

О КРИТЕРИИ ОБРАЗОВАНИЯ ОТРАЖЕННОЙ ОТ ОБЛАКА ЧАСТИЦ УДАРНОЙ ВОЛНЫ

С. П. Киселев, В. П. Киселев

Институт теоретической и прикладной механики СО РАН, 630090 Новосибирск

Рассмотрена задача об образовании отраженной от облака частиц «коллективной» ударной волны, наблюдаемой ранее в эксперименте. На основе численного и аналитического решений задачи получен критерий возникновения отраженной ударной волны.

В результате экспериментальных исследований [1] взаимодействия ударной волны (УВ) с облаком частиц оргстекла и бронзы было установлено, что при объемной концентрации частиц $m_2 \sim 10^{-2}$ происходит формирование отраженной от облака «коллективной» УВ. Численное решение этой задачи дало аналогичные результаты [2]. В данной работе на основе численного и приближенного аналитического решений [2, 3] найден критерий образования отраженной «коллективной» УВ.

Рассмотрим постановку задачи. Имеется плоский канал, заполненный воздухом (рис. 1). В области Ω находится облако сферических частиц. Слева на облако набегают УВ. Расчет течения газа и частиц, возникающего в результате взаимодействия УВ с облаком частиц, производится численным методом, описанным в [2]. В зависимости от параметров газа и частиц перед облаком частиц могут возникнуть отраженная УВ или волна сжатия. Найдем условие образования отраженной УВ.

Интенсивность скачка уплотнения характеризуется числом Маха потока M_Φ в системе координат, где скачок покоится. Для того чтобы в расчетах отделить УВ от волны сжатия, будем считать, что при $M_\Phi \geq 1,15$ имеет место УВ, а при $M_\Phi < 1,15$ — волна сжатия. В случае $M_\Phi \geq 1,15$ приращение энтропии ΔS за скачком удовлетворяет неравенству [4]

$$\frac{\Delta S}{R} = \frac{2\gamma}{3(\gamma+1)^2} (M_\Phi^2 - 1)^3 \geq 5,4 \cdot 10^{-3}.$$

Здесь R — универсальная газовая постоянная; γ — показатель адиабаты Пуассона. При $M_\Phi < 1,15$ изменением энтропии можно пренебречь и считать течение изоэнтропическим, а волну сжатия — акустической; M_Φ определяется по формуле $M_\Phi = (v_1 - D_\Phi)/c_1$, где

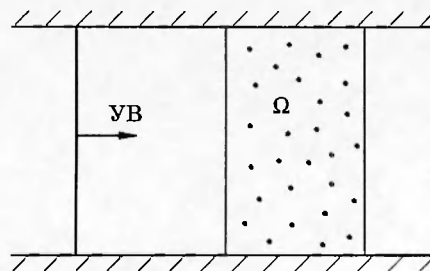


Рис. 1

v_1 — скорость набегающего потока; c_1 — скорость звука; \bar{D}_Φ — скорость распространения отраженной волны. Из этой формулы видно, что M_Φ является числом Маха отраженной УВ. При $M_\Phi \geq 1,15$, согласно [5], получим

$$p/p_1 \geq 1,38 \quad (1)$$

(p_1 и p — давление соответственно перед и за отраженной УВ). Формулу (1) будем использовать в качестве условия образования отраженной УВ, что удобно в численных расчетах.

Пусть m_2^* — объемная концентрация частиц, при которой $p/p_1 = 1,38$, и перед облаком сформировалась отраженная УВ. Величина m_2^* является функцией параметров: $m_2^* = m_2^*(\rho_{11}, \rho_{22}, v_1, c_1, h, l_p, \gamma)$, где ρ_{11}, ρ_{22} — плотность газа и частиц; h — длина облака; l_p — длина релаксации частиц. Составим из этих параметров безразмерные комплексы ($\rho_{11}/\rho_{22}, M = v_1/c_1, h/l_p$) и будем искать решение в виде произведения функций

$$m_2^* = \xi(\rho_{11}/\rho_{22}) \varphi(h/l_p) \psi(M) \quad (\gamma = \text{const}).$$

Вид этих функций, найденный по результатам аппроксимации численных расчетов, приводится ниже.

Время формирования отраженной УВ порядка времени торможения газа [2]

$$\tau_v = \frac{4}{3} \frac{d}{C_d |v_1 - v_2|} \frac{1}{m_2/m_1},$$

где C_d — коэффициент сопротивления частицы; m_1 и m_2 — объемные концентрации газа и частиц, которые связаны соотношением $m_1 + m_2 = 1$. За время формирования отраженной УВ необходимо, чтобы скорости газа и частиц не успевали выравняться между собой. Поэтому давление p за отраженной волной будет максимальным при условии $\tau_v \sim \tau_{12}$. Характерное время релаксации относительной скорости газа и частиц согласно [6] имеет вид

$$\tau_{12} = \frac{4}{3} \frac{d}{C_d |v_1 - v_2|} \frac{1}{\rho_{11}/\rho_{22} + m_2/m_1}.$$

Это условие выполняется, если $\rho_{11}/\rho_{22} \sim m_2^*/m_1$, откуда следует, что $m_2^* \sim \rho_{11}/\rho_{22}$. Поэтому функцию ξ можно выбрать в виде $\xi = \rho_{11}/\rho_{22}$. (Напомним, что речь идет о нижней границе m_2 , когда уже возникает УВ.) Приведенные численные расчеты и приближенное аналитическое решение (7), (8) подтверждают этот выбор функции ξ . Результаты расчетов для бронзы и оргстекла, обработанные в координатах $m_2^*/(\rho_{11}/\rho_{22}), h/l_p, M$, ложатся на одну кривую (рис. 2, 3).

Функции $\psi(M)$ и $\varphi(h/l_p)$ получены путем аппроксимации результатов численных расчетов. На рис. 2 приведена зависимость $m_2^*/(\rho_{11}/\rho_{22})$ от M при $h/l_p = 0,4$. Здесь точки 1 — результаты расчетов для частиц оргстекла, 2 — для частиц бронзы, линия соответствует аппроксимационной формуле

$$\varphi(0,4) \psi(M) = \frac{9,26}{M^2} - \frac{12,8}{M} + 4,84. \quad (2)$$

На рис. 3 построено отношение $m_2^*/(\rho_{11}/\rho_{22})$ в зависимости от h/l_p при $M = 1,3$. Точки 1, 2 означают то же, что и на рис. 2, а линия отвечает аппроксимационной формуле

$$\psi(1,3) \varphi(h/l_p) = \frac{4,27 \cdot 10^{-2}}{h/l_p} + 0,597. \quad (3)$$

Комбинируя формулы (2) и (3), найдем искомую зависимость

$$m_2^* = \frac{\rho_{11}}{\rho_{22}} \left(\frac{0,09}{h/l_p} + 1,26 \right) \left(\frac{9,26}{M^2} - \frac{12,8}{M} + 4,84 \right). \quad (4)$$

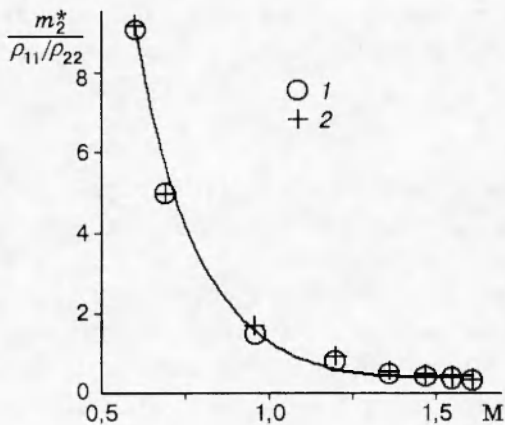


Рис. 2

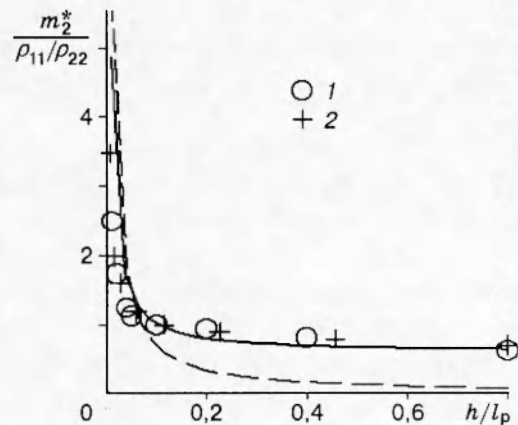


Рис. 3

Рассмотрим пример образования отраженной УВ. Зададим УВ, набегающую на облако частиц, с числом Маха $M_0 = 1,5$. Облако состоит из частиц оргстекла с $d = 10^{-2}$ см, $\rho_{22} = 1,2$ г/см³, $h = 2$ см. Плотность газа за УВ $\rho_{11} = 2,34 \cdot 10^{-3}$ г/см³, число Маха потока $M = 0,6$, $l_p = 14,4$ см. Объемная концентрация частиц, вычисленная по (4), $m_2^* = 3,25 \cdot 10^{-2}$.

На рис. 4 приведены результаты расчетов зависимости p/p_1 от x на моменты времени 50, 100, 150, 200 мкс (кривые 1–4, вертикальными отрезками обозначены границы облака). Расчеты проводились при давлении газа за набегающей УВ $p_1 = 2,44$ атм и начальной объемной концентрации частиц $m_2^0 = 3,25 \cdot 10^{-2}$. Из рис. 4 видно, что волна сжатия, образующаяся в передней части облака, с течением времени растет, ее фронт за счет нелинейных эффектов становится более крутым и она превращается в отраженную УВ. Отсюда следует, что формула (4) согласуется с данными численных расчетов.

В [3] построено приближенное аналитическое решение, описывающее течение газа в разреженном облаке частиц ($m_2 \sim 10^{-3}$); при этом пренебрегалось движением частиц, так как на начальном этапе $v_1 \gg v_2$. Влияние облака рассматривалось как малое возмущение. Уравнения для газа раскладывались в ряд по малому параметру m_2 , и удерживались линейные члены разложения, линеаризованные уравнения решались методом характеристик.

Для обезразмеренных возмущений скорости $v = v'/v_0$, плотности $\eta = \rho'/\rho_0$ и энтро-

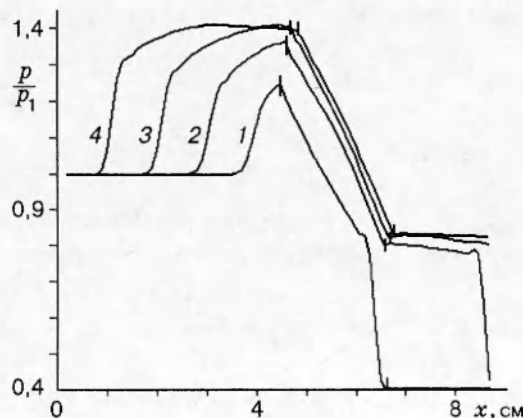


Рис. 4

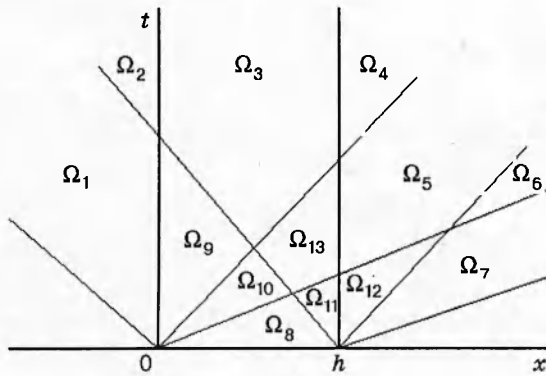


Рис. 5

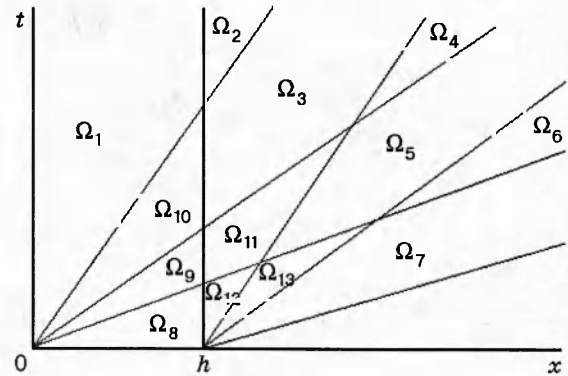


Рис. 6

при $s = S'/c_V$ газа (индекс 0 относится к невозмущенным параметрам, а штрих — к возмущениям) получены следующие уравнения:

$$v = \frac{1}{2} \left(\int_{C_+} \varphi dt + \int_{C_-} \varphi dt \right), \quad s = \int_{C_0} \psi dt, \quad \eta = \frac{1}{2} \frac{v_0}{a_0} \left(\int_{C_+} \varphi dt - \int_{C_-} \varphi dt \right),$$

$$\varphi = \varphi_1 + \varphi_2, \quad \psi = \psi_1 + \psi_2, \quad \varphi_1 = -\frac{a_0'}{\gamma v_0} \frac{\partial s}{\partial x}, \quad \varphi_2 = -\frac{m_2^0}{\tau} \int_{-\infty}^x (\delta(y) - \delta(y-h)) dy,$$

$$\psi_1 = m_2^0 \frac{\gamma(\gamma-1)M^2}{\tau} \int_{-\infty}^x (\delta(y) - \delta(y-h)) dy, \quad \psi_2 = -m_2^0 \frac{1 - T_2^0/T_1^0}{\omega} \int_{-\infty}^x (\delta(y) - \delta(y-h)) dy,$$

где a_0 — скорость звука; $M = v_0/a_0$; T_1^0, T_2^0 — температура частиц и газа; $\tau = 4d/(3C_d v_0)$; $\omega = d^2 \rho_{11}^0 c_V / (6\lambda Nu)$; c_V и λ — теплоемкость и коэффициент теплопроводности газа; Nu — число Нуссельта; $\delta(y), \delta(y-h)$ — дельта-функции. Интегрирование проводилось вдоль характеристик

$$C_{\pm}: \quad x = (v_0 \pm a_0)t + \xi_{\pm}, \quad C_0: \quad x = v_0 t + \xi_0.$$

Характеристиками с константами $\xi_+ = \xi_- = \xi_0 = 0, \xi_+ = \xi_- = \xi_0 = h$ и прямыми $x = 0$ и $x = h$ решение разбивается на 13 областей, как это показано на рис. 5 и 6 для $M < 1$ и $M > 1$ соответственно.

В формулах (3.6) и (3.7) работы [3] пропущено слагаемое, пропорциональное $\partial s / \partial t$, учет которого дает

$$\int_{C_+} \varphi_1 dt = \frac{a_0^2}{\gamma v_0 (v_0 + a_0)} \left(-s + \int_{C_+} \frac{\partial s}{\partial t} dt \right), \quad \int_{C_-} \varphi_1 dt = \frac{a_0^2}{\gamma v_0 (v_0 - a_0)} \left(-s + \int_{C_-} \frac{\partial s}{\partial t} dt \right).$$

Пренебрегая теплообменом, выпишем исправленное решение. При дозвуковом течении имеем

$$v' = -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t + \frac{Mx}{1-M} \right) (1 + (\gamma-1)M) \quad \text{в } \Omega_1,$$

$$v' = -\frac{m_2^0}{2\tau} \frac{Mh}{1-M} (1 + (\gamma-1)M) \quad \text{в } \Omega_2,$$

$$v' = -\frac{m_2^0 h M}{2\tau(1-M)} \left(1 + (\gamma-1)M - \frac{2\gamma M}{1+M} \frac{x}{h} \right) \quad \text{в } \Omega_3, \Omega_{13},$$

$$\begin{aligned}
v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \frac{Mh}{1+M} (1 - (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_4, \Omega_5, \Omega_6, \\
v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t - \frac{(x-h)M}{1+M} \right) (1 - (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_7, \quad v' = -\frac{m_2^0}{\tau} v_0 t \quad \text{в } \Omega_8, \\
v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t (1 + (\gamma - 1)M) + xM \frac{1 - (\gamma - 1)M}{1+M} \right) \quad \text{в } \Omega_9, \Omega_{10}, \\
v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t (1 - (\gamma - 1)M) + (x-h)M \frac{1 + (\gamma - 1)M}{1-M} \right) \quad \text{в } \Omega_{11}, \\
v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t + (x-h) \frac{M}{1+M} \right) (1 - (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_{12}, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(a_0 t + \frac{x}{1-M} \right) (1 + (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_1, \quad \rho' = \frac{m_2^0 M \rho_0 h}{2a_0 \tau} \frac{1 + (\gamma - 1)M}{1-M} \quad \text{в } \Omega_2, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{a_0 \tau (1-M)} \left(\frac{\gamma x}{1+M} + \frac{h}{2} (1 + (\gamma - 1)M) \right) \quad \text{в } \Omega_3, \\
\rho' &= -\frac{m_2^0 M \rho_0 h}{2a_0 \tau} \frac{(\gamma - 1)M + 2\gamma - 1}{1+M} \quad \text{в } \Omega_4, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{a_0 \tau} \left((\gamma - 1)(x - v_0 t) - \frac{h}{2} \frac{(\gamma - 1)M + 2\gamma - 1}{1+M} \right) \quad \text{в } \Omega_5, \\
\rho' &= -\frac{m_2^0 M \rho_0 h}{2a_0 \tau} \frac{1 - (\gamma - 1)M}{1+M} \quad \text{в } \Omega_6, \quad \rho' = \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(\frac{x-h}{1+M} - a_0 t \right) (1 - (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_7, \\
\rho' &= 0 \quad \text{в } \Omega_8, \quad \rho' = \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(a_0 t (1 + (\gamma - 1)M) - x \frac{(\gamma - 1)M + 2\gamma - 1}{1+M} \right) \quad \text{в } \Omega_9, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(a_0 t - \frac{x}{1+M} \right) (1 - (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_{10}, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(\frac{h-x}{1-M} - a_0 t \right) (1 + (\gamma - 1)M) \quad \text{в } \Omega_{11}, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left((x-h) \frac{(\gamma - 1)M + 2\gamma - 1}{1+M} - a_0 t (1 + (\gamma - 1)M) \right) \quad \text{в } \Omega_{12}, \\
\rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{a_0 \tau} \left(-(\gamma - 1)v_0 t - \left(1 + \frac{\gamma M^2}{1-M^2} \right) x + \frac{h}{2} \frac{1 + (\gamma - 1)M}{1-M} \right) \quad \text{в } \Omega_{13}, \\
S' &= 0 \quad \text{в } \Omega_1, \Omega_2, \Omega_6, \Omega_7, \quad S' = m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 x / (v_0 \tau) \quad \text{в } \Omega_3, \Omega_9, \\
S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 t / \tau \quad \text{в } \Omega_8, \Omega_{10}, \Omega_{11}, \Omega_{13}, \\
S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 (v_0 t - x + h) / (v_0 \tau) \quad \text{в } \Omega_5, \Omega_{12}, \\
S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 h / (v_0 \tau) \quad \text{в } \Omega_4.
\end{aligned} \tag{5}$$

Качественная зависимость $v'(x)$, построенная в соответствии с (5) для фиксированного момента времени t , показана на рис. 7. Видно, что навстречу потоку газа распространяется волна сжатия, в которой происходит его торможение, а в облаке газ ускоряется в волне разрежения. Отметим, что наблюдаемое ранее [3] различие численного и аналитического решений в области Ω_4 исчезло.

Для сверхзвукового течения решение имеет вид

$$\begin{aligned}
 v' &= -\frac{m_2^0}{\tau} \frac{\gamma M^2}{M^2 - 1} x \text{ в } \Omega_1, & v' &= -\frac{m_2^0}{\tau} \frac{\gamma M^2}{M^2 - 1} h \text{ в } \Omega_2, \\
 v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(\frac{2\gamma M^2 h}{M^2 - 1} + \left(v_0 t - \frac{M}{M-1} x \right) (1 + (\gamma - 1)M) \right) \text{ в } \Omega_3, \Omega_{11}, \\
 v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \frac{Mh}{M+1} (1 - (\gamma - 1)M) \text{ в } \Omega_4, \Omega_5, \Omega_6, \\
 v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t - (x - h) \frac{M}{M+1} \right) (1 - (\gamma - 1)M) \text{ в } \Omega_7, \Omega_{13}, & v' &= -\frac{m_2^0}{\tau} v_0 t \text{ в } \Omega_8, \\
 v' &= -\frac{m_2^0}{2\tau} \left(v_0 t (1 + (\gamma - 1)M) + x \frac{M}{M+1} (1 - (\gamma - 1)M) \right) \text{ в } \Omega_9, \Omega_{10}, \\
 v' &= -\frac{m_2^0}{\tau} \left(v_0 t - \frac{\gamma M^2}{M^2 - 1} (x - h) \right) \text{ в } \bar{\Omega}_{12}, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 \gamma M \rho_0}{a_0 \tau (M^2 - 1)} x \text{ в } \Omega_1, & \rho' &= \frac{m_2^0 \gamma M \rho_0}{a_0 \tau (M^2 - 1)} h \text{ в } \bar{\Omega}_2, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(\frac{2\gamma h}{M^2 - 1} + a_0 t (1 + (\gamma - 1)M) - \frac{1 + (\gamma - 1)M}{M - 1} x \right) \text{ в } \Omega_3, \\
 \rho' &= -\frac{m_2^0 M \rho_0 h}{2a_0 \tau} \frac{(\gamma - 1)M^2 + 1 + \gamma(M - 2)}{M^2 - 1} \text{ в } \bar{\Omega}_4, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(2(\gamma - 1)(x - v_0 t) - h \frac{(\gamma - 1)M^2 + 1 + \gamma(M - 2)}{M^2 - 1} \right) \text{ в } \Omega_5, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0 h}{2a_0 \tau} \frac{(\gamma - 1)M - 1}{M + 1} \text{ в } \Omega_6, & \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(\frac{h - x}{M + 1} + a_0 t \right) ((\gamma - 1)M - 1) \text{ в } \Omega_7, \\
 \rho' &= 0 \text{ в } \Omega_8, & \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(\frac{x}{M + 1} - a_0 t \right) ((\gamma - 1)M - 1) \text{ в } \Omega_9, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(a_0 t (1 + (\gamma - 1)M) - x \frac{(\gamma - 1)M^2 + 1 + \gamma(M - 2)}{M^2 - 1} \right) \text{ в } \Omega_{10}, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left(a_0 t (1 - (\gamma - 1)M) + \frac{x}{M + 1} \left((\gamma - 1)M - 1 - \frac{2\gamma}{M - 1} \right) + \frac{2\gamma h}{M^2 - 1} \right) \text{ в } \Omega_{11}, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 \gamma M \rho_0}{a_0 \tau} \frac{x - h}{M^2 - 1} \text{ в } \Omega_{12}, \\
 \rho' &= \frac{m_2^0 M \rho_0}{2a_0 \tau} \left((x - h) \frac{(\gamma - 1)M^2 + 1 + \gamma(M - 2)}{M^2 - 1} - a_0 t (1 + (\gamma - 1)M) \right) \text{ в } \Omega_{13}, \\
 S' &= 0 \text{ в } \Omega_6, \Omega_7, & S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 x / (v_0 \tau) \text{ в } \Omega_1, \Omega_{10}, \\
 S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 t / \tau \text{ в } \Omega_8, \Omega_9, \\
 S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 (v_0 t - x + h) / (v_0 \tau) \text{ в } \Omega_5, \Omega_{11}, \Omega_{12}, \Omega_{13}, \\
 S' &= m_2^0 c_V \gamma (\gamma - 1) M^2 h / (v_0 \tau) \text{ в } \Omega_2, \Omega_3, \Omega_4.
 \end{aligned} \tag{6}$$

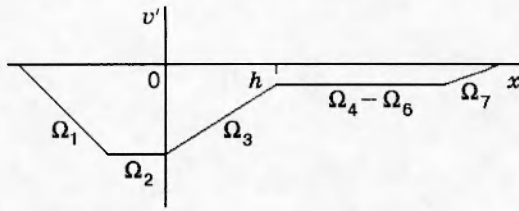


Рис. 7

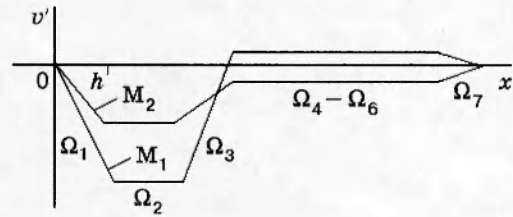


Рис. 8

Сравнение систем уравнений (6) и (3.12) из [3] показывает, что в Ω_1 решение (3.12) является верным, поэтому все выводы о зависимости $M(x)$, сделанные на его основе, правильны. Система уравнений (5), (6) справедлива также в том случае, когда в однородный поток газа внезапно помещается облако частиц конечных размеров. Отметим, что формулы (5), (6) не применимы в окрестности точки $M = 1$.

На рис. 8 приведена зависимость $v'(x)$ для чисел Маха потока M_1 и M_2 , где $M_1 < M_* < M_2$, $M_* = 1/(\gamma - 1)$. Видно, что в облаке газ тормозится, а за облаком ускоряется в волне разрежения. При $M > M_*$ газ ускоряется до скорости, большей, чем скорость газа перед облаком, что связано с наличием высокого давления в облаке и адиабатичностью процесса расширения газа за ним. Данный эффект подтверждается результатами численных расчетов (рис. 9, где $v = v_0 + v'$, вертикальными отрезками обозначены границы облака). На входе в облако газ имел параметры: $M = 4$, $\rho_{11} = 10^{-3}$ г/см³, $v_0 = 1,36 \cdot 10^5$ см/с, а облако частиц: $m_2^0 = 10^{-3}$, $\rho_{22} = 1,2$ г/см³, $h = 1$ см, $d = 100$ мкм.

Оценим условие формирования отраженной УВ на основе приближенного решения (5), (6). Волна сжатия, встающая перед облаком частиц, формируется в области Ω_2 , поэтому для ее нахождения используем решение из Ω_2 .

Согласно (1), отраженную УВ будем считать образовавшейся, если $p'/p_1 \sim \rho'/\rho_1 + S'/cV \sim 0,4$, где p' , ρ' и S' — возмущения давления, плотности и энтропии газа, возникающие в результате взаимодействия с облаком частиц. Подставляя ρ' и S' из (5), получим условие формирования отраженной УВ при $M < 1$:

$$m_2^* = \frac{0,8}{\gamma} \frac{\rho_{11}}{\rho_{22}} \frac{1}{h/l_p} \frac{1 - M}{M^2(1 + (\gamma - 1)M)}. \quad (7)$$

Для сверхзвукового течения аналогичная подстановка из (6) дает аналитическое решение

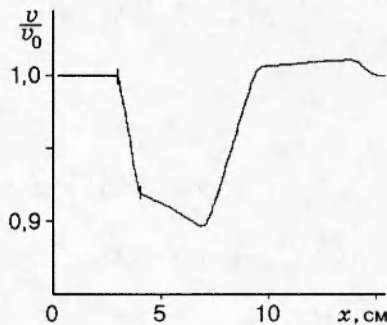


Рис. 9

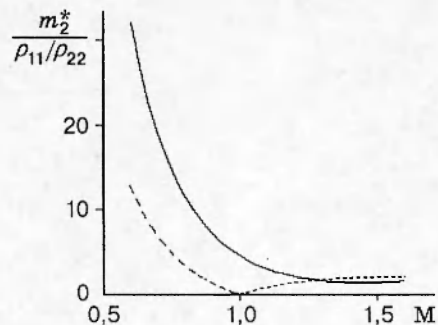


Рис. 10

$$m_2^* = \frac{0,4}{\gamma^2} \frac{\rho_{11}}{\rho_{22}} \frac{1}{h/l_p} \frac{M^2 - 1}{M^2 + (1 - 1/\gamma)M^2(M^2 - 1)}. \quad (8)$$

На рис. 3 штриховой линией показано отношение $m_2^*/(\rho_{11}/\rho_{22})$ в зависимости от h/l_p , построенное по формуле (8). Видно, что для $h/l_p < 0,1$ имеется хорошее совпадение аналитического результата с численным. При больших значениях h/l_p численное и аналитическое решения различаются, поэтому появляется отличие в значениях m_2^* .

На рис. 10 приведено сравнение численного (сплошная кривая) и аналитического (штриховая) решений по зависимости $m_2^*/(\rho_{11}/\rho_{22})$ от M при $h/l_p = 0,04$. Видно, что в области сверхзвукового течения эти решения достаточно хорошо согласуются между собой. В окрестности $M = 1$ аналитическое решение не работает, а отличие при $M < 1$ связано с тем, что здесь m_2^* лежит в области, где приближенное решение дает большую ошибку.

ЛИТЕРАТУРА

1. Boiko V. M., Fedorov A. V., Fomin V. M., et al. Ignition of small particles behind shock waves // Shock Waves, Explosions, and Detonations. Ser. Progress in Astronautics and Aeronautics. V. 87. N. Y.: AIAA Publishing, 1987. P. 71–87.
2. Киселев В. П., Киселев С. П., Фомин В. М. О взаимодействии ударной волны с облаком частиц конечных размеров // ПМТФ. 1994. Т. 35, № 2. С. 26–37.
3. Киселев С. П., Киселев В. П. О некоторых особенностях течения газа, возникающего в результате взаимодействия ударной волны с облаком частиц // ПМТФ. 1995. Т. 36, № 2. С. 8–18.
4. Лойцянский Л. Г. Механика жидкости и газа. М.: Наука, 1970.
5. Рождественский Б. Л., Яненко Н. Н. Система квазилинейных уравнений. М.: Мир, 1987.
6. Киселев С. П., Руев Г. А., Трунев А. П. и др. Ударно-волновые процессы в двухкомпонентных и двухфазных средах. Новосибирск: Наука, 1992.

Поступила в редакцию 30/V 1996 г.,
в окончательном варианте — 30/IX 1996 г.