

## ДИФФУЗИОННАЯ И МНОГОСКОРОСТНАЯ МОДЕЛИ ДВУХФАЗНЫХ СРЕД В ЭЛЕКТРИЧЕСКОМ ПОЛЕ

В. В. Гогосов, В. А. Налетова, Г. А. Шапошникова

(Москва)

Рассматривается движение жидкости с пузырьками газа или несжимаемыми частицами в электрическом поле. Конструируется новая модель дисперсной среды, когда для каждой фазы выписывается свое уравнение движения, а наличие других фаз учитывается добавлением в уравнения слагаемых, связанных с обменом импульсом между фазами — «многоскоростное» приближение. Выводятся выражения для вызываемых несовпадением диэлектрических проницаемостей и проводимостей фаз сил, действующих со стороны электрического поля на каждую из фаз, а также выражения для феноменологических коэффициентов в уравнениях «диффузионной» и «многоскоростной» моделей. Приводится вывод уравнения энергии смеси в случае многоскоростной разнотемпературной среды. Разъясняется физический смысл входящих в уравнения слагаемых. Обсуждается структура уравнения, описывающего влияние электрического поля на изменение объема пузырей.

Исследуется новое явление, вызванное добавлением в уравнение движения силы, действующей на диспергированную фазу, связанной с поляризацией среды. Эта сила играет роль дополнительного «градиента давления», придавая смеси двух несжимаемых фаз свойства и характеристики сжимаемой среды. Сжимаемость среды проявляется, в частности, в том, что существует конечная, определяемая электрическим полем скорость распространения слабых возмущений, в которых изменяется объемная концентрация диспергированной фазы, а вместе с ней диэлектрическая проницаемость смеси, электрическое поле и другие параметры.

Находятся скорости распространения слабых разрывов в случае многоскоростной и диффузионной моделей. Показано, что упрощение или усложнение системы уравнений, а также добавление в уравнения слагаемых, описывающих взаимодействие электрического поля с поляризующейся средой, может привести к изменению типа уравнений, что должно учитываться при постановке и решении конкретных задач.

Основы гидродинамики поляризующихся и намагничивающихся сред изложены в монографии [1]. Вывод [уравнений, описывающих движение многокомпонентных и дисперсных систем] в диффузионном приближении, когда каждая компонента или фаза поляризуется, вообще говоря, по своему закону, приведен в работах [2-4].

**1. Уравнения движения жидкости с пузырьками газа в электрическом поле. Диффузионное приближение.** Рассмотрим движение жидкости с пузырьками газа. Будем считать жидкость несжимаемой, а газ, заполняющий пузырьки, совершенным.

Для рассматриваемой в данной работе двухфазной среды в предположении, что температуры фаз одинаковы, химических реакций нет, свободные заряды отсутствуют, вязкостью смеси можно пренебречь и диэлектрическая проницаемость смеси зависит только от объемной концентрации

пузырьков, уравнения движения, выведенные без перечисленных ограничений в работах [3,4], имеют вид (диффузионное приближение, перекрестными эффектами пренебрегается)

$$(1.1) \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div} \rho \mathbf{u} = 0, \quad \frac{d\Gamma}{dt} + (\Gamma - 1) \operatorname{div} \mathbf{u} = - \frac{\operatorname{div} \mathbf{J}}{\rho_1^\circ}, \quad \mathbf{J} = \rho_2 (\mathbf{v}_2 - \mathbf{u})$$

$$\rho_1^\circ = \text{const}, \quad \rho = \rho_1 + \rho_2, \quad \rho_1 = \rho_1^\circ (1 - \Gamma), \quad \rho_2 = \rho_2^\circ \Gamma$$

$$(1.2) \quad \rho \frac{du_i}{dt} = - \frac{\partial}{\partial x_i} p + \frac{\partial}{\partial x_k} \left\{ \frac{E_i D_k}{4\pi} - \left( \varepsilon - \Gamma \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \right) \frac{E^2}{8\pi} \delta_{ik} \right\} + \rho g_i$$

$$\rho \mathbf{u} = \rho_1 \mathbf{v}_1 + \rho_2 \mathbf{v}_2$$

$$(1.3) \quad \mathbf{J} = \mathcal{T}L \left\{ \nabla (\xi_{01} - \xi_{02}) + \frac{1}{\rho_2^\circ} \nabla p_{02} + \left( \frac{1}{\rho_1^\circ} - \frac{1}{\rho_2^\circ} \right) \nabla p + \frac{1}{\rho_2^\circ} \nabla \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} \right\}$$

$$(1.4) \quad \frac{\partial}{\partial t} \left( \rho \frac{u^2}{2} + \rho U \right) = - \frac{\partial}{\partial x_i} \left\{ \rho u_i \left( \frac{u^2}{2} + U \right) + \right. \\ \left. + u_i \left[ p - \frac{E^2}{8\pi} \left( \varepsilon + \Gamma \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \right) \right] + \frac{c}{4\pi} [\mathbf{E}\mathbf{H}]_i - \kappa \nabla_i T - \mathbf{J}_i l \right\}$$

$$U = \sum_1^2 c_\alpha U_{0\alpha} + \varepsilon (\Gamma) \frac{E^2}{8\pi\rho}, \quad U_{0\alpha} = c_{v\alpha} T$$

$$(1.5) \quad \rho_2 \frac{d_2}{dt} \frac{\Gamma}{\rho_2} = L_\Gamma \left( p_{02} + \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} - p \right), \quad p_{02} = \rho_2^\circ R_2 T$$

$$(1.6) \quad \xi_{01} = U_{01} - s_{01} T = f_1(T), \quad \xi_{02} = U_{02} - s_{02} T + \frac{p_{02}}{\rho_2^\circ} = f_2(T, \rho_2^\circ)$$

$$s_{01} = c_{v1} \ln T, \quad s_{02} = c_{v2} \ln T - R_2 \ln \rho_2^\circ$$

$$l = \xi_{01} - \xi_{02} + \frac{p_{02}}{\rho_2^\circ} + \left( \frac{1}{\rho_1^\circ} - \frac{1}{\rho_2^\circ} \right) p + \frac{1}{\rho_2^\circ} \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi}$$

$$(1.7) \quad \operatorname{rot} \mathbf{E} = 0, \quad \operatorname{div} \mathbf{D} = 0, \quad \mathbf{D} = \varepsilon (\Gamma) \mathbf{E}$$

Здесь  $\rho_\alpha^\circ$ ,  $c_\alpha$ ,  $v_\alpha$ ,  $U_{0\alpha}$  и  $s_{0\alpha}$  — истинная плотность, массовая концентрация, скорость, внутренняя энергия и энтропия единицы массы (в отсутствие поля)  $\alpha$ -й фазы,  $\alpha = 1$  — жидкость,  $\alpha = 2$  — газ,  $\Gamma$  — объемная концентрация пузырьков,  $\mathbf{u}$  — среднемассовая скорость смеси,  $T$  — температура смеси,  $p$  — давление в несущей среде, обозначаемое в работе [3] буквой  $p^{inc} / (1 - \Gamma)$ ,  $c_{v2}$ ,  $c_{p2}$  — теплоемкости газа при постоянном объеме и давлении соответственно,  $R_2 = c_{p2} - c_{v2}$  — газовая постоянная,  $c_{v1}$  — теплоемкость жидкости,  $\kappa$  — коэффициент теплопроводности,  $\mathbf{g}$  — вектор ускорения свободного падения,  $\mathbf{E}$  — напряженность электрического поля,  $\mathbf{D}$  — электрическая индукция,  $\varepsilon$  — диэлектрическая проницаемость смеси,  $L$  и  $L_\Gamma$  — коэффициенты кинетических уравнений, обозначаемые в работе [3] буквами  $T^{-2}L_{2,2}$  и  $\Phi_{10,10}T$  соответственно.

Зависимость диэлектрической проницаемости смеси только от доли объема, занимаемой диспергированной фазой, имеет место, например, в случае, когда диэлектрические проницаемости жидкости и пузырьков можно считать постоянными. Уравнения для случая, когда диэлектрическая проницаемость зависит от температуры среды, электрического поля и других параметров, выведены в [2-4] и отличаются от (1.2) — (1.7).

Уравнения (1.1) — (1.7) получены с использованием общих принципов механики сплошной среды и термодинамики необратимых процессов.

Разрыв электрических характеристик на границе пузырек—жидкость моделируется зависимостью диэлектрической проницаемости смеси  $\varepsilon$  от объемной концентрации  $\Gamma$  и от констант, характеризующих электрические свойства обеих сред. Именно

с этим связано возникновение в правой части уравнения движения (1.2) наряду с производными от тензора максвелловских напряжений  $\partial (E_i D_k / 4\pi - \epsilon E^2 \delta_{ik} / 8\pi) / \partial x_k$  слагаемого стрикционного типа  $\partial [\Gamma (\partial \epsilon / \partial \Gamma) E^2 / 8\pi] / \partial x_i$ . Сумма этих двух слагаемых равна  $\Gamma \partial [(\partial \epsilon / \partial \Gamma) E^2 / 8\pi] / \partial x_i$  и, вообще говоря, не может быть представлена в виде градиента какой-либо скалярной величины.

Последнее слагаемое в фигурных скобках в уравнении диффузии (1.3) описывает движение пузырьков (частиц) относительно жидкости в неоднородном электрическом поле. Сила, вызывающая такое движение, также связана с наличием скачка электрических характеристик сред на границе пузырек — жидкость.

Наличие в уравнениях движения и диффузии сил, связанных с поляризацией среды в целом, вообще говоря, может иметь место и в случае, когда поляризацией каждой из фаз можно пренебречь — диэлектрические проницаемости фаз  $\epsilon_1$  и  $\epsilon_2$  равны единице. Эффективная поляризация смеси в этом случае может вызываться, например, различием проводимостей фаз и другими факторами.

Уравнение (1.5) служит для определения объемной концентрации пузырьков и связывает давление в пузырьках с давлением жидкости и изменением объема пузырьков с учетом наличия электрического поля и скачка электрических свойств среды на границе пузырек — жидкость.

В рассматриваемом случае среда в целом сжимаема,  $\text{div } u \neq 0$ . Однако, когда несущая фаза несжимаема, давление  $p$ , как и в несжимаемой среде, определяется из решения системы (1.1) — (1.7) и условия  $\rho_1^\circ = \text{const}$ .

**2. Связь уравнений движения в диффузионной и многоскоростной моделях.** Выведенная в п. 1 система уравнений, состоящая из уравнений движения и энергии для смеси в целом и диффузионных соотношений, заменяющих уравнения движения и энергии для каждой фазы, в ряде случаев недостаточно полно описывает протекающие в таких средах явления. Это связано, например, с пренебрежением в уравнении диффузии инерционными слагаемыми и т. д.

Уравнения неразрывности и импульса для каждой фазы (многоскоростная модель) имеют вид (для определенности полагается  $T = \text{const}$ )

$$(2.1) \quad \frac{\partial}{\partial t} (1 - \Gamma) + \text{div} (1 - \Gamma) v_1 = 0, \quad \rho_1 = \rho_1^\circ (1 - \Gamma), \quad \rho_1^\circ = \text{const},$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \rho_2^\circ \Gamma + \text{div} \rho_2^\circ \Gamma v_2 = 0$$

$$(2.2) \quad \rho_1 \frac{d_1 v_{1i}}{dt} = - (1 - \Gamma) \nabla_i p + f_{1,2}^i + F_{1i}^E + \rho_1^\circ (1 - \Gamma) g_i + \nabla_k \Pi^{ik}$$

$$\rho_2 \frac{d_2 v_{2i}}{dt} = - \Gamma \nabla_i p - f_{1,2}^i + F_{2i}^E + \rho_2^\circ \Gamma g_i, \quad f_{1,2} = L_f (v_2 - v_1)$$

Первое уравнение (2.2) — уравнение движения несущей фазы, а второе — уравнение движения диспергированной фазы;  $f_{1,2}$  — обмен импульсом — «сила трения» между фазами;  $F_1^E$ ,  $F_2^E$  — силы, действующие на несущую и диспергированную фазы со стороны электрического поля.

Складывая уравнения (2.2), получим

$$(2.3) \quad \rho \frac{du_i}{dt} + \nabla_k v_{12}^{ik} = - \nabla_i p + F_{1i}^E + F_{2i}^E + \rho g_i + \nabla_k \Pi^{ik}$$

$$v_{12}^{ik} = \frac{\rho_1 \rho_2}{\rho} (v_1^i - v_2^i) (v_1^k - v_2^k)$$

Можно ввести, как это делается в гидродинамике многокомпонентных сред [5], параметры  $p^*$  и  $\Pi_{ik}^*$  формулой

$$-p^*\delta_{ik} + \Pi_{ik}^* = -p\delta_{ik} + \Pi_{ik} - v_{12}^{ik}$$

Параметры  $p$ ,  $p^*$  и  $\Pi_{ik}$ ,  $\Pi_{ik}^*$  — давление и тензор вязких напряжений в системах координат, движущихся со скоростью несущей среды и со скоростью смеси, соответственно; подробно физический смысл  $p$ ,  $p^*$  и  $\Pi_{ik}$ ,  $\Pi_{ik}^*$  изложен в работе [5].

Вычитая второе уравнение (2.2), поделенное на плотность  $\rho_2$ , из первого уравнения, поделенного на плотность  $\rho_1$ , получим

$$(2.4) \quad \frac{d_1 v_{1i}}{dt} - \frac{d_2 v_{2i}}{dt} = \left( \frac{1}{\rho_2^0} - \frac{1}{\rho_1^0} \right) \nabla_i p + f_{12}^i \frac{\rho}{\rho_1 \rho_2} + \frac{F_{1i}^E}{\rho_1} - \frac{F_{2i}^E}{\rho_2} + \frac{1}{\rho_1} \nabla_k \Pi^{ik}$$

Пренебрегая в уравнении (2.3) вторым слагаемым в левой части и вязкими силами  $\nabla_k \Pi^{ik}$ , а в уравнении (2.4) вязкими силами  $\nabla_k \Pi^{ik} / \rho_1$  и конвективными слагаемыми в левой части уравнения по сравнению со слагаемыми, пропорциональными силе трения между фазами (соответствующие оценки легко выписываются), с учетом равенства  $f_{12} = L_f (v_2 - v_1) = L_f \rho (v_2 - u) / \rho_1$  получим

$$(2.5) \quad \rho \frac{du}{dt} = -\nabla p + F_1^E + F_2^E + \rho g$$

$$J = \rho_2 (v_2 - u) = \frac{\rho_1^2 \rho_2^2}{\rho^2 L_f} \left\{ \left( \frac{1}{\rho_1^0} - \frac{1}{\rho_2^0} \right) \nabla p + \frac{F_2^E}{\rho_2} - \frac{F_1^E}{\rho_1} \right\}$$

Для сравнения моделей диффузионного и многоскоростного приближений выпишем уравнения движения для смеси (1.2) и уравнение диффузии (1.3) в изотермическом случае

$$(2.6) \quad \rho \frac{du}{dt} = -\nabla p + \Gamma \nabla \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} + \rho g$$

$$J = LT \left\{ \left( \frac{1}{\rho_1^0} - \frac{1}{\rho_2^0} \right) \nabla p + \frac{1}{\rho_2^0} \nabla \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} \right\}$$

Из сравнения уравнений (2.5) и (2.6) находятся выражения для  $F_1^E$  и  $F_2^E$  и связь коэффициентов  $L$  и  $L_f$

$$(2.7) \quad F_1^E = 0, \quad F_2^E = \Gamma \nabla \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi}, \quad L = \frac{\rho_1^2 \rho_2^2}{\rho^2 T} f^{-1}$$

Чтобы найти выражения для коэффициентов  $L_f$  и  $L$ , предположим, что частицы или пузыри одинаковые, а сила трения между жидкостью и диспергированными частицами, рассчитанная на единицу объема среды, равна сумме сил трения между жидкостью и каждой частицей в единице объема, определяемых формулой Стокса. При этом коэффициент  $L_f = 6\pi \mu_1 a n$  ( $\mu_1$  — динамическая вязкость несущей жидкости,  $a$  — радиус частицы или пузыря,  $n$  — число частиц или пузырей в единице объема смеси). Выражение для коэффициента  $L$  в этом случае будет иметь вид

$$(2.8) \quad L = \frac{\rho_1^2 \rho_2^2}{6\pi \mu_1 a n \rho^2 T}$$

Отметим, что для пузырей формула Стокса для силы трения, действующей на пузырь, верна только в том случае, если пузырь ведет себя как

частица с твердой границей, что возможно при наличии, например, поверхностно-активных веществ в жидкости или зарядов, распределенных на поверхности. Формула (2.8) в случае малой объемной концентрации пузырей  $\Gamma \ll 1$  и малой истинной плотности пузырей  $\rho_2^0 \ll \rho_1^0$  запишется в виде ( $m$  — масса пузыря)

$$(2.9) \quad L = T^{-1} \frac{(\rho_2^0)^{4/3} \Gamma m}{6\pi\mu_1 (3m/4\pi)^{1/3}}$$

Из формул (2.7) следует, что сила со стороны электрического поля, связанная с поляризацией среды в целом, действует только на диспергированную фазу,  $F_1^E = 0$ . Этот факт является следствием предположения о виде диссипативной функции, сделанного при построении модели поляризующихся многофазных сред в работах [2-4]. Отметим, что в приближении несжимаемости жидкости давление  $p$ , входящее в уравнение движения для обеих фаз, определяется из решения задачи и может содержать слагаемые, связанные с поляризацией среды. Такие слагаемые могут входить также в выражение для тензора вязких напряжений несущей фазы через химические потенциалы [3,4].

Предполагая, что сила, действующая на пузыри со стороны электрического поля, равна сумме одинаковых сил  $f^E$ , действующих на один пузырь радиуса  $a$ ,  $F_2^E = n f^E$ , используя вторую формулу (2.7), можно записать выражение для силы  $f^E$

$$(2.10) \quad f^E = \frac{4}{3} \pi a^3 \nabla \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi}$$

В случае, когда газ, заполняющий пузыри, и несущая жидкость непроводящие, диэлектрические проницаемости жидкости  $\varepsilon_1$  и газа  $\varepsilon_2$  можно считать постоянными и  $\Gamma \ll 1$ , верна формула

$$(2.11) \quad \partial \varepsilon / \partial \Gamma = 3\varepsilon_1 (\varepsilon_2 - \varepsilon_1) / (2\varepsilon_1 + \varepsilon_2), \quad \varepsilon = \varepsilon_1 + \Gamma \partial \varepsilon / \partial \Gamma$$

При этом сила  $f^E$ , действующая на один пузырь, запишется в виде (это выражение совпадает с формулой, предложенной в работе [6])

$$f^E = \frac{1}{2} a^3 \frac{\varepsilon_1 (\varepsilon_2 - \varepsilon_1)}{\varepsilon_2 + 2\varepsilon_1} \nabla E^2$$

**3. Уравнение изменения объема пузырей.** Уравнение (1.5) заменяет обычно используемое при описании движения жидкости с пузырями газа уравнение Релея, которое неприменимо в случае поляризующихся сред. Для понимания происходящих в изучаемой среде явлений важно выявить физический смысл входящих в уравнение (1.5) слагаемых.

**3.1. Скорость жидкости на границе пузыря  $v_f(a)$  в отсутствие испарения и конденсации** равна скорости изменения радиуса сферического пузыря  $a$ . В случае одинаковых пузырей

$$(3.1) \quad v_f(a) = \dot{a} = \frac{\rho_2}{4\pi a^2 n} \frac{d_2(\Gamma/\rho_2)}{dt}$$

В отсутствие электрического поля условие непрерывности потока импульса на границе пузырь — жидкость в пренебрежении вязкостью газа [1] с учетом формулы (3.1) можно записать в виде ( $p_f, p_g$  — давление жид-

кости и газа около границы жидкость — газ)

$$(3.2) \quad p_g - p_f = \frac{4\mu_1}{a} v_f(a) = \frac{4\mu_1 \rho_2}{3\Gamma} \frac{d_2(\Gamma/\rho_2)}{dt}$$

Если пузырек достаточно мал, давление в нем можно считать однородным и равным  $p_g$ ; в пренебрежении радиальным движением жидкости давление вокруг одиночного пузыря в жидкости также однородно и равно  $p_f$ . В случае, когда пузырьков в смеси достаточно мало,  $\Gamma \ll 1$ , можно пренебречь влиянием одного пузыря на другой как непосредственным, так и опосредованным через влияние на несущую жидкость. При этом можно считать, что давление в газе  $p_{02} = p_g$ , в жидкости  $p = p_f$  и использовать для связи давления в газе и жидкости уравнение

$$(3.3) \quad \frac{3\Gamma}{4\mu_1} (p_{02} - p) = \rho_2 \frac{d_2(\Gamma/\rho_2)}{dt}$$

Сравнивая уравнение (3.3) с уравнением (1.5), предложенным в данной работе, в отсутствие электрического поля для коэффициента  $L_\Gamma$  получим следующее выражение:

$$(3.4) \quad L_\Gamma = 3\Gamma / (4\mu_1)$$

Из сказанного следует, что кинетическое уравнение (1.5) для изменения удельного объема пузырьков, выведенное в работах [2-4], можно трактовать как условие на поверхности разрыва для некоторых средних давлений жидкости и газа с учетом тензора вязких напряжений в жидкости. Слагаемое  $L_\Gamma^{-1} \rho_2 d_2(\Gamma/\rho_2)/dt$ , входящее в уравнение (1.5), пропорционально скорости жидкости на границе пузыря и учитывает вязкость несущей фазы.

Отметим, что формула (3.4) получена в предположении изобаричности пузырей, малости их объемной концентрации, в пренебрежении вязкостью газа и кинетической энергией жидкости, связанной с пульсацией пузыря. Если нарушено хоть одно из этих условий, формула (3.4) может быть неверна.

3.2. Слагаемое  $(\partial \varepsilon / \partial \Gamma) E^2 / (8\pi)$  в уравнении (1.5) описывает влияние электрического поля на изменение объема пузыря. Это слагаемое, когда  $\partial \varepsilon / \partial \Gamma$  определяется формулой (2.11), равно средней по поверхности сферического пузыря разности потока импульса, связанного с электрическим полем, в жидкости и газе. Таким образом, уравнение (1.5) и в присутствии электрического поля имеет смысл усредненного условия непрерывности потока импульса на границе пузырь — жидкость.

Для доказательства рассмотрим сферический пузырь непроводящего газа с диэлектрической проницаемостью  $\varepsilon_2$  в непроводящей жидкости с диэлектрической проницаемостью  $\varepsilon_1$  в однородном на бесконечности поле  $E_\infty$ . Покажем, что средняя по поверхности пузыря разность проекций тензора максвелловских напряжений  $T_{ij}$  вне и внутри пузыря на нормаль к его поверхности равна

$$\langle \{T_{ij} n^i n^j\} \rangle = \frac{3\varepsilon_1(\varepsilon_2 - \varepsilon_1)}{\varepsilon_2 + 2\varepsilon_1} \cdot \frac{E_\infty^2}{8\pi} = \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E_\infty^2}{8\pi}, \quad T_{ij} = \frac{E_i^M D_j^M}{4\pi} - \frac{E^M D^M}{8\pi} \delta_{ij}$$

Здесь  $E_i^M, D_j^M$  — компоненты истинных электрического поля и индукции.

Разность проекций тензора максвелловских напряжений на нормаль к поверхности, разделяющей газ и жидкость, равна

$$(3.5) \quad \{T_{ij} n^i n^j\} = \frac{(D_n^M)^2}{8\pi} \left\{ \frac{1}{\varepsilon} \right\} - \frac{(E_\tau^M)^2}{8\pi} \{\varepsilon\}$$

Здесь предполагается, что нормальная составляющая электрической индукции  $D_n^M$  и тангенциальная составляющая электрического поля  $E_\tau^M$  непрерывны на границе пузыря, введено обозначение  $\{A\} = A_1 - A_2$ ;  $A_1, A_2$  — значения величины  $A$  в жидкости и газе.

Электрическое поле  $E_{int}^M$  внутри газового пузыря в диэлектрической жидкости и в однородном на бесконечности поле  $E_\infty$  однородно и определяется формулой

$$(3.6) \quad E_{int}^M = 3\varepsilon_1 E_\infty / (2\varepsilon_1 + \varepsilon_2)$$

Величины  $D_n^M$  и  $E_\tau^M$  на поверхности пузыря с учетом (3.6) равны (здесь  $\theta, \alpha$  — сферические координаты точки на поверхности пузыря, ось  $z$  направлена вдоль вектора  $E_\infty$ )

$$(3.7) \quad D_n^M = \frac{3\varepsilon_1\varepsilon_2}{2\varepsilon_1 + \varepsilon_2} E_\infty \sin \theta, \quad E_\tau^M = \frac{3\varepsilon_1}{2\varepsilon_1 + \varepsilon_2} E_\infty \cos \theta$$

Осредняя формулу (3.5) по поверхности пузыря, с учетом (3.7) получим

$$(3.8) \quad \frac{1}{4\pi a^2} \int_0^{2\pi} \int_{-\pi/2}^{\pi/2} a^2 \{T_{ij} n^i n^j\} \cos \theta da d\theta = \frac{3\varepsilon_1(\varepsilon_2 - \varepsilon_1) E_\infty^2}{8\pi(2\varepsilon_1 + \varepsilon_2)} = \\ = \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E_\infty^2}{8\pi} = \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi}$$

Последнее равенство в формуле (3.8) верно, если поле вдали от частиц  $E_\infty$  можно считать равным среднему электрическому полю  $E$ , описываемому уравнениями Максвелла (1.7).

**4. Уравнения энергии в многоскоростной модели.** Используя уравнения неразрывности и движения (2.1), (2.2) уравнение энергии для электромагнитного поля в случае непроводящей среды (приближение электрогидродинамики)

$$(4.1) \quad \frac{E}{4\pi} \cdot \frac{\partial D}{\partial t} = - \operatorname{div} \left\{ \frac{c}{4\pi} [EH] \right\}$$

а также тождества Гиббса для внутренней энергии каждой фазы в отсутствие поля  $U_{0\alpha}$  ( $s_{0\alpha}$  — энтропия  $\alpha$ -й фазы в отсутствие электрического поля)

$$(4.2) \quad dU_{01} = T_1 ds_{01}, \quad dU_{02} = T_2 ds_{02} + \frac{p_{02}}{(\rho_2^0)^2} d\rho_2^0$$

с учетом выражения для силы  $F_1^E, F_2^E$  (2.7), следуя работам [2-4], получим

$$(4.3) \quad \frac{\partial}{\partial t} \left( \rho_1 U_{01} + \rho_2 U_{02} + \rho_1 \frac{v_1^2}{2} + \rho_2 \frac{v_2^2}{2} + \varepsilon(\Gamma) \frac{E^2}{8\pi} \right) = \\ = - \operatorname{div} \left\{ \rho_1 v_1 \left( U_{01} + \frac{v_1^2}{2} + \frac{p}{\rho_1^0} \right) + \rho_2 v_2 \left( U_{02} + \frac{v_2^2}{2} + \frac{p}{\rho_2^0} \right) - \right. \\ \left. - \Gamma v_2 \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \cdot \frac{E^2}{8\pi} + \frac{c}{4\pi} [EH] + q \right\} + T_1 \left[ \frac{\partial}{\partial t} (\rho_1 s_{01} + \rho_2 s_{02}) + \right. \\ \left. + \operatorname{div} (\rho_1 s_{01} v_1 + \rho_2 s_{02} v_2) \right] + \rho_2 \frac{d_2 s_{02}}{dt} (T_2 - T_1) + f_{12} (v_1 - v_2) + \\ + \rho_2 \frac{d_2 (\Gamma / \rho_2)}{dt} \left( p - p_{02} - \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} \right) + \operatorname{div} q = 0$$

Отметим, что равенство (4.3) выведено в предположении, что диэлектрическая проницаемость смеси  $\varepsilon$  зависит только от объемной концентрации  $\Gamma$ .

Предположим, что уравнение энергии для среды и поля имеет вид

$$(4.4) \quad \begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left( \rho_1 U_{01} + \rho_2 U_{02} + \rho_1 \frac{v_1^2}{2} + \rho_2 \frac{v_2^2}{2} + \varepsilon(\Gamma) \frac{E^2}{8\pi} \right) = \\ & = - \operatorname{div} \left\{ \rho_1 \mathbf{v}_1 \left( U_{01} + \frac{v_1^2}{2} + \frac{p}{\rho_1} \right) + \rho_2 \mathbf{v}_2 \left( U_{02} + \frac{v_2^2}{2} + \frac{p}{\rho_2} \right) - \right. \\ & \left. - \Gamma \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} \mathbf{v}_2 + \frac{c}{4\pi} [\mathbf{E}\mathbf{H}] + \mathbf{q} \right\} \end{aligned}$$

Введем энтропию смеси формулой  $\rho S = \rho_1 s_{01} + \rho_2 s_{02}$ . При этом, как и в работах [2-4], в случае  $\varepsilon = \varepsilon(\Gamma)$  энтропия смеси  $S$  равна  $S_0$  — энтропии смеси в отсутствие поля.

Уравнение для изменения энтропии  $S$  запишется в виде

$$(4.5) \quad \begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \rho S + \operatorname{div} \left( \rho_1 s_{01} \mathbf{v}_1 + \rho_2 s_{02} \mathbf{v}_2 + \frac{\mathbf{q}}{T_1} \right) = \frac{\rho_2}{T_1} \frac{d_2 s_{02}}{dt} (T_1 - T_2) + \\ & + \mathbf{f}_{12} T_1^{-1} (\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) - \frac{\rho_2}{T_1} \frac{d_2 (\Gamma / \rho_2)}{dt} \left( p - p_{02} - \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} \right) - \mathbf{q} \frac{\nabla T_1}{T_1^2} \end{aligned}$$

Будем считать, что обратимый поток энтропии равен  $\rho_1 s_{01} \mathbf{v}_1 + \rho_2 s_{02} \mathbf{v}_2 + \mathbf{q} / T_1$ , при этом диссипативная функция  $\sigma$  запишется в виде

$$(4.6) \quad \begin{aligned} \sigma = & \rho_2 \frac{d_2 s_{02}}{dt} \frac{T_1 - T_2}{T_1} + \frac{\mathbf{f}_{1,2}}{T_1} (\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) - \\ & - \frac{\rho_2}{T_1} \frac{d_2 (\Gamma / \rho_2)}{dt} \left( p - p_{02} - \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} \right) - \mathbf{q} \frac{\nabla T_1}{T_1^2} \end{aligned}$$

Используя принцип Онзагера, можно получить замыкающие систему уравнений многоскоростной модели кинетические соотношения (перекрестными эффектами для упрощения записи пренебрегается)

$$(4.7) \quad \begin{aligned} & \frac{\rho_2}{T_1} \frac{d_2 s_{02}}{dt} = \varphi_1 (T_1 - T_2), \quad \rho_2 \frac{d_2 (\Gamma / \rho_2)}{dt} = L_\Gamma \left( p_{02} + \frac{\partial \varepsilon}{\partial \Gamma} \frac{E^2}{8\pi} - p \right) \\ & \mathbf{f}_{12} = L_f (\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1), \quad \mathbf{q} = -\kappa \nabla T_1 \end{aligned}$$

**5. Характеристики систем уравнений, описывающих в различных приближениях поляризующиеся дисперсные смеси.** При постановке различных задач важно знать скорости распространения слабых разрывов и тип рассматриваемых уравнений. Упрощение или усложнение системы уравнений может, вообще говоря, привести к изменению типа уравнений. Ниже в изотермическом случае рассматривается многоскоростная модель и различные приближения.

1°. Рассмотрим многоскоростную модель смеси жидкости с пузырьками газа в изотермическом случае при линейной зависимости  $\varepsilon$  от  $\Gamma$  ( $\partial \varepsilon / \partial \Gamma = \text{const}$ ). Определяющие уравнения в безразмерной форме имеют вид

$$(5.1) \quad \partial \Gamma / \partial t^* - (1 - \Gamma) \nabla^* \mathbf{v}_1^* + \mathbf{v}_1^* \nabla \Gamma = 0$$

$$(5.2) \quad \Gamma \partial \rho_2^{0*} / \partial t^* + \rho_2^{0*} \partial \Gamma / \partial t^* + \Gamma \mathbf{v}_2^* \nabla \rho_2^{0*} + \mathbf{v}_2^* \rho_2^{0*} \nabla \Gamma + \rho_2^{0*} \Gamma \nabla^* \mathbf{v}_2^* = 0$$

$$(5.3) \quad \begin{aligned} & \rho_1^{0*} (1 - \Gamma) \partial \mathbf{v}_1^* / \partial t^* + \rho_1^{0*} (1 - \Gamma) (\mathbf{v}_1^* \nabla^*) \mathbf{v}_1^* = \\ & = - (1 - \Gamma) \nabla^* p^* - St^{-1} \Gamma (\rho_2^{0*})^{2/3} (\mathbf{v}_1^* - \mathbf{v}_2^*) + (1 - \Gamma) \rho_1^{0*} Fr^{-2} g/g \end{aligned}$$

$$(5.4) \quad \begin{aligned} & \rho_2^{0*} \Gamma \partial \mathbf{v}_2^* / \partial t^* + \rho_2^{0*} \Gamma (\mathbf{v}_2^* \nabla^*) \mathbf{v}_2^* = - \Gamma \nabla^* p^* + St^{-1} \Gamma (\rho_2^{0*})^{2/3} \times \\ & \times (\mathbf{v}_1^* - \mathbf{v}_2^*) + \Gamma \rho_2^{0*} Fr^{-2} g/g + (\partial \varepsilon^* / \partial \Gamma) \Gamma \nabla^* E^{*2} \end{aligned}$$

$$(5.5) \quad \partial \Gamma / \partial t^* + \nabla^* \Gamma \mathbf{v}_2^* = -L_\Gamma (p^* - R^* \rho_2^{0*} - (\partial \varepsilon^* / \partial \Gamma) E^{*2})$$

$$(5.6) \quad \text{rot}^* \mathbf{E}^* = 0, \quad \nabla^* \mathbf{D}^* = 0, \quad \mathbf{D}^* = \varepsilon^* \mathbf{E}^*$$

$$(5.7) \quad \rho_1^{*0} = \rho_1^0 / \rho_0, \quad \rho_2^{*0} = \rho_2^0 / \rho_0, \quad v_1^* = v_1 / v_0, \quad v_2^* = v_2 / v_0$$

$$p^* = p / (\rho_0 v_0^2)$$

$$E^{*2} = \varepsilon_1 E^2 / (8\pi \rho_0 v_0^2), \quad R^* = R_2 T / v_0^2, \quad \varepsilon^* = \varepsilon / \varepsilon_1$$

$$\text{rot}^* = \text{rot} \cdot h, \quad \nabla^* = \nabla \cdot h, \quad t^* = t v_0 / h, \quad L_\Gamma^* = L_\Gamma \rho_0 v_0 h$$

$$St^{-1} = \frac{6\pi\mu_1}{m^{2/3}} \left( \frac{3}{4\pi} \right)^{1/3} \frac{h}{\rho_0^{1/3} v_0}, \quad Fr^{-2} = gh / v_0^2$$

Здесь  $\rho_0$ ,  $v_0$  — характерные значения истинной плотности и скорости частиц,  $h$  — характерный размер задачи. Система уравнений (5.1) — (5.7) следует из системы (2.1), (2.2), (1.5) и (1.7) с использованием формул (2.7) и (2.9).

Уравнения для смеси жидкости с твердыми частицами при тех же предположениях состоят из уравнений неразрывности (5.1), (5.2), уравнений движения (5.3), (5.4), в которых надо положить  $\rho_2^{*0} = 1$  ( $\rho_0 = \rho_2^0 = \text{const}$ ), и уравнений Максвелла (5.6); в формулах (5.7) следует положить  $\rho_0 = \rho_2^0$ .

Скорость распространения слабых разрывов  $\lambda$  в среде, описываемой уравнениями (5.1) — (5.7), в одномерном нестационарном случае равна (звездочки здесь и далее опускаются, все параметры считаются безразмерными)

$$(5.8) \quad \lambda_1 = v_2, \quad \lambda_{2,3} = (v_1 \Gamma \rho_1^0 + v_2 (1 - \Gamma) \rho_2^0 \pm \Delta^{1/2}) /$$

$$/ [\rho_1^0 \Gamma + \rho_2^0 (1 - \Gamma)]$$

$$\Delta = (1 - \Gamma) \Gamma \{ [\rho_1^0 \Gamma + \rho_2^0 (1 - \Gamma)] 2D^2 (\partial \varepsilon / \partial \Gamma)^2 \varepsilon^{-3} -$$

$$- \rho_1^0 \rho_2^0 (v_1 - v_2)^2 \}, \quad D = \text{const}$$

Видно, что в отсутствие электрического поля  $D = 0$ ,  $\Delta < 0$  и существует только одна скорость распространения слабых разрывов  $\lambda_1 = v_2$ . При наличии электрического поля и  $\Delta \geq 0$  скоростей может быть две ( $\Delta = 0$ ) или три ( $\Delta > 0$ ).

2°. Рассмотрим систему уравнений, описывающую движение пузырьков, когда ускорением жидкости можно пренебречь, — уравнения (5.2) — (5.6), в которых полагается  $d_1 v_1 / dt = 0$ . Скорости распространения слабых разрывов равны

$$(5.9) \quad \lambda_1 = v_2, \quad \lambda_{2,3} = v_2 \pm [2D^2 (\partial \varepsilon / \partial \Gamma)^2 \Gamma / (\rho_2^0 \varepsilon^3)]^{1/2}.$$

В отличие от формул (5.8)  $\lambda_{1,2,3}$  в данном случае всегда действительны. В присутствии поля характеристик три, в отсутствие поля — одна.

3°. Рассмотрим систему уравнений (5.1) — (5.7), в которой вместо уравнений движения (5.3), (5.4) взяты: уравнение движения для смеси — сумма уравнений (5.3) и (5.4) и разность уравнения (5.3), поделенного на  $\rho_1^0 (1 - \Gamma)$ , и уравнения (5.4), поделенного на  $\rho_2^0 \Gamma$ . Пренебрежем разностью конвективных слагаемых по сравнению с силой трения в уравнении, полученном при вычитании (5.4) и (5.3).

Отметим, что полученная упрощенная система отличается от уравнений в диффузионном приближении (1.1) — (1.7) уравнением движения для смеси (1.2), которое в случае 3° содержит дополнительное слагаемое  $\nabla_k v_{12}^{ik}$ . Этим слагаемым можно пренебречь, и случай 3° переходит при этом в диффузионное приближение, когда разность скоростей мала, например, по сравнению со среднemasсовой скоростью.

Выражения для скорости распространения слабых разрывов в случае 3° имеют вид

$$(5.10) \quad \lambda_1 = v_2, \quad \lambda_{2,3} = (v_2 \rho_2^\circ - v_1 \rho_1^\circ \pm \Delta_C^{1/2}) / (\rho_2^\circ - \rho_1^\circ) \\ \Delta_C = \rho_1^\circ \rho_2^\circ (v_1 - v_2)^2 + 2D^2 \rho (\partial \varepsilon / \partial \Gamma)^2 / \varepsilon^3$$

Из формул (5.10) следует, что и в отсутствие поля для упрощенной системы уравнений — случай 3°, в отличие от многоскоростной модели всегда есть три характеристические скорости.

4°. Рассмотрим систему уравнений (1.1) — (1.7), описывающую движение жидкости с пузырьками газа в диффузионном приближении, которое является дальнейшим упрощением системы (5.1) — (5.7) в соответствии с изложенным в пп. 1, 2. Скорости распространения слабых разрывов определяются формулами

$$(5.11) \quad \lambda_1 = v_2, \quad \lambda_{2,3} = u \pm [2D^2 (\partial \varepsilon / \partial \Gamma)^2 \rho / \varepsilon^3]^{1/2} / (\rho_2^\circ - \rho_1^\circ)$$

Скорости распространения слабых разрывов уравнений, описывающих движение жидкости с несжимаемыми частицами, в случаях 1°—4° определяются вторыми формулами соотношений (5.8) — (5.11) соответственно при  $\rho_2^\circ \equiv 1$ . Скорости, определяемые первыми равенствами формул (5.8) — (5.11), отсутствуют<sup>1</sup>.

Наличие электрического поля существенным образом изменяет скорость распространения слабых разрывов. В случаях 1°, 2°, 4° меняется не только величина скорости, но и число скоростей распространения слабых разрывов, т. е. тип уравнений. Могут возникать новые скорости распространения разрывов вследствие поляризации фаз в электрическом поле. Существуют слабые возмущения, скорость которых совпадает со скоростями слабых разрывов.

Поясним физический смысл влияния электрического поля на скорость распространения слабых разрывов в несжимаемой жидкости с несжимаемыми частицами, диэлектрическая проницаемость которых отличается от проницаемости жидкости. Будем использовать многоскоростную модель, описывающую движение пузырьков, когда влиянием ускорения жидкости на их течение можно пренебречь — случай 2°.

В отсутствие электрического поля слабые разрывы переносятся со скоростью движения диспергированной фазы  $v_2$ . Это — возмущения типа энтропийной волны, в которых меняется концентрация частиц  $\Gamma$ ; остальные параметры сохраняются.

При наличии электрического поля локальное возмущение  $\Gamma$  приводит к образованию локального градиента электрического поля  $\nabla E^2$  и силы, пропорциональной  $\nabla E^2$ , которая действует на частицы с диэлектрической проницаемостью, отличной от диэлектрической проницаемости жидкости. Эта сила вызывает движение частиц, уменьшающее

<sup>1</sup> На эллиптичность уравнений, описывающих движение несжимаемой жидкости с твердыми частицами в отсутствие электрического поля, указано в отчете Полянско-го В. А. и др. «Некоторые вопросы гидродинамики взвешенных слоев» (отчет № 1691 Ин-та механики МГУ, 1975).

возмущение объемной концентрации  $\Gamma$ , подобно тому как возмущение давления в сжимаемом газе вызывает движение молекул газа, уменьшающее возмущения плотности. Именно с этим связано распространение звуковых волн в сжимаемых средах. Роль градиента давления в поляризующейся дисперсной среде, состоящей из несжимаемых фаз, играет градиент электрического поля, вызываемый возмущениями объемной концентрации диспергированной фазы в соответствии с уравнением (5.6).

Таким образом, возмущения концентрации при наличии электрического поля распространяются со скоростью, определяемой скоростью частиц и интенсивностью электрического поля. В этих волнах меняется объемная концентрация частиц, скорость, электрическое поле.

Поступила 16 VIII 1979

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Седов Л. И. Механика сплошной среды. Т. 1—2. М., «Наука», 1976.
2. Гогосов В. В., Налетова В. А., Шапошникова Г. А. Гидродинамика дисперсных систем, взаимодействующих с электромагнитным полем. Изв. АН СССР, МЖГ, 1977, № 3.
3. Гогосов В. В., Налетова В. А., Шапошникова Г. А. О конструировании моделей поляризующихся дисперсных и многокомпонентных сред. ПММ, 1979, т. 43, вып. 3.
4. Гогосов В. В., Налетова В. А., Шапошникова Г. А. О некоторых моделях многофазных поляризующихся и намагничивающихся сред. В сб.: Некоторые вопросы механики сплошной среды. Изд-во Московск. ун-та, 1978.
5. Гогосов В. В., Полянский В. А. Электрогидродинамика: задачи и приложения, основные уравнения, разрывные решения. В сб.: Итоги науки и техники. Механика жидкости и газа. Т. 10. М., ВИНТИ, 1976.
6. Pohl H. A. Nonuniform field of effects in poorly conducting media. J. Electrochem. Soc., 1960, vol. 107, No. 5, pp. 386—390.