

О ТЕНЗОРЕ НАПРЯЖЕНИЙ В ЖИДКОСТИ С ДИСПЕРСНЫМИ ЧАСТИЦАМИ

О. В. Воинов, А. Г. Петров

(Москва)

Рассматривается несжимаемая жидкость, содержащая в единице объема большое число сферических частиц, причем их объемная концентрация $c \ll 1$. Частицы могут изменять объем.

Пусть движение жидкости потенциально. Тогда скорость частиц u и среднемассовую скорость жидкости v можно найти согласно процедуре, описанной в [1] на примере пузырьков. При этом при решении динамической задачи слагаемые $cw = c(u - v)$ в уравнениях опускаются, а величина v с учетом слагаемых cw находится из кинематических соотношений, сформулированных в работах [1,2]. В связи с задачами, в которых течения непотенциальны, представляет интерес найти выражение для тензора напряжений среды в потенциальном приближении, чтобы иметь возможность феноменологически учитывать инерционные эффекты и в отсутствие потенциала.

Рассмотрим осреднение по объему жидкости интеграла Коши — Лагранжа

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \frac{1}{2} |\nabla \Phi|^2 + \frac{p}{\rho} - U = f(t)$$

Среднее значение $d\Phi/dt$ можно найти, используя процедуры дифференцирования средних величин, описанные в [1]

$$(1) \quad \left\langle \frac{\partial \Phi}{\partial t} \right\rangle = \frac{\partial}{\partial t} \langle \Phi \rangle - \frac{1}{2} cw$$

Для осреднения $|\nabla \Phi|^2$ с точностью до c^2 достаточно записать

$$(2) \quad |\nabla \Phi|^2 \approx |\nabla \langle \Phi \rangle|^2 + 2\nabla \langle \Phi \rangle \nabla (\Phi - \langle \Phi \rangle)$$

Учитывая выражение для среднемассовой скорости

$$(3) \quad v = \langle \nabla \Phi \rangle = \nabla \langle \Phi \rangle + \frac{1}{2} cw$$

полученное в [1, 2], при помощи (1) и (2) найдем среднее от интеграла Коши — Лагранжа

$$(4) \quad \frac{\partial \langle \Phi \rangle}{\partial t} + \frac{1}{2} |\nabla \langle \Phi \rangle|^2 - \frac{1}{2} cw^2 + \frac{\langle p \rangle}{\rho} - U = f(t)$$

Дифференцируя (4) по координате, можно записать с учетом (3)

$$(5) \quad \frac{\partial}{\partial t} \left(v - \frac{cw}{2} \right) + \left(\left(v - \frac{cw}{2} \right) \nabla \right) \left(v - \frac{cw}{2} \right) = \nabla U - \frac{1}{\rho} \nabla \left(\langle p \rangle - \frac{\rho}{2} cw^2 \right)$$

По существу это уравнение движения жидкой фазы. Чтобы получить из него выражение для тензора напряжений, достаточно привести его к канонической форме уравнений движения сплошной среды. Для этого необходимо сделать несложные преобразования с точностью до членов порядка квадрата концентрации с учетом уравнения неразрывности для дисперсной фазы

$$\frac{\partial c}{\partial t} + \text{div } cu = 3c \frac{R}{R}$$

и уравнения движения частиц в неоднородном потоке [3]

$$\frac{4}{3} \pi R^3 \rho_b \frac{du}{dt} = \frac{4}{3} \pi R^3 \rho_b g + 2\pi R^3 \rho \left(\frac{dv}{dt} - \frac{1}{3} \frac{du}{dt} - \frac{R}{R} w_i - \frac{2}{3} g \right)$$

Здесь R — радиус частиц, ρ_b — их [средняя] плотность, $g = \nabla U$. Дифференцирование v ведется вдоль траектории жидкой частицы, u — вдоль траектории центра частицы.

В итоге (5) принимает вид

$$(6) \quad \rho(1-c) \frac{dv}{dt} = \rho(1-c)g + F + (\nabla P)$$

$$P_{ij} = \left(-\langle p \rangle + \frac{1}{2} \rho c w^2 \right) \delta_{ij} - \frac{1}{2} \rho c w_i w_j, \quad F = \rho_b c \left(g - \frac{du}{dt} \right)$$

Величина F представляет силы, действующие на жидкость со стороны дисперсных частиц, P — тензор напряжений. Давление в жидкости равно $-1/3 P_{ii} = \langle p \rangle - 1/3 \rho c w^2$. На существование слагаемых в P_{ij} , пропорциональных $c w_i w_j$, указано в работе [4], однако в ней получено другое выражение тензора P . Последнее слагаемое в выражении (6) для P_{ij} было получено ранее Р. И. Нигматулиным на основе ячеистой модели.

Учет вязких сил нестрого можно производить, включая их в силу взаимодействия фаз F .

В работе [2] при выводе уравнений движения пузырьков сделаны ошибочные предположения. Полученные уравнения (4.2), (4.3) были известны для одиночного пузырька, однако для пузырьковой среды в рамках принятой точности они неверны. Действительно, осреднив дискретную функцию $\partial \Phi'_\alpha / \partial t$ согласно [1]

$$(7) \quad \overline{\frac{\partial \Phi'_\alpha}{\partial t}} = \frac{\partial}{\partial t} \overline{\Phi'_\alpha} - \frac{1}{2} c u_i (w_i + 2A_{ij} w_j)$$

и применяя формулы (2.9) и (2.21) работы [1], можно осреднить уравнение изменения радиусов пузырьков

$$(8) \quad RR'' + \frac{3}{2} R'^2 - \frac{\partial \langle \Phi \rangle}{\partial t} - \frac{1}{2} |\nabla \langle \Phi \rangle|^2 - \frac{1}{4} (u - \nabla \langle \Phi \rangle)^2 + U + f -$$

$$-\frac{\bar{p}_g}{\rho} + \frac{2\sigma}{\rho R} + \frac{3}{4} c w^2 + \frac{3}{2} c A_{ij} w_i w_j = 0$$

Здесь тензор A_{ij} зависит от микроструктуры среды [1]. Последнее слагаемое (7) в [2] не учтено. Два последних слагаемых в (8) отсутствуют в уравнении (4.3) работы [2] и аналогичные члены не учтены в уравнении (4.2). Таким образом, динамические уравнения работы [2] непригодны для вывода выражения тензора напряжений жидкой фазы.

В отличие от [2] в работе [1] при определении движения пузырей слагаемые порядка $c w$ опускаются во всех уравнениях, включая кинематические, ввиду некорректности их учета. Члены порядка $c w$ учитываются только при расчете движения жидкой фазы. Учет слагаемых порядка $c w$ и $c w_i w_j$ в уравнениях движения пузырьков связан с необходимостью определения тензора A_{ij} , зависящего от взаимного расположения пузырьков, которое можно рассчитывать, например, методами кинетической теории.

Авторы благодарят Р. И. Нигматулину за обсуждение результатов работы.

Поступила 19 IV 1976

ЛИТЕРАТУРА

1. Воинов О. В., Петров А. Г. Об уравнениях движения жидкости с пузырьками. ПММ, 1975, т. 39, вып. 5.
2. Гарипов Р. М. Замкнутые уравнения движения жидкости с пузырьками. ПМТФ, 1973, № 6.
3. Воинов О. В., Петров А. Г. Функция Лагранжа газового пузырька в неоднородном потоке. Докл. АН СССР, 1973, т. 210, № 5.
4. Якимов Ю. Л. Силы, действующие на малое тело в произвольном потоке несжимаемой жидкости, и уравнения движения двухфазной среды. Изв. АН СССР, МЖГ, 1973, № 3.