

**РЕШЕНИЕ ДЛЯ ПЛОСКОЙ УДАРНОЙ ВОЛНЫ,
ПРОХОДЯЩЕЙ ЧЕРЕЗ СЛАБО ИСКРИВЛЕННУЮ ГРАНИЦУ
РАЗДЕЛА ДВУХ СРЕД**

Ю. М. Николаев

(Москва)

Исследуется развитие малых возмущений газодинамических параметров за фронтом плоской ударной волны, распространяющейся из сильно разреженного (невесомого) газа в плотный (идеальный) газ. Граница раздела слабо искривлена. Рассматривается по существу упрощенный вариант задачи Рихтмайера [1]; для этого варианта находится аналитическое решение, в то время как проблема Рихтмайера решается численным методом. Изучению устойчивости плоской ударной волны, распространяющейся в однородной среде, посвящен ряд работ, из которых следует отметить Фримана [2], С. П. Дьякова [3], Р. М. Зайделя [4], а также обстоятельную работу С. В. Иорданского [5]. В этих работах показано, что плоская ударная волна устойчива. Метод решения рассматриваемых ниже задач был предложен в работе [4] и приводит к гиперболической системе уравнений с краевыми условиями на подвижных границах.

В данной работе получено аналитическое решение задачи в линейном приближении: найдены аналитические зависимости для амплитуды искривления формы фронта волны, а также движение возмущенной границы со временем. Оказывается, что закон изменения амплитуды фронта слабой ударной волны не зависит от граничных условий: зависимость одинакова для волны, идущей от слабо искривленного поршня, и для волны, проходящей через слабо искривленную границу (3.22).

Зависимость амплитуды искривления формы фронта сильной ударной волны от граничных условий не зависит (3.15) и (3.16).

Асимптотика ударной волны и сильной ударной волны существенно различна, именно, амплитуда искривления формы фронта ударной волны пропорциональна $s^{-1/2}$, а в сильной волне $\sim s^{-3/2}$.

§ 1. Постановка задачи. Пусть в невозмущенной среде, граничащей с невесомым газом, плоская поверхность раздела лежит в плоскости YZ . Под невесомым понимаем газ нулевой плотности и бесконечной скорости звука, так что возмущение давления в нем отсутствует. В момент $t = 0$ в невесомом газе возникает постоянное во времени давление, которое вызывает появление плоской ударной волны, фронт которой в момент $t = 0$ принимает форму границы. По газу пойдет ударная волна с постоянной скоростью D , скорость невозмущенной границы соответственно U . Так как одна среда есть невесомый газ, то отраженная волна отсутствует. В начальном состоянии плотность газа ρ_0 , скорость звука c_0 , за фронтом волны соответственно ρ и c .

Для простоты вычислений плотный газ считаем идеальным с показателем изэнтропы γ . Скорость волны относительно границы раздела обозначим через V , так что $D = V + U$. Введем параметр $\delta = 1 / M_0^2$, где

$M_0 = D / c_0$ — число Маха, тогда как известно

$$\sigma = \frac{\rho}{\rho_0} = \frac{h}{1 + (h-1)\delta}, \quad V = \frac{D}{\sigma}, \quad \beta^2 = \frac{V^2}{c^2} = \frac{1 + (h-1)\delta}{(h+1) - \delta}, \quad h = \frac{\gamma+1}{\gamma-1}$$

Имея решение невозмущенной задачи, рассмотрим в линейном приближении распространение ударной волны при выходе ее на слабо искривленную границу раздела идеального и невесомого газов. Без ограничения общности будем считать, что граница раздела искривлена в одном направлении и имеет форму $\varepsilon(Y)$, явный вид $\varepsilon(Y)$ установим позднее. Пользуемся системой координат, в которой граница раздела неподвижна. В дальнейшем используем обозначения, приведенные в работе [4].

В области $0 < X < Vt$ имеем линеаризованные уравнения для возмущений давления p' и компонент скорости v_x' и v_y'

$$\frac{\partial p'}{\partial t} + \rho c^2 \left(\frac{\partial v_x'}{\partial X} + \frac{\partial v_y'}{\partial Y} \right) = 0, \quad \frac{\partial v_x'}{\partial t} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p'}{\partial X} = 0, \quad \frac{\partial v_y'}{\partial t} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p'}{\partial Y} = 0$$

Возмущения плотности ρ' исключены при помощи условия адиабатичности

$$\frac{\partial p'}{\partial t} = c^2 \frac{\partial \rho'}{\partial t} \quad (1.2)$$

Условия на фронте ударной волны формулируем так же, как в работе [3]

$$v_y' = -U \frac{\partial \xi}{\partial Y}, \quad v_x' = \frac{1+\delta}{2\rho_0 D} p', \quad \frac{\partial \xi}{\partial t} = \frac{1-\delta}{2\rho_0 U} p', \quad X = Vt \quad (1.3)$$

Через $\xi(Y, t)$ обозначено смещение фронта ударной волны от плоскости $X = Vt$.

Начальные условия вытекают из того, что фронт ударной волны при $t = 0$ совпадает с поверхностью границы, на которой $v_x' = 0$. Согласно (1.3), при $t = 0$ будет $p' = 0$, т. е. краевое условие для давления имеет вид

$$p' = 0 \quad (1.4)$$

Касательная компонента скорости v_y' в начальный момент отлична от нуля и равна $v_y' = -U \partial \varepsilon / \partial Y$.

Пусть $\varepsilon(Y) = \Delta \exp(ikY)$, где Δ, k — постоянные, причем выполняется условие малости возмущений

$$k\Delta \ll 1 \quad (1.5)$$

Зависимость всех величин от координаты Y определяется множителем $\exp(ikY)$. Введем обозначения

$$p' / \rho c = w, \quad v_x' = u, \quad v_y' = -iv, \quad kX = x, \quad kct = y \quad (1.6)$$

Тогда задача сводится к решению системы

$$\frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial u}{\partial x} + v = 0, \quad \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial x} = 0, \quad \frac{\partial v}{\partial y} - w = 0 \quad (1.7)$$

с краевыми условиями

$$w = w_0 f(y) \quad \text{при } x = 0, \quad u = Aw, \quad \frac{\partial v}{\partial x} = Bw \quad \text{при } x = \beta y \quad (\beta < 1) \quad (1.8)$$

Здесь

$$A = \frac{1 + \delta}{2\beta}, \quad B = \frac{1}{\beta} \left[\frac{1 - \delta}{2} \frac{\rho}{\rho_0} - 1 \right] \quad (1.9)$$

и начальными условиями

$$u = 0, \quad w = 0 \quad v = v_0 \quad \text{при } x = y = 0 \quad (v_0 = Uk\Delta) \quad (1.10)$$

§ 2. Решение краевой задачи. Вводим новые переменные по формулам

$$y = r \operatorname{ch} \theta, \quad x = r \operatorname{sh} \theta, \quad r = \sqrt{y^2 - x^2}, \quad \operatorname{tg} \theta = x/y \quad (2.1)$$

Тогда система уравнений (1.7) после некоторых преобразований принимает вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial w}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial \theta} + v \operatorname{ch} \theta &= 0, & \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial w}{\partial \theta} + v \operatorname{sh} \theta &= 0 \\ \operatorname{ch} \theta \frac{\partial v}{\partial r} - \frac{\operatorname{sh} \theta}{r} \frac{\partial v}{\partial \theta} - w &= 0 \end{aligned} \quad (2.2)$$

а функция w удовлетворяет уравнению

$$\frac{\partial^2 w}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial w}{\partial r} - \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 w}{\partial \theta^2} + w = 0 \quad (2.3)$$

Краевые и начальные условия преобразуются к виду

$$w = w_0 f(r) \quad \text{при } \theta = 0 \quad (2.4)$$

$$u = Aw, \quad \frac{\partial v}{\partial r} = (B \operatorname{sh} \theta_0 + \operatorname{ch} \theta_0) w \quad \text{при } \theta = \theta_0 \quad (2.5)$$

$$u = 0, \quad w = 0, \quad v = v_0 \quad \text{при } r = 0 \quad (2.6)$$

Для решения системы уравнений с краевыми и начальными условиями (2.2) — (2.6) воспользуемся преобразованием Лапласа по переменной r на действительной оси. Краевые и начальные условия, выраженные через функции-изображения

$$w_1 = w_0 \int_0^\infty e^{-pr} f(r) dr = 0, \quad \theta = 0 \quad (2.7)$$

$$u_1 = Aw_1, \quad pv_1 - v_0 = (B \operatorname{sh} \theta_0 + \operatorname{ch} \theta_0) w_1, \quad \theta = \theta_0 \quad (2.8)$$

Система уравнений (2.2), преобразованная через функции-изображения, имеет такой же вид, как система уравнений (2.7), (2.8) в работе [4]. Сделаем подстановку

$$p = \operatorname{sh} q, \quad w_1(p, \theta) = \frac{w_2(q, \theta)}{\operatorname{ch} q} \quad (2.9)$$

получим волновое уравнение для $w_2(q, \theta)$, общее решение которого имеет вид

$$w_2(q, \theta) = F(q + \theta) + \Phi(q - \theta) \quad (2.10)$$

где F и Φ — произвольные функции. Как видно из (2.7), $\Phi(q) = -F(q)$ при $\theta = 0$, поэтому

$$w_2(q, \theta) = F(q + \theta) - F(q - \theta) \quad (2.11)$$

Второе уравнение из системы (2.7) работы [4] запишем так:

$$\frac{\partial}{\partial q} \{pv_1 - [F(q + \theta) + F(q - \theta)] + v_1 \operatorname{sh} \theta\} = 0$$

Отсюда

$$pu_1 - [F(q + \theta) + F(q - \theta)] + v_1 \operatorname{sh} \theta = \varphi(\theta) \quad (2.12)$$

где $\varphi(\theta)$ — произвольная функция. Известно [6], что

$$f(r=0) = f(0) = \lim_{p \rightarrow \infty} pf_1(p, \theta) \quad \text{при } p \rightarrow \infty$$

Следовательно,

$$\begin{aligned} w(0) = \lim_{p \rightarrow \infty} pw_1(p, \theta) = 0, \quad \lim_{q \rightarrow \infty} [\operatorname{th} qw_2(q, \theta)] = 2F(\infty) = 0 \\ u(0) = \lim_{p \rightarrow \infty} pu_1 = 0, \quad \lim_{q \rightarrow \infty} pu_1 = 0 \end{aligned} \quad (2.13)$$

В равенстве (2.12) перейдем к пределу $\operatorname{Re} q \rightarrow \infty$, тогда левая часть обращается в нуль при любом θ , т. е. $\varphi(\theta) = 0$. Положим $\theta = \theta_0$ в (2.12); тогда с учетом $\varphi(\theta_0) = 0$, используя (2.7) и (2.8), найдем, что $F(q)$ удовлетворяет уравнению в конечных разностях

$$\operatorname{sh} 2q [F(q + \theta_0) + F(q - \theta_0)] - (a \operatorname{ch} 2q + b) [F(q + \theta_0) - F(q - \theta_0)] = 2v_0 \operatorname{sh} \theta_0 \operatorname{ch} q \quad (2.14)$$

Здесь

$$a = A = \frac{1 + \delta}{2\beta} > 1, \quad b = 2 \operatorname{sh} \theta_0 (B \operatorname{sh} \theta_0 + \operatorname{ch} \theta_0) - A = \frac{1 - \delta}{2\beta}$$

Существование и единственность решения подобного уравнения доказана в работе [4], а методы построения решений уравнений в конечных разностях изложены в [7], частное решение уравнения (2.14), исчезающее при $\operatorname{Re} q \rightarrow \infty$, ищем в виде ряда

$$F(q) = \sum_{n=0}^{\infty} A_n e^{-(2n+1)q} \quad (2.15)$$

Подставляя это выражение в (2.14) и приравнявая коэффициенты при одинаковых экспонентах, для коэффициентов $C_n = 2A_n \operatorname{sh}(2n+1)\theta_0$ получим рекуррентные соотношения

$$C_0 = \frac{2v_0 \operatorname{sh} \theta_0}{a + \operatorname{cth} \theta_0}, \quad C_1 = C_0 \frac{\operatorname{cth} \theta_0 + (a - 2b)}{a + \operatorname{cth} 3\theta_0} \quad (2.16)$$

$$[a + \operatorname{cth}(2n+3)\theta_0]C_{n+1} + 2bC_n + [a - \operatorname{cth}(2n-1)\theta_0]C_{n-1} = 0$$

Согласно (2.11), имеем

$$w_2(q, \theta) = - \sum_{n=0}^{\infty} C_n \frac{\operatorname{sh}(2n+1)\theta}{\operatorname{sh}(2n+1)\theta_0} e^{-(2n+1)\theta} \quad (2.17)$$

Доказательство сходимости полученного решения проводится так же, как в работе Р. М. Зайделя [4]. Возвращаясь к переменной $p = \operatorname{sh} q$, после некоторых преобразований, используя известную [6] формулу для изображения функции Бесселя

$$J_n(r) \doteq \frac{(V p^2 + 1 - p)^n}{V p^2 + 1}$$

получим

$$w(r, \theta) = - \sum_{n=0}^{\infty} C_n \frac{\operatorname{sh}(2n+1)\theta}{\operatorname{sh}(2n+1)\theta_0} J_{2n+1}(r) \quad (2.18)$$

Переход к старым переменным X , ct осуществляется по формулам

$$r = kct \sqrt{1 - \tau^2}, \quad \tau = X / ct \quad (2.19)$$

$$\operatorname{ch} (2n + 1) \theta = 1/2 [(1 + \tau)^{2n+1} + (1 - \tau)^{2n+1}] (1 - \tau)^{-(n+1/2)}$$

Давление на фронте ударной волны дается рядом

$$w(r, \theta_0) = - \sum_{n=0}^{\infty} C_n J_{2n+1}(s), \quad s = kct \sqrt{1 - \beta^2} \quad (2.20)$$

Полученное значение (2.20) подставляем во второе граничное условие (2.5) и после интегрирования получаем

$$v(r, \theta_0) = v_0 - (B \operatorname{sh} \theta_0 + \operatorname{ch} \theta_0) \sum_{n=0}^{\infty} C_n \int_0^s J_{2n+1}(x) dx \quad (2.21)$$

Отметим соотношение, которое получается из (2.14) и (2.17) при $q = 0$

$$w_2(0, \theta_0) = Q = - \sum_{n=0}^{\infty} C_n = - \frac{v_0}{B \operatorname{sh} \theta_0 + \operatorname{ch} \theta_0} \quad (2.22)$$

Величины $v(r, \theta_0)$ и $\xi(s)$ пропорциональны, поэтому для формы фронта ударной волны получается выражение

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} = - \frac{1}{Q} \sum_{n=0}^{\infty} C_n \int_s^{\infty} J_{2n+1}(x) dx \quad (2.23)$$

Последний результат можно представить в виде, не содержащем интегралов, используя соотношения для функций Бесселя. Обозначим

$$G_0(r) = \int_r^{\infty} J_1(x) dx, \quad G_n(r) = \int_r^{\infty} J_{2n+1}(x) dx \quad (n=1, 2, 3, \dots) \quad (2.24)$$

Тогда

$$G_0(r) = J_0(r), \quad G_n(r) = 2J_n(r) + G_{n-1}(r) \quad (2.25)$$

Имеем

$$\begin{aligned} \sum_{n=0}^{\infty} C_n G_n(r) &= C_0 J_0(r) + \sum_{n=1}^{\infty} C_n [2J_{2n}(r) + G_{n-1}(r)] = \\ &= C_0 J_0(r) + 2 \sum_{n=1}^{\infty} C_n J_{2n}(r) + \sum_{n=0}^{\infty} C_{n+1} G_n(r) = C_0 J_0(r) + 2 \sum_{n=1}^{\infty} C_n J_{2n}(r) + \\ &+ C_1 J_0(r) + \sum_{n=1}^{\infty} C_{n+1} [2J_{2n}(r) + G_{n-1}(r)] = (C_0 + C_1) J_0(r) + \\ &+ 2 \sum_{n=1}^{\infty} (C_n + C_{n+1}) J_{2n}(r) + \sum_{n=1}^{\infty} C_{n+1} G_n(r) \end{aligned}$$

Так как $C_n \rightarrow 0$ при $n \rightarrow \infty$, продолжая этот процесс, получим

$$\sum_{n=0}^{\infty} C_n \int_r^{\infty} J_{2n+1}(x) dx = J_0(r) \sum_{n=0}^{\infty} C_n + \sum_{n=1}^{\infty} D_n J_{2n}(r) \quad \left(D_n = 2 \sum_{m=n}^{\infty} C_m \right) \quad (2.26)$$

Просуммировав рекуррентное уравнение (2.16) по индексу n до ∞ , получаем соотношение

$$D_n = \frac{1}{a+b} \{ [a + \operatorname{cth} (2n + 1) \theta_0] C_n - [a - \operatorname{cth} (2n - 1) \theta_0] C_{n-1} \} \quad (n=1, 2, \dots) \quad (2.27)$$

Таким образом, зависимость формы фронта ударной волны от времени определяется в виде ряда

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} = J_0(s) - \frac{1}{Q} \sum_{n=1}^{\infty} D_n J_{2n}(s) \quad (2.28)$$

§ 3. Некоторые предельные случаи. Для асимптотического случая $r \gg 1$ воспользуемся выражением функции Бесселя

$$J_{2n+1}(r) \approx (-1)^n \frac{2}{\sqrt{2\pi r}} \left[\sin\left(r - \frac{\pi}{4}\right) + \frac{4(2n+1)^2 - 1}{8r} \cos\left(r - \frac{\pi}{4}\right) \right] \quad (3.1)$$

Заметим, что при $q = 1/2 i\pi$, $a \neq b$ из разностного уравнения (2.14) следует

$$\sum_{n=0}^{\infty} (-1)^n C_n = 0 \quad (3.2)$$

Используя выражения (3.1) и (2.18), получаем

$$w(r, \theta) = -\sqrt{\frac{2}{\pi r}} \sin\left(r - \frac{\pi}{4}\right) \sum_{n=0}^{\infty} C_n \frac{\text{sh}(2n+1)\theta}{\text{sh}(2n+1)\theta_0} - \frac{\cos\left(r - \frac{1}{4}\pi\right)}{4\sqrt{2\pi r^3}} \sum_{n=0}^{\infty} (-1)^n C_n \frac{\text{sh}(2n+1)\theta}{\text{sh}(2n+1)\theta_0} [4(2n+1)^2 - 1] \quad (3.3)$$

На фронте ударной волны, в силу выполнимости (3.2), первая сумма выражения (3.3) обращается в нуль

$$w(r, \theta_0) = -N \frac{\cos\left(s - \frac{1}{4}\pi\right)}{\sqrt{2\pi s^3}} \quad \left(N = 4 \sum_{n=0}^{\infty} (-1)^n n(n+1) C_n \right) \quad (3.4)$$

а) В случае сильной ударной волны ($c_0 = 0$, либо $U \rightarrow \infty$) имеем $\delta = 0$ и $a = b$. В этом режиме следует ожидать, что асимптотическое поведение решения будет существенно другим, именно, рост возмущений происходит по другому закону. Уравнение (2.14) принимает вид

$$\text{sh } q [F(q + \theta_0) + F(q - \theta_0)] - a \text{ch } q [F(q + \theta_0) - F(q - \theta_0)] = 2v_0 \text{sh } \theta_0$$

Решение по-прежнему ищем в форме ряда (2.15) и для C_n получаем

$$C_0 = \frac{2v_0 \text{sh } \theta_0}{a + \text{cth } \theta_0}, [a + \text{cth}(2n+1)\theta_0] C_n + [a - \text{cth}(2n-1)\theta_0] C_{n-1} = 0 \quad (3.6)$$

Сходимость ряда с такими коэффициентами C_n очевидна. Зависимость формы фронта сильной волны от времени определяется формулой (2.28), где D_n определены соотношениями

$$D_1 = -C_0 \frac{a - \text{cth } \theta_0}{a}, \quad D_n = -D_{n-1} \frac{a - \text{cth}(2n-1)\theta_0}{a + \text{cth}(2n+1)\theta_0} \quad (n = 2, 3, \dots) \quad (3.7)$$

Асимптотика определяется аналогично предыдущему, и

$$w(r, \theta_0) = M \frac{\sin\left(s - \frac{1}{4}\pi\right)}{\sqrt{2\pi s}} \quad \left(M = 2iw_2\left(i\frac{\pi}{2}, \theta_0\right) = -2 \sum_{n=0}^{\infty} (-1)^n C_n \right) \quad (3.8)$$

б) Представляет интерес рассмотреть случай сильной волны для малых, но конечных значений $\delta \ll 1$. Используя интегральное представление функции Бесселя [8], выражение для давления на фронте волны представим так:

$$w(r, \theta_0) = \frac{2}{\pi} \operatorname{Im} \left[\int_0^{1/2 i \pi} w_2(q, \theta_0) \operatorname{sh}(s \operatorname{sh} q) dq \right] \quad (3.9)$$

Далее, из (2.14) следует

$$w_2(q, \theta_0) = \frac{2 \operatorname{ch} q}{\operatorname{sh} 2q + a \operatorname{ch} q + b} \{2 \operatorname{sh} q F(q + \theta_0) - v_0 \operatorname{sh} \theta_0\} \quad (3.10)$$

Очевидно, что основной вклад в интеграл (3.9) при $s \gg 1$ дает точка $q = 1/2 i \pi$, а выражение в фигурных скобках в (3.10) можно заменить его значением при $q = 1/2 i \pi$, $\delta = 0$. Отметим, что в формуле (3.4) коэффициент

$$N = i \frac{\partial^2}{\partial q^2} w_2(q, \theta_0) \quad \text{при } q = i \frac{\pi}{2}$$

после двукратного дифференцирования из равенства (3.10) следует

$$N = -\frac{4M}{(h+1)\delta^2} \quad (\text{для } \delta \ll 1) \quad (3.11)$$

Таким образом, из соотношений (3.9) и (3.10) с учетом (3.11) после необходимых преобразований для значений $s \gg 1$ и $\delta \ll 1$

$$w(r, \theta_0) \approx \frac{2M}{\pi} \int_0^{1/2 \pi} \frac{\sin(s \sin \varphi) \cos \varphi \sin 2\varphi}{(a \cos 2\varphi + b)^2 + (\sin 2\varphi)^2} d\varphi$$

Так как основной вклад в интеграл определяется в окрестности точки $x = \sin \varphi = 1$, то, распространяя нижний предел интегрирования до $-\infty$, получим

$$w(r, \theta_0) \approx \frac{4\sqrt{2}M}{\pi} \int_{-\infty}^1 \frac{\sin(sx) \sqrt{1-x}}{(a-b)^2 + 8(1-x)} dx \quad (3.12)$$

Положив $\alpha = 1/8 (h+1) s \delta^2$, придем к искомой формуле

$$w(r, \theta_0) \sim -\frac{M \sqrt{h+1}}{4\pi} \delta \frac{\partial}{\partial s} \operatorname{Re} \left\{ \exp \left[i \left(s - \frac{\pi}{4} \right) \right] \psi(\alpha) \right\} \quad (3.13)$$

$$\psi(\alpha) = \frac{\sqrt{\pi}}{\sqrt{\alpha}} \left[1 - \sqrt{\pi \alpha} e^{i\alpha} \left(e^{1/4 i \pi} - \frac{2i}{\sqrt{\pi}} \int_0^{\sqrt{\alpha}} e^{-i\eta^2} d\eta \right) \right]$$

Подставляем полученное асимптотическое выражение $w(r, \theta_0)$ во второе граничное условие (условие на фронте волны (2.5))

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} \sim -\frac{M}{8\pi v_0} (h+1) \delta \sqrt{h} \operatorname{Re} \left\{ \exp \left[i \left(s - \frac{\pi}{4} \right) \right] \psi(\alpha) \right\} \quad (3.14)$$

Асимптотическое поведение функции $\Delta^{-1} \xi(s)$ устанавливается путем подстановки выражений (3.4) и (3.9) в формулу (2.5), в результате получаем

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} \sim \frac{N}{v_0} \frac{1}{2\beta \operatorname{sh} \theta_0} \frac{\sin(s - 1/4 \pi)}{\sqrt{2\pi s^3}} \quad (\delta \neq 0) \quad (3.15)$$

Для случая $\delta = 0$ имеем, согласно (3.8),

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} \sim \frac{M}{2v_0} \sqrt{h(h+1)} \frac{\cos(s - 1/4\pi)}{\sqrt{2\pi s}} \quad (3.16)$$

Из сравнения последних формул (3.15) и (3.16) с формулами (3.16) работы [4] можно заключить, что асимптотический закон затухания возмущений формы фронта ударной волны со временем с точностью до постоянных коэффициентов одинаков для случая движения ударной волны от слабо искривленного поршня (см. формулу (3.4) работы [3]) и прохождения волны через слабо искривленную свободную границу раздела двух сред.

в) Рассмотрим случай слабой ударной волны ($\delta \rightarrow 1$). При этом $\text{th } \theta_0 = \beta \rightarrow 1$, так что $\theta_0 \rightarrow \infty$. Из коэффициентов A_n в (2.15) остается только A_0 . Причем, поскольку $a \rightarrow 1$, $b \rightarrow 0$, получаем $A_0 = 1/2 v_0$, тогда из (2.18) следует

$$w(r, \theta) = -v_0 J_1(r) \text{sh } \theta$$

Отсюда получаем формулу для возмущения давления p' , отнесенного к его невозмущенному значению p

$$\frac{p'}{p} = -\frac{2(h+1)}{h} (M_0 - 1) k \Delta \exp(ikY) \frac{J_1(kct \sqrt{1-\tau^2})}{\sqrt{1-\tau^2}} \sqrt{4\tau^2 - 3} \quad (3.17)$$

Поведение формы фронта слабой ударной волны $\xi(s)$ при $\delta_0 \rightarrow 1$ легко определяется, если учесть, что $F(q + \theta_0) \rightarrow 0$ при $\theta_0 \rightarrow \infty$. Из выражения (2.14) находим

$$w_2(q, \theta_0) \approx -F(q - \theta_0) = -2v_0 \text{sh } \theta_0 e^{-2q} \text{ch } q \quad (3.18)$$

Так как $e^{-q} = \sqrt{p^2 + 1} - p$, то имеем

$$w_1(p, \theta_0) = -2v_0 \text{sh } \theta_0 (\sqrt{p^2 + 1} - p)^2 \quad (3.19)$$

и, пользуясь таблицей оригиналов и изображений для преобразований Лапласа, получаем

$$w(r, \theta_0) = -4r^{-1} v_0 \text{sh } \theta_0 J_2(r) \quad (3.20)$$

По известной функции $w(r, \theta_0)$, используя условие на волне (2.5), находим

$$v(r, \theta_0) = v_0 \left[1 - 2 \int_0^s \frac{J_2(x)}{x} dx \right] \quad \text{при } \theta_0 \gg 1 \quad (3.21)$$

используя известные соотношения для функций Бесселя, освобождаемся от интеграла и получаем

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} = 2 \frac{J_1(s)}{s} \quad (3.22)$$

что совпадает с соответствующей формулой Р. М. Зайделя [4]. Итак, для слабых ударных волн закон развития неустойчивости для волны, идущей от кривого поршня, и для волны, проходящей через слабо искривленную границу раздела двух сред, одинаков.

§ 4. Закон роста возмущений на границе. После прохождения ударной волны через границу раздела начинается движение возмущенной границы во времени. На границе $\theta = 0$ и второе уравнение (2.2) примет вид

$$\frac{\partial u}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial w}{\partial \theta} = 0 \quad (4.1)$$

Подставляя выражение для $w(r, \theta)$, получаем

$$\frac{\partial u}{\partial r} = \frac{1}{r} \sum_{n=0}^{\infty} C_n \frac{(2n+1)}{\operatorname{sh}(2n+1)\theta_0} J_{2n+1}(r) \quad (4.2)$$

При интегрировании по r используем известные рекуррентные формулы для функций Бесселя [8].

Для скорости движения возмущенной границы получаем

$$u = u_0 + \sum_{n=0}^{\infty} \frac{C_n}{\operatorname{sh}(2n+1)\theta_0} \left[\int_0^r J_0(x) dx + J_{2n+1}(r) - 2 \sum_{k=0}^n J_{2k+1}(r) \right] \quad (4.3)$$

Второе интегрирование для амплитуды искривления границы, дает

$$\begin{aligned} \chi = \chi_0 + \frac{1}{kc} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{C_{n-1}}{\operatorname{sh}(2n-1)\theta_0} \left[r \int_0^r J_0(x) dx - rJ_1(r) - J_0(r) + 2J_{2n}(r) - \right. \\ \left. - 2 \sum_{k=1}^n J_{2k}(r) - 2 \sum_{k=1}^n \left(1 - J_0(r) + 2J_{2k}(r) - 2 \sum_{l=1}^k J_{2l}(r) \right) \right] \quad (4.4) \end{aligned}$$

Заметим, что для сильной ударной волны в идеальном газе с показателем изэнтропы $\gamma = 5/3$ выражение $a - \operatorname{cth}(2n-1)\theta_0 = 0$ при $n = 2$, поэтому коэффициенты C_n и D_n с номерами $n = 2, 3, 4$ обращаются в нуль. Аналитическое решение принимает вид

$$\frac{\xi(s)}{\Delta} = J_0(s) + \frac{2}{3} J_2(s), \quad s = kct \sqrt{1 - \beta^2} \quad (4.5)$$

$$\frac{\chi}{\chi_0} = -0.1 + 0.9 \left[r \int_0^r J_0(x) dx - rJ_1(r) + J_0(r) \right] \frac{0.4J_1(r)}{r} \quad (4.6)$$

Асимптотическое поведение искривленной границы при $r \gg 1$ легко устанавливается из формулы (4.4)

$$\chi / \chi_0 \approx r \quad (4.7)$$

В заключение автор приносит искреннюю благодарность Р. М. Зайделю — за помощь в работе и Л. А. Галину — за полезную дискуссию.

Поступила 2 II 1965

ЛИТЕРАТУРА

1. Richtmyer R. D. Taulor Instability in Shock Acceleration of Compressible Fluids. *Communs Pure and Appl. Math.*, 1960, vol. 13, p. 297—319.
2. Freeman N. G. A theory of the stability of plane shock waves. *Proc. Roy. Soc. A*, 1955, vol. 233 p. 1174.
3. Дьяков С. П. Об устойчивости ударных волн. *Ж. эксперим. и теор. физ.*, 1954, т. 27, № 3.
4. Зайдель Р. М. Ударная волна от слабо искривленного поршня, *ПММ*, 1960, т. 24, вып. 2, стр. 219—227.
5. Иорданский С. В. Об устойчивости плоской стационарной ударной волны. *ПММ*, 1957, т. 2, вып. 4, стр. 464—472.
6. Лаврентьев М. А. и Шабат Б. В. Методы теории функций комплексного переменного. Гостехиздат, 1951.
7. Гельфонд А. О. Исчисление конечных разностей. Гостехиздат, 1952.
8. Уиттекер Э. Т. и Ватсон Дж. Н. Курс современного анализа, ч. II. Физматгиз, М., 1963.