

ДИСПЕРСИОННЫЕ ЯВЛЕНИЯ В КИПЯЩЕМ СЛОЕ

В. Л. Голо, В. П. Мясников

(Москва)

Рассматриваются волновые процессы в одномерном кипящем слое. Выводится дисперсионное уравнение, из которого следует, что в достаточно широком диапазоне случаев неустойчивость в кипящем слое слабая. Для описания волн малой, но конечной амплитуды в слое выводится уравнение Кортвега — де Вриза — Бюргерса. Рассматриваются осцилляции на фронтах пузырей газа в кипящем слое. Дается объяснение линейного по высоте возрастания флуктуаций плотности в слое и скачка флуктуаций плотности на верхней границе.

Математическому анализу устойчивости уравнений кипящего слоя посвящено ряд работ (см., например, [1-3]), в которых показано, что имеет место сильная, т. е. экспоненциально нарастающая по времени неустойчивость. Однако в указанных работах не учитывается ограниченность слоя в пространстве и не объясняется существование при малых скоростях псевдооживления однородных кипящих слоев.

В данной работе дисперсионный анализ и исследование волновых процессов в кипящем слое строятся на разложении по малому параметру, введенному в [4].

Для вывода дисперсионного уравнения используется простая модель кипящего слоя, выведенная в [1], причем пренебрегается вязкостью псевдогаза, давлением псевдогаза частиц, а вязкость оживающего газа учитывается только в силе взаимодействия частиц и газа. Рассматривается одномерная модель, т. е. все функции зависят только от одной вертикальной координаты x .

Таким образом, исходные уравнения имеют вид

$$\rho_s \varepsilon \left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} \right) = - \varepsilon \frac{\partial p}{\partial x} - \rho_s \varepsilon G + \Phi$$

$$\rho_f (1 - \varepsilon) \left(\frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial x} \right) = - (1 - \varepsilon) \frac{\partial p}{\partial x} - \rho_f (1 - \varepsilon) G - \Phi$$

$$\frac{\partial \varepsilon}{\partial t} + \frac{\partial \varepsilon u}{\partial x} = 0, \quad \frac{\partial \varepsilon}{\partial t} - \frac{\partial}{\partial x} [(1 - \varepsilon) v] = 0$$

$$\Phi = \frac{9}{2} \frac{\nu}{a^2} \rho_f \frac{\varepsilon H_0}{1 - \varepsilon} (v - u)$$

Здесь ρ_s , ρ_f — плотности частиц и газа, ε — эффективный объем, занимаемый частицами, u и v — скорости частиц и газа, p — давление, G — ускорение силы тяжести, Φ — модельная сила взаимодействия фаз, a — радиус частиц, ν — кинематическая вязкость газа, H_0 — безразмерная константа засыпки. Начало координат соответствует сетке аппарата. Основанием для того, чтобы отбросить вязкие члены (за исключением силы трения фаз Φ), является сравнительно малая вязкость оживающего газа и псевдогаза частиц.

Вводятся безразмерные величины t' , u' , v' , Π' , g' , α

$$t = \frac{L}{V} t', \quad u = V u', \quad v = V v', \quad p = \rho_f V^2 \Pi', \quad G = \frac{V^2}{L} g', \quad \frac{\rho_f}{\rho_s} = \alpha$$

где L — линейный размер аппарата, V — скорость газа до сетки, ρ_f , ρ_s — плотности частиц и газа. В дальнейшем, если не оговорено противное, всюду употребляются безразмерные величины, и штрих опускается.

Исключая после перехода к безразмерным переменным давление Π , получим для трех функций ε , u , v систему трех уравнений

$$(1) \quad \beta \left[\left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} \right) - \alpha \left(\frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial x} \right) \right] = \frac{1}{(1-\varepsilon)^2} (v-u) - (1-\alpha)K$$

$$\frac{\partial \varepsilon}{\partial t} + \frac{\partial (\varepsilon u)}{\partial x} = 0, \quad \frac{\partial \varepsilon}{\partial t} - \frac{\partial}{\partial x} [(1-\varepsilon)v] = 0$$

$$K = \beta g, \quad \beta = R^{-1}$$

$$R = \frac{9\nu H_0 \alpha L}{2Va^2} = \frac{9\alpha H_0}{2} \frac{L}{a} \frac{1}{Re_s}, \quad \alpha = \frac{\rho_f}{\rho_s}, \quad Re_s = \frac{aV}{\nu}$$

Параметр R , Re_s — число Рейнольдса по частицам, был введен в трехмерной ситуации в [4]. Довольно часто R является большим параметром, так как La^{-1} на несколько порядков превосходит α^{-1} , а число Рейнольдса по частицам Re_s в реальных аппаратах не бывает слишком велико. В дальнейшем всюду предполагается, что $R \gg 1$.

Чтобы уяснить смысл члена $(1-\alpha)K$, рассмотрим решение системы (1), соответствующее стационарному однородному режиму

$$\varepsilon = \varepsilon_K = \text{const}, \quad v = v_K = \text{const}, \quad u = 0$$

Элементарный подсчет показывает, что $v_K = [(1-\alpha)K]^{1/3}$, $\varepsilon_K = 1 - v_K^{-1}$. Выражение для ε_K в размерных переменных имеет вид

$$\varepsilon_K = 1 - \left[\frac{\alpha}{1-\alpha} \frac{9\alpha H_0}{2a^2 G} V \right]^{1/3}$$

Заметим, что ε_K не зависит от линейных размеров слоя, что будет важно в дальнейшем.

Дисперсионное уравнение для линеаризованной системы (1) имеет вид

$$(2) \quad \Omega = 3k(\varepsilon_K v_K) + i\beta(1-\varepsilon_K)^2 [\alpha \varepsilon_K (\Omega + kv_K)^2 + (1-\varepsilon_K)\Omega^2]$$

где Ω — частота, k — волновое число. Уравнение (2) определяет две ветви зависимости $\Omega = \Omega(k)$. Первая ветвь получается разложением Ω по положительным степеням малого параметра β

$$(3) \quad \begin{aligned} \Omega(k) &= ck + i\beta\mu_1 k^2 - \beta^2\mu_2 k^3 + O(\beta^3), \quad c = 3\varepsilon_K v_K \\ \mu_1 &= (1-\varepsilon_K)^2 \varepsilon_K v_K \{ \alpha v_K (1-3\varepsilon_K)^2 + 9\varepsilon_K \}, \\ \mu_2 &= \mu_1 (1-\varepsilon_K)^2 \varepsilon_K \{ 3 + 3\alpha \varepsilon_K v_K - \alpha v_K \} \end{aligned}$$

Нетрудно проверить, что в рассматриваемом случае $0 < \varepsilon_K < 1$, $(1-v_K)\varepsilon_K = 1$, $0 < \alpha < 1$. Оба дисперсионных коэффициента μ_1 , μ_2 больше нуля. Вторая ветвь $\Omega = \Omega_d(k)$ имеет вид

$$(4) \quad \Omega_d(k) = -\frac{i}{\beta} a - [c + \Delta]k + O(\beta)$$

$$a = [(1-\varepsilon_K)^2 (1 - (1-\varepsilon_K)\varepsilon_K)]^{-1}, \quad \Delta = 2\alpha \varepsilon_K v_K [1 - (1-\alpha)\varepsilon_K]^{-1}$$

т. е. Ω_d соответствует быстро затухающим по времени волнам, распространяющимся против течения оживающего газа с фазовой скоростью $c + \Delta$, поэтому в дальнейшем волны с законом дисперсии (4) внутри слоя не рассматриваются, однако их следует учитывать вблизи верхней границы слоя (см. ниже).

Поскольку высота слоя в безразмерных переменных и фазовая скорость волны $c = 3\varepsilon_K v_K$ (для не слишком разреженных слоев) — порядка единицы, групповая скорость волнового пакета c_g будет также порядка единицы. Следовательно, время пребывания возмущения в слое — порядка единицы. Из закона дисперсии (4) вытекает, что во время своего пребывания в слое возмущение растет линейно по времени как $1 + \beta\mu_1 k^2 t$, т. е. неустойчивость является слабой. Здесь следует иметь в виду, что волновое число k ограничено, поскольку в рамках данной модели кипящего слоя имеют смысл длины волн не меньше масштаба осреднения, с помощью которого выводятся исходные уравнения.

Из вида закона дисперсии следует, что амплитуда локализованных в пространстве возмущений — волновых пакетов — линейно растет по мере движения в слое. Естественно предположить, что они связаны с малыми флуктуациями плотности слоя, что согласуется с наблюдавшимся на опыте линейным ростом малых флуктуаций плотности по высоте.

Волны, пришедшие из глубины слоя, отражаются от верхней границы и затухают по закону дисперсии (4). Таким образом, в узкой области вблизи верхней границы возмущения складываются из двух систем волн: волн, пришедших из глубины слоя, и волн, отраженных от верхней границы, чем можно, по-видимому, объяснить характерный всплеск флуктуаций вблизи верхней границы [5]. Предыдущий анализ также показывает, что достаточно узкая область вблизи верхней границы не оказывает влияния на волны умеренной амплитуды внутри слоя.

Волны малой, но конечной амплитуды допускают простое описание в рамках рассматриваемой модели. Из (1) следует

$$(5) \quad u = v - v_K^3 (1 - \varepsilon)^2 - \beta (1 - \varepsilon)^2 \left[\left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} \right) - \alpha \left(\frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial x} \right) \right]$$

Последовательными приближениями u выражается через ε и v с точностью до β^2 , что соответствует ветви дисперсии (3), т. е. волнам, распространяющимся вверх по слою без затухания. Из уравнений сохранения масс частиц и газа и уравнения (5) следует

$$(6) \quad \varepsilon_t + v\varepsilon_x + v_x\varepsilon - f'_\varepsilon \varepsilon_x = D$$

$$(7) \quad \varepsilon_t + v\varepsilon_x - (1 - \varepsilon)v_x = 0$$

где D — сумма членов порядка β и β^2 , учитывающих дисперсию и диссипацию. Если отбросить D , по получается модель кипящего слоя без диссипации и дисперсии, рассмотренная ранее в работе [4], в которой решения с консервативными разрывами являются простыми волнами. Для волн конечной, но малой амплитуды естественно предположить, что влияние диссипации и дисперсии мало. Последнее обстоятельство можно учитывать, рассматривая решения типа квазипростых волн [6], положив $v = F(\varepsilon) + \psi(x, t)$, где $F(\varepsilon)$ — решение типа простой волны в системе без диссипации и дисперсии, т. е. $D = 0$ в (6), $\psi(x, t)$ — поправка порядка дисперсионных членов. Волнами, распространяющимися внутри слоя, против течения газа следует пренебречь ввиду их быстрого затухания.

Линеаризуем члены порядка β и β^2 . Пусть $\varepsilon = \varepsilon_K + \varepsilon'$, ε' мало.

Линеаризуя уравнения (6) и (7), нетрудно получить выражение $\psi_x = D$, откуда следует

$$\varepsilon'_t + [v - (1 - \varepsilon) f'_\varepsilon] \varepsilon'_x = (1 - \varepsilon_K) D$$

Итерациями все производные ε по t заменяются в D производными по x , откуда следует

$$\varepsilon'_t + [v - (1 - \varepsilon) f'_\varepsilon] \varepsilon'_x = -\beta\mu_1 \varepsilon'_{xx} - \beta^2 \mu_2 \varepsilon'_{xxx}$$

Учитывая, что в модели без дисперсии [4] $v = f(\varepsilon) + 1$, $f(\varepsilon) = v_K^3 \varepsilon (1 - \varepsilon)^2$, можно, отбросив члены порядка $\beta \varepsilon_x'$ и выше, получить

$$(8) \quad \varepsilon_t' + h(\varepsilon) \varepsilon_x' = -\beta \mu_1 \varepsilon_{xx}' - \beta^2 \mu_2 \varepsilon_{xxx}'$$

$$h(\varepsilon) = -v_K^3 (1 - \varepsilon)^2 (1 - 4\varepsilon) + 1$$

Функция $h(\varepsilon)$ монотонно возрастает от $\varepsilon = 0$ до $\varepsilon = 1/2$ и монотонно убывает от $\varepsilon = 1/2$ до $\varepsilon = 1$, $h(\varepsilon_K) = 3\varepsilon_K v_K$ — скорость звука распространения возмущений по течению газа (3). В дальнейшем рассматриваются только отклонения от стационарного состояния в слое $\varepsilon = \varepsilon_K$, и (8) переписывается в виде уравнения типа Кортевега — де Вриза — Бюргера

$$(9) \quad \varepsilon_t + h(\varepsilon_K + \varepsilon) \varepsilon_x + \beta \mu_1 \varepsilon_{xx} + \beta^2 \mu_2 \varepsilon_{xxx} = 0$$

Можно предположить, что возмущение, возникшее на сетке, стабилизируется и превращается в какое-то стационарное волновое движение внутри слоя, описываемое уравнением (9). Согласно методике [6, 7] решение уравнения (9) ищется в виде $\varepsilon = \varepsilon(x - wt)$. Здесь W — скорость движения волны, $W - c = \delta > 0$, δ мало, но конечно, $c = 3\varepsilon_K v_K$ — скорость звука при распространении возмущений по потоку охлаждающего газа, причем $\varepsilon = \varepsilon' = \varepsilon'' = 0$ при $x \rightarrow 0$, т. е. возмущение уже отделилось от сетки. Всюду в дальнейшем координата сетки $x = 0$ и внутренность слоя соответствует правой полуоси x . Нетрудно показать, что ε удовлетворяет уравнению

$$(10) \quad H(\varepsilon_K + \varepsilon) - W\varepsilon + \beta \mu_1 \varepsilon' + \beta^2 \mu_2 \varepsilon'' = 0, \quad H(\varepsilon) = \varepsilon - (1 - \varepsilon)f$$

Особые точки уравнения (10) находятся из условия

$$(11) \quad -W\varepsilon + H(\varepsilon_K + \varepsilon) = 0$$

Уравнение (11) имеет тривиальное решение $\varepsilon = 0$, соответствующее стационарному состоянию слоя. Поскольку рассматриваются волны малой амплитуды, интерес представляют только корни, мало отличающиеся от $\varepsilon = 0$. Заметим, что при $\varepsilon = 0$ касательная к графику функции $H(\varepsilon_K + \varepsilon)$ имеет тангенс угла наклона $h(\varepsilon_K) = c$, где c — скорость звука. Корни (11) соответствуют пересечению прямой $y = W\varepsilon$ с графиком $y = H(\varepsilon_K + \varepsilon)$; $W - c = \delta$ мало, т. е. всего имеется, вообще говоря, три решения на отрезке $0 \leq \varepsilon \leq 1 - \varepsilon_K$.

Следует различать три случая: 1) $\varepsilon_K < 1/2$, 2) $\varepsilon_K > 1/2$, 3) $\varepsilon_K \sim 1/2$. В случаях 1) и 2), учитывая, что изучаются состояния, мало отличающиеся от стационарных, следует рассмотреть только наименьший из корней, ввиду чего функцию $h(\varepsilon_K + \varepsilon)$ линеаризуем. Случай 3) не рассматривается ввиду его неопределенности, отражающей, по-видимому, какой-то дефект модели.

Уравнение (11) теперь имеет вид $(c - W)\varepsilon + 1/2 h_\varepsilon'(\varepsilon_K) \varepsilon^2 = 0$, т. е. особыми точками будут $\varepsilon = 0$ и

$$(12) \quad \varepsilon_* = \frac{2\delta}{h_\varepsilon'(\varepsilon_K)} = \frac{(1 - \varepsilon_K)^2}{1 - 2\varepsilon_K} \frac{\delta}{3}$$

Типы особых точек 1) $\varepsilon = 0$; особая точка — седло, 2) $\varepsilon = \varepsilon_*$; а) устойчивый узел при $\mu_1 < \mu_c$, б) устойчивый фокус при $\mu_1 > \mu_c$, где $\mu_c = 2(\nu\delta)^{1/2}$. При $\varepsilon_K < 1/2$ будет $\varepsilon_* > 0$; при $\varepsilon_K > 1/2$ будет $\varepsilon_* < 0$. Рассматриваемое решение отвечает сепаратрисе, выходящей из начала координат (седла) на фазовой плоскости. Соответствующее решение при $\mu_1 > \mu_c$ соответствует цугу затухающих (вялых) солитонов в слое [6]. Величина ε_* соответствует среднему перепаду амплитуд в цуге, в дальнейшем будем называть ε_* амплитудой цуга. Тогда (12) связывает амплитуда цуга со скоростью его

распространения. Аналогично, при $\mu_c < \mu_1$, когда цугов волн нет, ϵ_* играет роль амплитуды, и (11) связывает скорость распространения и амплитуду. Пространственный масштаб волнового процесса, описываемого квазистационарным решением указанного типа можно определить только численно. Можно предположить, что он не велик, поскольку диссипативный член в уравнении (9) порядка β , а дисперсионный — порядка β^2 .

Рассмотренные квазистационарные решения можно применять для описания структуры сильных разрывов — ударных волн в кипящем слое, для чего ищется решение уравнения (10), ведущее из точки равновесия в точку равновесия, т. е. сепаратриса [7]. При $\epsilon_K < 1/2$ можно считать только разрывы уплотнения (ϵ в области перед разрывом меньше, чем после разрыва) и при $\epsilon_K > 1/2$ — разрыв разряжения. Разрыв будет осциллирующим при $\mu_c > \mu_1$. Одномерный пузырь или поршень можно интерпретировать как пару разрывов, плотность слоя между которыми меньше, чем вне их. Из сказанного следует, что если такой поршень движется по слою со средним значением $\epsilon_K < 1/2$ и $\mu_c > \mu_1$, то передняя граница будет осциллирующая, а задняя четкая (она не сшивается), при $\epsilon_K > 1/2$ и $\mu_c > \mu_1$, наоборот, осциллировать будет задняя граница.

Уплотнения и размытости на передней части границы пузырей в кипящем слое неоднократно наблюдались экспериментально [8]. Их теоретическому описанию посвящен ряд работ (см., например, [2, 3]). Работ, где изучались бы осцилляции на границах пузырей, не имеется, хотя некоторые эксперименты говорят в пользу их существования (см. фотографии в [8]).

Поступила 3 XII 1973

ЛИТЕРАТУРА

1. Anderson T. B., Jackson R. A fluid mechanical description of fluidized beds. *Industr. and Engng. Chem., Fundamentals*, 1967, vol 6, No. 4.
2. Murray J. D. On the mathematics of fluidization, pt 1. *J. Fluid Mech.*, 1965, vol 21, p. 465—493.
3. Murray J. D. On the mathematics of fluidization, pt 2. *J. Fluid Mech.*, 1965, vol 22, p. 57—80.
4. Голо В. Л. Параметр взаимодействия в кипящем слое. *Успехи матем. наук*, 1975, т. 30, вып. 1.
5. Аэров М. Э., Тодес О. М. Гидравлические и тепловые основы работы аппаратов со стационарным и кипящим слоем. М., «Химия», 1968.
6. Карпман В. И. Нелинейные волны в диспергирующих средах. М., Атомиздат, 1964.
7. Сагдеев Р. З. Коллективные процессы и ударные волны в разряженной плазме. В сб.: *Вопросы теории плазмы*, вып. 4, М. «Наука», 1973.
8. Partridge B. A., Lyall E. Initial motion of a bubble in a fluidized bed. *J. Fluid Mech.*, 1967, vol 28, p. 429—431.