

5. Nakano Y., Tien C. Creeping flow of power-law fluid over Newtonian fluid sphere // *AIChE J.*— 1968.— V. 14, N 15.
6. Ривкин В. Я. Стационарное движение вязкой капли с учетом ее деформации // *Зап. науч. семин. ЛОМИ им. В. А. Стеклова.*— 1979.— Т. 84.
7. Ривкин В. Я. Гидродинамика и теплообмен каплей: Автореф. дис. ... д-ра физ.-мат. наук.— Л., 1986.
8. Гонор А. Л., Ривкин В. Я. Динамика капли // *Итоги науки и техники. Сер. МЖГ.*— М.: ВИНТИ, 1982.— Т. 17.
9. Волков П. К. Всплытие капель жидкости в вертикальных трубах с другой жидкостью // *Моделирование в механике/АН СССР, Сиб. отд-ние, ИТПМ.*— 1990.— Т. 4(21), № 5.
10. Christov C. I., Volkov P. K. Numerical investigation of the steady viscous flow past a stationary deformable bubble // *J. Fluid Mech.*— 1985.— V. 158.
11. Волков П. К., Чиннов Е. А. Стационарное всплытие одиночного пузыря в неограниченном объеме жидкости // *ПМТФ.*— 1989.— № 1.
12. Brabston D. C., Keller H. B. Viscous flows past spherical gas bubbles // *J. Fluid Mech.*— 1975.— V. 69, N 1.
13. Бэтчелор Дж. Введение в динамику жидкости.— М.: Мир, 1973.
14. Haberman W. L., Morton R. K. An experimental study of bubbles moving in liquids // *Proc. ASCE.*— 1954.— V. 49, N 387.

г. Новосибирск

Поступила 12/VII 1990 г.

УДК 532.529

Н. А. Гумеров

## О РАСПРОСТРАНЕНИИ ДЛИННЫХ ВОЛН КОНЕЧНОЙ АМПЛИТУДЫ В ПОЛИДИСПЕРСНОЙ СМЕСИ ЖИДКОСТИ С ПУЗЫРЬКАМИ ГАЗА

Среди большого количества аналитических и численных исследований волновых процессов в пузырьковых жидкостях (обзор, основные результаты и библиографию см. в [1, 2]) относительно скромное место занимает изучение распространения волн в полидисперсных пузырьковых системах. В [3, 4] рассмотрено распространение акустических возмущений в полидисперсной пузырьковой среде. Некоторые результаты численных и аналитических исследований структуры ударных волн в полидисперсных смесях жидкости с конечным числом фракций пузырьков приведены в [5, 6].

В данной работе изучается вопрос о возможности описания распространения длинных волн конечной амплитуды в пузырьковой жидкости с непрерывным спектром размеров газовых пузырьков на основе модели монодисперсной среды. Показано, что в общем случае такое описание неправомерно. Однако в ситуации, когда поверхностное натяжение слабо влияет на давление в пузырьке и процессы близки к изотермическим или адиабатическим, в длинноволновой асимптотике возможно введение эффективных радиусов пузырьков, характеризующих средние периоды собственных колебаний пузырьков, теплообмен и поверхностное натяжение на межфазной границе. В плоском одномерном случае для волн умеренной амплитуды (слабых возмущений волн Римана) выведены эволюционные уравнения, обобщающие уравнения типа Бюргера — Кортевега — де Вриза на более высокие амплитуды (ранее уравнение БКДВ было получено для слабонелинейных волн [1, 2, 7, 8]).

**1. Исходные уравнения.** Рассмотрим невозмущенное однородное по пространству состояние смеси несжимаемой жидкости с пузырьками неразстворимого газа, характеризуемое индексом 0. Будем считать, что в каждом элементарном объеме смеси сферические пузырьки распределены по радиусам  $a_0$  с плотностью распределения  $N_0(a_0)$  на отрезке  $\Delta = [a_-, a_+]$  ( $a_0 \in \Delta$ ) и  $dn_0(a_0) = N_0(a_0)da_0$  — число пузырьков с размерами от  $a_0$  до  $a_0 + da_0$  в единице объема смеси. Пометим каждую квазимонодисперсную фракцию пузырьков в смеси с размерами от  $a_0$  до  $a_0 + da_0$  лагранжевым индексом  $\xi$ , который будем считать непрерывным и, например, равным по определению  $a_0$ , предполагая, что фракция  $\xi$  может быть описана как самостоятельная монодисперсная фаза многофазного континуума [9]. В возмущенном состоянии параметры смеси в целом и несущей фазы не зависят от  $\xi$ , в то время как текущие параметры пузырьков будут функциями от  $\xi$  (что в дальнейшем при необходимости пометается индексом  $\xi$ ). Так,  $dn_\xi(x, t) = N_\xi(x, t)d\xi$ ,  $a_\xi(x, t)$ ,  $\rho_\xi^0(x, t)$ ,  $m_\xi(x, t) = \frac{4}{3}\pi a_\xi^3 \rho_\xi^0$ ,  $p_\xi(x, t)$  трактуются как текущие число пузырьков фракции  $\xi$  в единице объема смеси, их радиус, истинная плотность, масса и давление газа в пузырьках ( $x$ ,

$t$  — радиус-вектор элементарного объема и время). Отмечая индексами 1 параметры несущей фазы и 2 интегральные, не зависящие от  $\xi$  параметры пузырьков, можно записать уравнения движения разреженного ( $\alpha_2 \ll 1$ ) полидисперсного континуума в односкоростном приближении в форме [1, 3, 9]

$$(1.1) \quad \begin{aligned} d_t m_\xi &= 0, \quad d_t \rho_1 + \rho_1 \nabla \mathbf{v} = 0 \quad (d_t \rho + \rho \nabla \mathbf{v} = 0), \\ d_t N_\xi + N_\xi \nabla \mathbf{v} &= 0, \quad \rho d_t \mathbf{v} + \nabla p = \mathbf{0} \quad (d_t = \partial_t + \mathbf{v} \nabla, \partial_t = \partial/\partial t), \\ \rho_1^0 \left[ a_\xi d_t^2 a_\xi + \frac{3}{2} (d_t a_\xi)^2 + \frac{4v_1}{a_\xi} d_t a_\xi \right] + \frac{2\sigma}{a_\xi} &= p_\xi - p, \\ \alpha_2 &= \int_{\Delta} \frac{4}{3} \pi a_\xi^3 N_\xi d\xi, \quad \rho_2 = \int_{\Delta} m_\xi N_\xi d\xi, \quad \alpha_1 = 1 - \alpha_2, \quad \rho_1 = \rho_1^0 \alpha_1, \quad \rho = \rho_1 + \rho_2, \\ \rho_2^0 &= \rho_2 / \alpha_2. \end{aligned}$$

Здесь  $\rho, \rho^0$  — средняя и истинная плотности;  $v$  — скорость смеси;  $\alpha$  — объемное содержание;  $v, \sigma$  — коэффициенты кинематической вязкости и поверхностного натяжения; величины без индексов ( $\rho, \mathbf{v}, p$ ) относятся к смеси в целом.

Отметим, что в односкоростном приближении имеется интеграл

$$(1.2) \quad \rho_1 / \rho_{10} = \rho / \rho_0 = N_\xi / N_{\xi 0} \quad (N_\xi = (\rho / \rho_0) N_{\xi 0}),$$

позволяющий выразить текущее распределение размеров пузырьков через начальное.

Система (1.1) не замкнута, поскольку нет связи между  $p_\xi$  и  $a_\xi$ . Эта связь может быть найдена из решения задачи теплообмена одиночного пузырька, состоящего из совершенного газа, с окружающей жидкостью. В гомобарической постановке ( $p_g = p_g(t)$ ) в системе координат, связанной с центром пробного сферического пузырька, она имеет вид [1] ( $p_g = p_\xi, a = a_\xi$ )

$$(1.3) \quad \begin{aligned} p_g(t) &= R_2 \rho_g(r, t) T_g(r, t), \quad w_g(r, t) = \frac{\gamma_2 - 1}{\gamma_2 p_\xi} \lambda_2 \partial_r T_g - \frac{r}{3\gamma_2 p_\xi} \partial_t p_g, \\ \rho_g c_2 (\partial_t T_g + w_g \partial_r T_g) &= \lambda_2 r^{-2} \partial_r (r^2 \partial_r T_g) + \partial_t p_g, \\ a \partial_t p_g + 3\gamma_2 p_g \partial_t a + 3(\gamma_2 - 1) q_g &= 0, \quad q_g = -\lambda_2 (\partial_r T_g)_{r=a}, \\ T_g|_{r=a} &= T_0 = \text{const}, \quad \partial_r T_g|_{r=0} = 0 \quad (\partial_t = \partial/\partial t, \partial_r = \partial/\partial r), \end{aligned}$$

где индекс  $g$  служит для обозначения «микрופолей» в газе;  $r$  — радиальная координата;  $T, w, q$  — температура, радиальная скорость и тепловой поток на границе пузырька;  $R_2, \gamma_2, c_2, \lambda_2$  — величины, считающиеся постоянными: газовая постоянная, показатель адиабаты, теплоемкость при постоянном давлении и теплопроводность газа.

Рассмотрим распространение волн с характерным периодом  $t_*$  ( $t_* = L_*/C_*$ ,  $L_*, C_*$  — характерные длина и скорость волны). Введем следующие безразмерные переменные:

$$(1.4) \quad \begin{aligned} p'_g &= \frac{p_g}{p_{g0}}, \quad p' = \frac{p}{p_0}, \quad \rho'_g = \frac{\rho_g}{\rho_{g0}}, \quad \rho' = \frac{\rho}{\rho_0}, \quad T'_g = \frac{T_g}{T_0}, \quad \mathbf{v}' = \frac{\mathbf{v}}{C_*}, \\ \mathbf{x}' &= \frac{\mathbf{x}}{L_*}, \quad t' = \frac{t}{t_*}, \quad a' = \frac{a}{a_0}, \quad \eta = \frac{r}{a(t)}, \quad w'_g = \frac{w_g t_*}{a_0}, \quad q'_g = \frac{q_g a(t)}{\lambda_2 T_0}, \\ \sigma' &= \frac{\sigma}{a_0 p_0} \left( p_{g0} = p_0 + \frac{2\sigma}{a_0} = R_2 \rho_{g0} T_0, \quad a_0 \equiv \xi, \quad a'_g = a', \quad p'_g = p'_g \right). \end{aligned}$$

Уравнения (1.1), (1.3) показывают, что поведение пузырька определяется тремя собственными временами

$$(1.5) \quad \begin{aligned} \tau_i &= a_0 \left( \frac{\rho_1^0}{p_0} \right)^{1/2}, \quad \tau_\lambda = \frac{a_0^2}{\lambda_2}, \quad \tau_\mu = \frac{\mu_1}{p_0} \quad \left( \kappa_2 = \frac{\lambda_2}{\rho_{g0} c_2}, \quad \mu_1 = \rho_1^0 v_1 \right), \\ \delta_j &= \tau_j / t_*, \quad j = \lambda, i, \mu \quad (\delta_i = \delta_i(\xi), \delta_\lambda = \delta_\lambda(\xi), a_0 \equiv \xi), \end{aligned}$$

характеризующими проявление инерционных, тепловых и вязких эффектов при взаимодействии пузырька с жидкостью. Безразмерные параметры  $\delta_j$  показывают сопоставимость указанных времен с характерным временем внешнего воздействия  $t_*$ . Под длинноволновым приближением будем понимать ситуацию, когда  $\delta_i \ll 1$ ,  $\delta_{ii} \ll 1$  (см. также [10]), и выделим случаи  $\delta_\lambda \ll 1$  и  $\delta_\lambda \gg 1$  (поведение газа в пузырьке близко соответственно к изотермическому и адиабатическому).

Введем линейный оператор осреднения

$$(1.6) \quad \langle g \rangle = \left( \int_{\Delta} g N_{\xi 0} \xi^3 d\xi \right) / \left( \int_{\Delta} N_{\xi 0} \xi^3 d\xi \right)$$

(если  $g$  от  $\xi$  не зависит, то  $\langle g \rangle = g$ ) и средние радиусы [9]

$$(1.7) \quad a_{m,n} = \left[ \left( \int_{\Delta} N_{\xi 0} \xi^m d\xi \right) / \left( \int_{\Delta} N_{\xi 0} \xi^n d\xi \right) \right]^{1/(m-n)}, \quad m \neq n.$$

В дальнейшем будем, как правило, пользоваться безразмерными величинами (1.4), (1.5) и для сокращения записи штрих у них опустим.

**2. Нулевое (равновесное) приближение.** Полагая  $\delta_i = 0$ ,  $\delta_{ii} = 0$  и  $\delta_\lambda = 0$  ( $T_g = 1$ ,  $p_g = \rho_g$ ) или  $\delta_\lambda = \infty$  ( $p_g = \rho_g^{\gamma_2}$ ), имеем

$$(2.1) \quad 2[a(\xi)]^{-1}\sigma(\xi) = [a(\xi)]^{-3\kappa}(1 + 2\sigma(\xi)) - p \quad (a = f_\sigma(\xi, p)).$$

Здесь и далее  $\kappa$  — показатель политропы, равный 1 в изотермическом и  $\gamma_2$  в адиабатическом случае;  $f_\sigma$  — единственный положительный корень уравнения (2.1). Пользуясь (1.1), (1.2), (1.6), получим уравнение состояния полидисперсной смеси

$$(2.2) \quad \rho = [\alpha_{10} + \alpha_{20} \langle f_\sigma^3(\xi, p) \rangle]^{-1},$$

которое, вообще говоря, отличается от уравнения состояния для монодисперсной пузырьковой среды [1], поскольку пузырьки разных размеров деформируются по-разному. Если радиусы пузырьков или давления в среде велики настолько, что поверхностным натяжением можно пренебречь, то дисперсный состав смеси не влияет на уравнение состояния ( $\lim_{\sigma \rightarrow 0} f_\sigma^3 = f_0^3 = p^{-1/\kappa}$ ) и

$$(2.3) \quad p = [\alpha_{20}\rho/(1 - \alpha_{10}\rho)]^\kappa.$$

Можно учесть первую поправку к этому уравнению, связанную с поверхностным натяжением. Разлагая (2.1) в ряд по малым  $\sigma$  и удерживая в дальнейших выкладках лишь линейные по  $\sigma$  члены, находим

$$(2.4) \quad p = \left( \frac{\alpha_{20}\rho}{1 - \alpha_{10}\rho} \right)^\kappa \left\{ 1 + 2\sigma_{3,2} \left[ 1 - \left( \frac{\alpha_{20}\rho}{1 - \alpha_{10}\rho} \right)^{-\kappa+1/3} \right] \right\},$$

где  $\sigma_{3,2} = \sigma/(p_0 a_{3,2})$  ( $\sigma$  — размерный коэффициент поверхностного натяжения,  $a_{3,2}$  определено соотношением (1.7)). Тем самым показано, что распространение длинных волн в полидисперсной смеси в равновесном приближении при учете малой поправки к давлению за счет поверхностного натяжения будет таким же, как в монодисперсной смеси с эффективным радиусом пузырьков  $a_{3,2}$  (переход к случаю монодисперсной среды осуществляется, если положить  $N_{\xi 0} = n_0 \delta(\xi - a_*)$ ,  $\delta(\xi)$  — дельта-функция Дирака,  $a_*$  — невозмущенный размер пузырьков, при этом  $a_{m,n} = a_*$  для любых  $m$  и  $n$  (1.7)). В дальнейшем для упрощения выкладок поверхностным натяжением будем пренебрегать.

Из (2.4) видно, что при малых  $\alpha_{20}$  возмущение давления  $p$  на величину  $\sim \epsilon$  приводит к возмущению плотности  $\rho$  на  $\sim \epsilon \alpha_{20}$ . Уравнения сохранения массы и импульса (1.1) показывают, что скорость  $v$  при этом возмущается на величину  $\sim \epsilon \alpha_{20}$ . Вводя характерные величины и пренебрегая

членами  $O(\alpha_{20})$ , из (1.1), (1.4), (2.4) получим

$$(2.5) \quad \partial_t r + \nabla \mathbf{u} = 0, \quad \partial_t \mathbf{u} + \nabla p = \mathbf{0}, \quad p = \pi(r) \equiv (1 - r)^{-\kappa}$$

$$(r = \alpha_{20}^{-1}(\rho - 1), \quad \mathbf{u} = \alpha_{20}^{-1} \mathbf{v}, \quad C_* = [p_0/(\alpha_{20} \rho_0)]^{1/2}).$$

Система (2.5) описывает движение баротронного газа и в плоском одномерном случае допускает решение в виде простой волны Римана. Так, для волны, бегущей вправо, имеем

$$(2.6) \quad \partial_t r + c(r) \partial_x r = 0, \quad c(r) = [\pi'(r)]^{1/2} = [\kappa(1 - r)^{-\kappa-1}]^{1/2} = U'(r),$$

$$u = U(r), \quad U|_{\kappa=1} = -\ln(1 - r), \quad U|_{\kappa \neq 1} = 2\kappa^{1/2}(\kappa - 1)^{-1}(1 - r)^{-(\kappa-1)/2}.$$

Здесь штрих обозначает дифференцирование;  $c(r)$  — скорость распространения постоянных значений плотности, которая, как нетрудно видеть, подчиняется уравнению

$$(2.7) \quad \partial_t c + c \partial_x c = 0.$$

Отметим, что при  $\kappa = 1$  давление в пузырьковой среде  $p = \pi(r) = c(r)$  удовлетворяет (2.7).

**3. Межфазный теплообмен.** В переменных (1.4) ( $\partial_r = a^{-1} \partial_\eta$ ,  $\partial_t = \partial_t - a^{-1}(\partial_t a) \eta \partial_\eta$ ) тепловая задача (1.3) сводится к

$$(3.1) \quad a^2 (p_g \partial_t T_g - \gamma_2^{-1} (\gamma_2 - 1) T_g \partial_t p_g) = \delta_\lambda^{-1} [T_g \eta^{-2} \partial_\eta (\eta^2 \partial_\eta T_g) -$$

$$- (\partial_\eta T_g + \eta q_g) \partial_\eta T_g],$$

$$3\gamma_2 p_g a \partial_t a + a^2 \partial_t p_g + 3\gamma_2 \delta_\lambda^{-1} q_g = 0, \quad q_g = -\partial_\eta T_g|_{\eta=1}, \quad T_g|_{\eta=1} = 1.$$

Рассмотрим отдельно случаи толстого ( $\delta_\lambda \ll 1$ ) и тонкого ( $\delta_\lambda \gg 1$ ) теплового пограничного слоя в пузырьке.

А.  $\delta_\lambda \ll 1$ . Разложим  $T_g$  и  $q_g$  в асимптотические ряды по малому параметру  $\delta_\lambda$ :

$$(3.2) \quad T_g = T_{g0} + \delta_\lambda T_{g1} + \dots, \quad q_g = q_{g0} + \delta_\lambda q_{g1} + \dots, \quad q_{gj} = -\partial_\eta T_{gj}|_{\eta=1},$$

$$j = 0, 1, \dots$$

Подставляя (3.2) в (3.1), получим  $T_{g0} \equiv 1$ ,  $q_{g0} \equiv 0$  и

$$(3.3) \quad \eta^{-2} \partial_\eta (\eta^2 \partial_\eta T_{g1}) = - (1 - \gamma_2^{-1}) a^2 \partial_t p_g, \quad \eta^{-2} \partial_\eta (\eta^2 \partial_\eta T_{g2}) =$$

$$= - T_{g1} \eta^{-2} \partial_\eta (\eta^2 \partial_\eta T_{g1}) + (\partial_\eta T_{g1} + \eta q_{g1}) \partial_\eta T_{g1} + a^2 (p_g \partial_t T_{g1} -$$

$$- (1 - \gamma_2^{-1}) T_{g1} \partial_t p_g), \quad T_{gj}|_{\eta=1} = 0, \quad j = 1, 2, \dots$$

Решая последовательно уравнения (3.3), находим

$$T_{g1} = \frac{1}{6} (1 - \gamma_2^{-1}) (1 - \eta^2) a^2 \partial_t p_g, \quad q_{g1} = \frac{1}{3} (1 - \gamma_2^{-1}) a^2 \partial_t p_g,$$

$$q_{g2} = -\frac{1}{15} a^2 p_g \partial_t q_{g1}.$$

Подставляя выражения для  $q_{g1}$  и  $q_{g2}$  в (3.2) и в интеграл энергии (3.1), после интегрирования по  $t$  в линейном по  $\delta_\lambda$  приближении имеем

$$(3.4) \quad p_g = a^{-3} \left[ 1 - \frac{1}{5} (1 - \gamma_2^{-1}) \delta_\lambda a^{-2} \partial_t a \right] = a^{-3} [1 - \delta_\lambda F(a, t)].$$

Соотношение (3.4) представляет собой искомую связь между  $p_g$  и  $a$ , когда поведение пузырька близко к изотермическому. Отметим, что (3.4) можно получить и другим способом, вводя число Нуссельта для внутренней задачи  $\text{Nu}_g = 10$  [1]. Однако в [1] значение  $\text{Nu}_g = 10$  найдено из решения линейной задачи о малых гармонических колебаниях пузырька при частоте, стремящейся к нулю.

Б.  $\delta_\lambda \gg 1$ . В основной массе пузырька температура ведет себя по адиабатическому закону  $T_g = p_g^{1-1/\gamma_2}$  и ее изменения по пространству происходят в узкой зоне толщины  $\sim \delta_\lambda^{-1/2}$  вблизи границы. Вводя для

пограничного слоя переменную  $\xi = \delta_\lambda^{1/2} (1 - \eta)$  и обозначая  $\chi = p_g^{-1+1/\gamma_2} T_g$ , в нулевом приближении из (3.1) получим задачу

$$(3.5) \quad a^2 p_g^{1/\gamma_2} \partial_t \chi = \chi \partial_\xi^2 \chi + (q - \partial_\xi \chi) \partial_\xi \chi, \quad \chi|_{\xi=0} = p_g^{-1+1/\gamma_2}, \quad \chi|_{\xi=\infty} = 1,$$

$$q = \partial_\xi \chi|_{\xi=0} = \delta_\lambda^{-1/2} p_g^{-1+1/\gamma_2} q_g,$$

$$p_g^{-1} \partial_t p_g + 3\gamma_2 a^{-1} \partial_t a = -3\gamma_2 \delta_\lambda^{-1/2} p_g^{-1/\gamma_2} a^{-2} q.$$

Отсюда видно, что величина  $q$  имеет порядок единицы и зависит от  $a$ ,  $p_g$  и  $t$ . Поэтому из интеграла энергии находим  $p_g = a^{-3\gamma_2} (1 + O(\delta_\lambda^{-1/2}))$  (следующие отсюда соотношения  $a^2 p_g^{1/\gamma_2} = a^{-1} + O(\delta_\lambda^{-1/2})$  и  $p_g^{-1+1/\gamma_2} = a^{3(\gamma_2-1)} + O(\delta_\lambda^{-1/2})$  можно использовать в качестве коэффициента при  $\partial_t \chi$  и граничного условия при  $\xi = 0$  в (3.5)) и

$$(3.6) \quad p_g = a^{-3\gamma_2} (1 - \delta_\lambda^{-1/2} F(a, t)), \quad F = 3\gamma_2 \int_0^t a(t) q(a(t), t) dt.$$

Явное выражение для  $F$  получить весьма сложно. В случае, когда температура в пузырьке изменяется не очень сильно (величина  $p_g^{-1+1/\gamma_2}$  близка к 1, что имеет место при относительно малых амплитудах или показателе адиабаты  $\gamma_2$ , близком к 1 («тяжелый» газ)), заменой времени  $t \rightarrow \theta$  и линеаризацией по  $\chi$  можно свести (3.5) к линейному уравнению теплопроводности в координатах  $(\theta, \zeta)$  и вычислить  $F$ :

$$(3.7) \quad F = -\frac{3\gamma_2}{\sqrt{\pi}} \int_0^t \frac{[a^{3(\gamma_2-1)}(\tau) - 1] a(\tau) d\tau}{[\theta(t) - \theta(\tau)]^{1/2}}, \quad \theta(t) = \int_0^t a(t) dt.$$

Если, кроме того, амплитуда возмущения  $a$  мала,  $|a - 1| \ll 1$ , то

$$(3.8) \quad F = -\frac{9\gamma_2(\gamma_2-1)}{\sqrt{\pi}} \int_0^t \frac{[a(\tau) - 1] d\tau}{(t-\tau)^{1/2}}.$$

Помимо описанных выше в литературе встречаются другие схемы приближенного учета межфазного теплообмена в пузырьковой среде, например, с помощью «эффективной вязкости» [1]. В этой схеме используется решение линейной задачи теплообмена пузырька и на основе декремента затухания собственных колебаний пузырька искусственно вводится «вязкость» в уравнение Рэлея — Ламба [1]

$$(3.9) \quad v_{\text{eff}} = v_1 + \frac{3(\gamma_2-1)}{4\sqrt{2}} a_0^{1/2} \kappa_2^{1/2} \left( \frac{3\kappa p_0}{\rho_1^0} \right)^{1/4}.$$

При применении схемы с  $v_{\text{eff}}$   $\tau_\mu$  в (1.5) будет зависеть от  $\xi$  ( $a_0 = \xi$ ) (величины в (3.9) размерные).

**4. Первое приближение.** Запишем безразмерное уравнение Рэлея — Ламба с использованием (3.4), (3.6) в виде

$$(4.1) \quad p = a_\xi^{-3\kappa} \left\{ 1 - a_\xi^{3\kappa} \left[ \delta_i^2 \left( a_\xi^2 d_i^2 a_\xi + \frac{3}{2} (d_i a_\xi)^2 \right) + 4\delta_\mu a_\xi^{-1} d_i a_\xi + \delta_T a_\xi^{-3\kappa} F(a_\xi, t) \right] \right\}.$$

Здесь  $\delta_T = \delta_\lambda^{-1/2}$  при  $\delta_\lambda \gg 1$  и  $\delta_T = \delta_\lambda$  при  $\delta_\lambda \ll 1$ , причем  $F(a_\xi, t)$  отвечает  $F$  из (3.6) в первом случае и  $F$  из (3.4) во втором.

Из (4.1) видно, что  $a_\xi = A [1 + O(\delta_i^2, \delta_\mu, \delta_T)]$ ,  $A = p^{-1/(3\kappa)}$ . Положим  $\delta_i^2 \sim \delta_\mu \sim \delta_T \sim \delta$  и подставим это выражение для  $a_\xi$  в члены  $\sim \delta$  из (4.1), тогда, пренебрегая величинами  $\sim \delta^2$ , получим

$$(4.2) \quad a_\xi^3 = p^{-1/\kappa} \left\{ 1 - \frac{1}{\kappa} p^{-1} \left[ \delta_i^2 \left( A d_i^2 A + \frac{3}{2} (d_i A)^2 \right) + 4\delta_\mu A^{-1} d_i A + \delta_T A^{-3\kappa} F(A, t) \right] \right\}.$$

Применим теперь к обеим частям (4.2) оператор  $\langle \rangle$  (1.6) и заметим, что в левой части, согласно (1.1), (1.2),  $\alpha_2/(\alpha_{20}\rho)$ , а правая часть в силу линейности  $\langle \rangle$  и независимости  $p$  и  $A$  от  $\xi$  сохранится, только вместо соответствующих  $\delta$  будут фигурировать величины  $\langle \delta_i^2 \rangle$ ,  $\langle \delta_\mu \rangle$  и  $\langle \delta_T \rangle$ , их можно выразить через средние радиусы (1.7). Действительно, из (1.5), (3.4), (3.6), (3.9) находим

$$(4.3) \quad \delta_j^* = \tau_j^*/t_*, \quad j = i, \mu, T, \quad \langle \tau_i^2 \rangle = (\tau_i^*)^2, \quad \tau_i^* = a_{5,3}(\rho_1^0/p_0)^{1/2},$$

$$1) \quad \langle \tau_\mu \rangle = \tau_\mu^* = \tau_\mu, \quad \langle \tau_T \rangle = \tau_\lambda^*, \quad \tau_\lambda^* = a_{5,3}^2/\kappa_2,$$

$$2) \quad \langle \tau_\mu \rangle = \tau_\mu^* = \tau_\mu, \quad \langle \tau_T \rangle = t_*^{3/2} (\tau_\lambda^*)^{-1/2}, \quad \tau_\lambda^* = a_{3,2}^2/\kappa_2,$$

$$3) \quad \tau_T \equiv 0, \quad \langle \tau_\mu \rangle = \tau_\mu^* = v_{\text{eff}}^* \rho_1^0/p_0, \quad v_{\text{eff}}^* = v_1 + \frac{3(\gamma_2 - 1)}{4\sqrt{2}} a_{7,2}^{1/2} \kappa_2^{1/2} \left( \frac{3\kappa p_0}{\rho_1^0} \right)^{1/4},$$

где случаи 1—3 отвечают режимам теплообмена с толстым ( $\delta_\lambda \ll 1$ ,  $\kappa = 1$ ), тонким ( $\delta_\lambda \gg 1$ ,  $\kappa = \gamma_2$ ) тепловым пограничным слоем и учету теплообмена в схеме с эффективной вязкостью.

Таким образом, с точностью до  $O(\delta^2)$  (4.2) можно переписать в виде уравнения состояния

$$(4.4) \quad p = A^{-3\kappa} - \left[ (\delta_i^*)^2 \left( Ad_i^2 A + \frac{3}{2} (d_i A)^2 \right) + 4\delta_\mu^* A^{-1} d_i A + \delta_T^* A^{-3\kappa} F(A, t) \right],$$

$$A = [(1 - \alpha_{10}\rho)/(\alpha_{20}\rho)]^{1/3} \approx (1 - r)^{1/3},$$

которое вместе с уравнениями сохранения массы и импульса смеси (например, первыми двумя уравнениями (2.5),  $d_i \approx \partial_i$ ) образует замкнутую систему. Иными словами, если влияние поверхностного натяжения пренебрежимо мало, то в первом приближении по малому параметру  $\delta$ : 1) при  $\delta_\lambda \ll 1$  распространение длинных волн в полидисперсной смеси аналогично распространению волн в монодисперсных системах с теми же теплофизическими параметрами фаз, их объемной долей в смеси и радиусом пузырьков  $a_{5,3}$  (эффективный радиус); 2) при  $\delta_\lambda \gg 1$  и в схеме с эффективной вязкостью такой прямой аналогии нет — теплообмен определяется меньшим эффективным радиусом пузырьков, чем инерционные эффекты ( $a_{3,2} \leq a_{7/2,3} \leq a_{5,3}$  — это доказывается с помощью неравенства Гельдера [9]). Тем не менее распространение волн в полидисперсной смеси можно описывать в рамках модели монодисперсной среды с использованием поправок на полидисперсность в соответствующих коэффициентах. В том и другом случае роль радиуса пузырька в модели монодисперсной среды играет функция от плотности ( $A$ , см. (4.4)).

**5. Возмущения волн Римана.** Рассмотрим уравнения, описывающие распространение плоских одномерных волн (2.5), (4.4):

$$(5.1) \quad \partial_t r + \partial_x u = 0, \quad \partial_t u + \partial_x p = 0, \quad p = \pi(r) - \delta \varphi(t, r, \partial_t r, \partial_t^2 r), \quad \delta \ll 1.$$

При  $\delta = 0$  здесь имеется решение в виде простой волны (2.6), которое можно представить как  $\psi = \Psi(x - c(r)t)$  ( $\psi$  — любая искомая функция). Будем считать, что поправка  $\sim \delta$  в уравнении состояния возмущает решение на величину  $\sim \delta$  ( $u = U(r) + \delta u_1(x, t)$ ,  $u_1(x, t) \sim 1$ ), при этом можно ожидать, что возмущенная система приводит к эволюции в «медленном» времени  $\delta t$  решения Римана в сопутствующей системе координат  $\psi = \Psi(x - c(r)t, \delta t)$ , т. е.  $u_1$  удовлетворяет уравнению  $\partial_t u_1 + c(r) \partial_x u_1 = O(\delta)$ . Отсюда, подставляя выражение для  $u$  в первое уравнение (5.1) и складывая его со вторым, поделенным на  $c(r)$ , из (2.6), (5.1) имеем

$$(5.2) \quad \partial_t r + c(r) \partial_x r - \frac{1}{2} \delta [c(r)]^{-1} \partial_x \varphi(t, r, \partial_t r, \partial_t^2 r) = 0.$$

Производные по времени, входящие в  $\varphi$ , можно заменить на производные по пространственной переменной  $x$ :

$$\partial_t r = -c(r) \partial_x r + O(\delta), \quad \partial_t^2 r = c^2(r) \partial_x^2 r + 2c(r) c'(r) (\partial_x r)^2 + O(\delta).$$

Остаточный член здесь не имеет значения, так как (5.2) получено в линейном по  $\delta$  приближении. Кроме того, в (5.2) можно произвести замены, соответствующие римаповской волне  $u = U(r)$ ,  $p = \pi(r)$ , и найти волновые уравнения для  $u$  и  $p$ . Например, учитывая (4.4), для  $p$  имеем

$$(5.3) \quad \partial_t p + \kappa^{1/2} p^{(\kappa+1)/(2\kappa)} \partial_x \left\{ p + \frac{1}{6} (\delta_i^*)^2 p^{-1+1/(3\kappa)} \left[ p \partial_x^2 p + \frac{1}{6\kappa} (\partial_x p)^2 \right] - \frac{2}{3} \kappa^{-1/2} \delta_{\mu}^* p^{-(\kappa-1)/(2\kappa)} \partial_x p - \frac{1}{2} \delta_T^* p F(p^{-1/(3\kappa)}, t) \right\} = 0.$$

В общем случае уравнение (5.3) является интегродифференциальным (из-за  $F$ ), оно становится дифференциальным, если принята схема с эффективной вязкостью ( $\delta_T^* = 0$ ) или же поведение пузырьков близко к изотермическому ( $\kappa = 1$ ,  $\delta_T^* = \delta_\lambda^*$ ,  $\delta_\mu^* = \delta_\mu$ ). В последнем случае

$$(5.4) \quad \partial_t p + p \partial_x \left\{ p + \frac{1}{6} (\delta_i^*)^2 p^{-2/3} \left[ p \partial_x^2 p + \frac{1}{6} (\partial_x p)^2 \right] - \frac{2}{3} \delta_\mu \partial_x p - \frac{1}{30} \delta_\lambda^* (1 - \gamma_2^{-1}) p^{4/3} \partial_x p \right\} = 0.$$

Особо простой вид (5.4) приобретает при  $(\delta_i^*)^2 \ll \delta_\mu$ ,  $\delta_\lambda^* \ll \delta_\mu$  (такая ситуация реализуется для смесей очень вязких жидкостей с достаточно мелкими пузырьками):

$$(5.5) \quad \partial_t p + p \partial_x p - \frac{2}{3} \delta_\mu p \partial_x^2 p = 0.$$

**6.  $\varepsilon\delta$ -приближение.** Предположим, что относительная амплитуда возмущения давления мала ( $|p - 1| \sim \varepsilon \ll 1$ ) и  $\delta \sim \varepsilon^n$ ,  $n > 0$ . Пренебрегая членами  $\sim \varepsilon\delta$  ( $\sim \varepsilon^{n+1}$ ) по сравнению с единицей (линеаризуя диссипативно-дисперсионные члены в уравнениях типа (5.2)), можно записать (5.3) в виде

$$(6.1) \quad \partial_t p + \kappa^{1/2} p^\beta \partial_x p - \frac{1}{2} \kappa^{1/2} \delta_T^* \partial_x F \left( 1 - \frac{1}{3\kappa} (p - 1), t \right) - \frac{2}{3} \delta_\mu^* \partial_x^2 p + \frac{1}{6} \kappa^{1/2} (\delta_i^*)^2 \partial_x^3 p = 0$$

$$(\beta(\kappa) = (\kappa + 1)/(2\kappa)).$$

При  $\kappa = 1$ ,  $\delta_\lambda^* \ll 1$  из (5.4), (6.1) имеем уравнение БКДВ

$$(6.2) \quad \partial_t p + p \partial_x p - \frac{2}{3} \delta_{\mu\lambda}^* \partial_x^2 p + \frac{1}{6} (\delta_i^*)^2 \partial_x^3 p = 0,$$

$$\delta_{\mu\lambda}^* = \delta_\mu + \frac{1}{20} (1 - \gamma_2^{-1}) \delta_\lambda^* (\delta_T^* = 0, v_{\text{eff}}^* = v_1 + \frac{1}{20} (1 - \gamma_2^{-1}) p_0 a_{5,3}^2 / (\rho_1^0 \kappa_2)),$$

которое может быть получено и в схеме с эффективной вязкостью ( $\delta_T^* = 0$ ,  $v = v_{\text{eff}}^*$ ), но с  $v_{\text{eff}}^*$ , отличным от введенного в (4.3).

При  $\kappa = \gamma_2$ ,  $\delta_\lambda^* \gg 1$  можно в (6.1) для  $F$  использовать линейное решение (3.8). Если заменить дифференцирование по  $x$  на соответствующее по  $t$  и считать, что процесс разворачивается по времени из  $-\infty$ , то (6.1) примет вид

$$(6.3) \quad \partial_t p + \gamma_2^{1/2} p^\beta \partial_x p + \frac{3(\gamma_2 - 1)}{2 \sqrt{\rho \delta_\lambda^*}} \int_{-\infty}^t \frac{\partial p}{\partial \tau} \frac{d\tau}{\sqrt{t - \tau}} - \frac{2}{3} \delta_\mu \partial_x^2 p + \frac{1}{6} \gamma_2^{1/2} (\delta_i^*)^2 \partial_x^3 p = 0, \quad \beta = \beta(\gamma_2).$$

Если считать  $\delta \sim \varepsilon$  ( $n = 1$ ), то нелинейность можно учитывать в квадратичном приближении, как это делается при обычном методе вывода слабонелинейных длинноволновых уравнений [11]. Отметим, что (6.3) при этом похоже на интегродифференциальное уравнение [2], однако в

[2] ядро интеграла экспоненциальное, что по сути отвечает случаю  $\delta_\lambda^* \ll \ll 1$ . В схеме с эффективной вязкостью следует в (6.3) положить  $\gamma_2 = \kappa$ ,  $\delta_\lambda^* = \infty$  и  $\delta_\mu = \delta_\mu^*$  (4.3); тогда при учете нелинейности в квадратичном приближении (6.3) совпадает с известными уравнениями БКДВ [1, 2].

7. **Обсуждение.** Процедура получения асимптотических при  $\delta \rightarrow 0$  уравнений (пп. 4—6) подразумевает ограниченность производных ( $\partial_t^n a = O(1)$ ,  $\partial_x^n p = O(1)$ ), что выполняется для всех  $x$  и  $t$ , когда спектр волны не содержит высокочастотных гармоник (например, в системах с сильной диссипацией для волн разрежения, слабых длинных волн, длинных волн на начальной стадии эволюции и др.). В то же время нельзя ожидать адекватного описания структур волн сжатия с амплитудой  $\varepsilon \geq 1$ , поскольку масштабы структур, собственно, и определяются дисперсионными и диссипативными эффектами, которые по смыслу используемых разложений должны быть малыми (фактически области структур являются областями неравномерности асимптотических разложений). Тем не менее эффективные размеры пузырьков, найденные выше, позволяют оценить размеры указанных областей волн сжатия умеренной амплитуды для полидисперсной смеси по известным результатам для монодисперсной смеси [1].

Интерес представляют уравнения  $\varepsilon\delta$ -приближения, занимающие промежуточное положение между уравнениями квадратичного по  $\varepsilon$  приближения и уравнениями для простой волны. В них полностью учитывается гидродинамическая нелинейность и нелинейность равновесного уравнения состояния, поэтому они применимы даже для волн большой амплитуды, когда допустимо равновесное приближение ( $\delta = 0$ ). С другой стороны, уравнения  $\varepsilon\delta$ -приближения не менее обоснованы, чем уравнения  $\varepsilon^2$ -приближения, и могут использоваться для описания слабонелинейных волн с дисперсией и диссипацией. Отметим, что в  $\varepsilon^2$ - и  $\varepsilon\delta$ -приближениях уравнения для  $c$  (см. (2.7)) совпадают (например, (6.2)).

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Нигматулин Р. И. Динамика многофазных сред. — М.: Наука, 1987. — Ч. II.
2. Накоряков В. Е., Покусаев Б. Г., Шрейбер И. Р. Распространение волн в газопарожидкостных средах. — Новосибирск: ИТ СО АН СССР, 1983.
3. Кедринский В. К. Распространение возмущений в жидкости, содержащей пузырьки газа // ПМТФ. — 1968. — № 4.
4. Шаганов В. Ш. Распространение малых возмущений в жидкости с пузырьками // ПМТФ. — 1977. — № 1.
5. Шаганов В. Ш. Структура ударных волн в полидисперсной смеси жидкость — пузырьки газа // Изв. АН СССР. МЖГ. — 1976. — № 6.
6. Гаврилюк С. Л. Существование, единственность и устойчивость по Лаксу бегущих волн в полидисперсной пузырьковой среде с диссипацией // Дифференциальные уравнения с частными производными. — Новосибирск: ИМ СО АН СССР, 1989.
7. Wijngaarden L. van. One-dimensional flow of liquids containing small gas bubbles // Ann. Rev. Fluid Mech. — 1972. — V. 4. Рус. пер. // Реология суспензий. — М.: Мир, 1975.
8. Накоряков В. Е., Соболев В. В., Шрейбер И. Р. Длинноволновые возмущения в газожидкостной смеси // Изв. АН СССР. МЖГ. — 1972. — № 5.
9. Гумеров Н. А., Ивандаев А. И. Распространение звука в полидисперсных газозвезях // ПМТФ. — 1988. — № 5.
10. Гумеров Н. А. Длинные волны конечной амплитуды в полидисперсных газозвезях // ПМТФ. — 1990. — № 4.
11. Руденко О. В., Солуян С. И. Теоретические основы нелинейной акустики. — М.: Наука, 1975.