмечу, что при экспериментальных измерениях оно всегда молчаливо принимается и что без отождествления движения, например, шарика эмульсии, введенной в поток в целях его визуализации, с движением вытесненной им жидкости, мы вообще лишаемся права применить наиболее совершенный метод экспериментального изучения скоростного поля потока: фото- и кинометод, который именно на этом отождествлении и основан.

Напишем для нашей «затвердевшей» шарообразной и весьма малой частицы уравнение изменения количества движения в виде:

$$\frac{d}{dt} (\rho \omega \mathbf{v}) = \mathbf{F}$$

(ω — объем, равный $\pi d^3/6$, а \mathbf{F} — вектор суммы всех действующих на частицу сил).

Если мы теперь мысленно заменим нашу затвердевшую жидкую частицу твердой с плотностью ρ_s , то на изменение количества движения этой твердой частицы будут влиять следующие силы: 1) сумма тех же сил, которые обуславливали движение жидкой частицы; 2) добавочная сила тяжести, вызванная разностью плотностей $\mathbf{g}(\rho_s - \rho)$, и 3) сила сопротивления, вызванная разностью скоростей $\varepsilon(\mathbf{v}_s - \mathbf{v})$, где ε — коэффициент пропорциональности, равный, по Стоксу, $3\pi\mu d$.

Отсюда непосредственно вытекает наше основное уравнение:

$$\frac{d}{dt} \{\rho_s \omega \mathbf{v}_s - \rho \omega \mathbf{v}\} = -\varepsilon(\mathbf{v}_s - \mathbf{v}) + \mathbf{g}\omega(\rho_s - \rho), \quad (3)$$

а после деления на $(\rho\omega)$ и введения сокращенного обозначения $a \equiv \rho_s/\rho - 1$, получаем

$$\frac{d}{dt} \left\{ \mathbf{v}_s - \frac{\mathbf{v}}{a+1} \right\} = -\frac{\varepsilon}{\rho\omega(a+1)} + \frac{a\mathbf{g}}{a+1}.$$

Множитель в первом слагаемом правой части легко преобразуется на основе принятия закона Стокса. Имеем: $\varepsilon = 3\pi\mu d$, $\omega = \pi d^3/6$, а скорость собственного падения шара в неподвижной жидкости равна $w = agd^2/18\eta$. Отсюда получаем:

$$\frac{\varepsilon}{\rho\omega(a+1)} = \frac{a\mathbf{g}}{(a+1)w} \equiv b. \quad (4)$$

Переходя к проекциям скоростей и вводя новые переменные

$$p = u_s - \frac{u}{a+1}, \quad q = v_s - \frac{v}{a+1}, \quad (5)$$

мы приходим к окончательной форме наших основных уравнений:

$$\begin{aligned} \frac{dp}{dt} + bp &= \frac{ab}{a+1}u + b\omega \sin \alpha, \\ \frac{dq}{dt} + bq &= \frac{ab}{a+1}v - b\omega \cos \alpha \end{aligned} \quad (6)$$

(α — угол наклона поверхности потока l к горизонту).

Решение уравнений (6) для мгновенных скоростей возможно лишь путем некоторой схематизации явления. А именно, мы предположим, что изменение скоростей во времени очень велико по сравнению с их пространственным изменением*. Представим теперь кривые пульсации скоростей разложенными по частотам, кратным некоторой минимальной частоте ω , в виде рядов Фурье:

$$u = \bar{u} + \sum_{-\infty}^{+\infty} \alpha_n e^{in\omega t}, \quad v = \bar{v} + \sum_{-\infty}^{+\infty} \beta_n e^{in\omega t} \quad (7)$$

* Это допущение равносильно пренебрежению конвективными членами в обычном разложении $\frac{d}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y}$.

(α_n и β_n — комплексные величины, сопряженные с α_{-n} и β_{-n} ; черта сверху — осреднение).

Высказанное упрощающее положение позволяет нам и величины p и q считать функциями только времени и решать уравнения (6) как обыкновенные дифференциальные уравнения.

Общее решение уравнений типа $\frac{d\varphi}{dt} + b\varphi = f(t)$ гласит, как известно, $\varphi = e^{-bt} \int f(t) e^{bt} dt + Ce^{-bt}$. Но так как по условиям задачи мы имеем дело с незатухающими колебаниями, то второе слагаемое правой части должно быть равно нулю, т. е. $C = 0$.

Применяя это решение к каждому из уравнений (6), будем иметь:

$$p = \frac{a\bar{u}}{a+1} + \frac{ab}{a+1} \sum_{-\infty}^{+\infty} \frac{\alpha_n e^{in\omega t}}{b + in\omega} + \omega \sin \alpha,$$

$$q = \frac{b\bar{v}}{a+1} + \frac{ab}{a+1} \sum_{-\infty}^{+\infty} \frac{\beta_n e^{in\omega t}}{b + in\omega} - \omega \cos \alpha,$$

а после подстановки значений p и q из (5), элементарных операций и умножения под знаком суммы числителя и знаменателя на $b - in\omega$ будем иметь:

$$u_s = \bar{u} + \frac{1}{a+1} \sum_{-n_1}^{+n_1} \alpha_n e^{in\omega t} + \frac{ab^2}{a+1} \sum_{-n_1}^{+n_1} \frac{\alpha_n e^{in\omega t}}{b^2 + n^2\omega^2} - \frac{ab}{a+1} \sum_{-n_1}^{+n_1} \frac{in\omega\alpha_n e^{in\omega t}}{b^2 + n^2\omega^2} + \omega \sin \alpha, \quad (8)$$

$$v_s = \bar{v} + \frac{1}{a+1} \sum_{-n_1}^{+n_1} \beta_n e^{in\omega t} + \frac{ab^2}{a+1} \sum_{-n_1}^{+n_1} \frac{\beta_n e^{in\omega t}}{b^2 + n^2\omega^2} - \frac{ab}{a+1} \sum_{-n_1}^{+n_1} \frac{in\omega\beta_n e^{in\omega t}}{b^2 + n^2\omega^2}$$

(здесь мы суммируем лишь до наибольшего значения n , обозначенного через n_1).

Эти равенства допускают значительное упрощение для не очень больших частот, когда выполняется условие $b = ag / (a+1)\omega \gg \gg n_1\omega$.

Легко убедиться простой прикидкой, что даже для сравнительно крупных наносов, для которых, например, $\omega = 10$ см/сек, левая часть неравенства имеет порядок 60 сек^{-1} , а частота (в водном потоке) обычно значительно меньше. Тогда мы имеем право приравнять под знаком суммы

$$b^2 + n^2\omega^2 \approx b^2. \text{ После этого, заменяя } \sum \alpha_n e^{in\omega t} = u', \sum in\omega\alpha_n e^{in\omega t} = \frac{du'}{dt},$$

$$\sum \beta_n e^{in\omega t} = v', \sum in\omega\beta_n e^{in\omega t} = \frac{dv'}{dt}, \text{ получаем:}$$

$$u_s = \bar{u} + \omega \sin \alpha + u' - \frac{\omega}{g} \frac{du'}{dt}, \quad (9)$$

$$v_s = \bar{v} - \omega \cos \alpha + v' - \frac{\omega}{g} \frac{dv'}{dt}.$$

Наконец, разделяя скорости твердой частицы также на осредненные и пульсационные значения и используя самоочевидные зависимости между осредненными значениями твердой и жидкой фаз $\bar{u}_s = \bar{u} + \omega \sin \alpha$, $\bar{v}_s = \bar{v} - \omega \cos \alpha$, получим:

$$u'_s = u' - \frac{\omega}{g} \frac{du'}{dt}, \quad v'_s = v' - \frac{\omega}{g} \frac{dv'}{dt}. \quad (10)$$

Из полученных равенств можно вывести выражение и для трех характеристик пульсации скоростей тяжелой частицы $\overline{u_s'^2}$, $\overline{v_s'^2}$, $\overline{u_s' v_s'}$. Действительно, возводя в квадрат, или перемножая, и осредняя, будем иметь:

$$\overline{u_s'^2} = \overline{u'^2} - \frac{w}{g} \frac{d}{dt} (\overline{u'^2}) + \frac{w^2}{g^2} \left(\frac{d\overline{u'}}{dt} \right)^2,$$

$$\overline{v_s'^2} = \overline{v'^2} - \frac{w}{g} \frac{d}{dt} (\overline{v'^2}) + \frac{w^2}{g^2} \left(\frac{d\overline{v'}}{dt} \right)^2,$$

$$\overline{u_s' v_s'} = \overline{u' v'} - \frac{w}{g} \frac{d}{dt} (\overline{u' v'}) + \frac{w^2}{g^2} \left(\frac{d\overline{u'}}{dt} \right) \left(\frac{d\overline{v'}}{dt} \right).$$

Но вторые слагаемые правых частей во всех трех равенствах после осреднения будут, очевидно, равны нулю. Кроме того, естественно считать, что убывание u' соответствует возрастанию v' , и наоборот; следовательно: $\frac{du'}{dt} \cdot \frac{dv'}{dt} < 0$. Окончательно соотношения между характеристиками пульсации скоростей твердой и жидкой фаз напишутся в виде:

$$\overline{u_s'^2} = \overline{u'^2} + \frac{w^2}{g^2} \left(\frac{d\overline{u'}}{dt} \right)^2, \quad \overline{v_s'^2} = \overline{v'^2} + \frac{w^2}{g^2} \left(\frac{d\overline{v'}}{dt} \right)^2, \quad (11)$$

$$\overline{u_s' v_s'} = \overline{u' v'} - \frac{w^2}{g^2} \left| \frac{d\overline{u'}}{dt} \frac{d\overline{v'}}{dt} \right|.$$

Полученные мною зависимости (10) и (11), конечно, надо считать приближенными, главным образом, потому, что при интегрировании уравнения (6) я опускаю конвективные члены (что, впрочем, в гидродинамике иногда неизбежно: мы умеем интегрировать лишь «линеаризованные» уравнения). Далее, мое решение ограничено, во-первых, линейным сопротивлением (по Стоксу) и, во-вторых, малой концентрацией твердых частиц, поскольку влиянием движения одной частицы на другую я пренебрегаю. Должен сказать, что и оба эти ограничения на настоящем этапе науки также неизбежны, и более строгого и более общего решения придется вероятно долго ждать. В настоящий же момент и это, приближенное и ограниченное, решение имеет несомненную ценность, хотя бы в том отношении, что все полученные мною поправочные члены, уточняющие первоначальные равенства (1) и (2), оказываются настолько малыми, что мы в практических расчетах вправе от них отказаться.

Для построения теории движения взвешенных наносов и этот качественный результат имеет значение.

Поступило
27 V 1952