

ПЛОСКИЕ И ОСЕСИММЕТРИЧНЫЕ НЕСТАЦИОНАРНЫЕ ТЕЧЕНИЯ ГАЗА С СИЛЬНЫМИ УДАРНЫМИ ВОЛНАМИ

В. И. Богатко

[(Ленинград)]

Для построения решения по методу Г. Г. Черного [1-3] предлагается способ нахождения второго и следующих приближений. Предельные нестационарные течения вязкого газа были исследованы в работах [4, 5].

1. Рассмотрим автомодельное движение газа за фронтом сильной ударной волны, распространяющейся по закону

$$(1.1) \quad x = N_0 t f_1(s), \quad y = N_0 t f_2(s)$$

Здесь x и y — декартовы координаты, N_0 — некоторая характерная скорость перемещения фронта ударной волны, t — время. Если параметр s отождествить с длиной дуги фронта волны в плоскости автомодельных переменных, то функции f_1 и f_2 должны удовлетворять условию $f_1'^2 + f_2'^2 = 1$.

В осесимметричном случае под плоскостью x, y следует подразумевать меридиональную плоскость, при этом за ось симметрии примем ось x .

Предположим, что все гидродинамические характеристики потока зависят от двух переменных ξ и η . Уравнения газовой динамики запишем в переменных Лагранжа, которые в силу автомодельности введем по формулам

$$x = N_0 t \xi(\mu, \psi), \quad y = N_0 t \eta(\mu, \psi)$$

$$\left(\xi = \frac{x}{N_0 t}, \quad \eta = \frac{y}{N_0 t}, \quad \mu = \frac{t_0}{t} \right)$$

Здесь t_0 — момент времени входа частицы в ударный слой, ψ — полярный угол точки входа частицы газа в ударный слой. Затем, комбинируя два уравнения движения и уравнение неразрывности, придем к системе

$$(1.2) \quad \mu^2 (\xi \ddot{\xi} + \eta \ddot{\eta}) = -\tau \frac{\partial p}{\partial \mu}$$

$$\mu^2 \left(\xi \ddot{\xi} \frac{\partial \xi}{\partial \psi} + \eta \ddot{\eta} \frac{\partial \eta}{\partial \psi} \right) = -\tau \frac{\partial p}{\partial \psi}$$

$$\frac{\partial \eta}{\partial \psi} \frac{\partial p}{\partial \mu} - \eta \frac{\partial p}{\partial \psi} = -\frac{\mu^{\nu+3}}{\eta^\nu} \xi \ddot{\xi} C(\psi)$$

$$\frac{\partial i}{\partial \mu} = \tau \frac{\partial p}{\partial \mu}, \quad \tau = \tau(i, p)$$

Здесь τ — величина, обратная безразмерной плотности, p и i — безразмерные давление и энтальпия газа, $\nu = 0$ для плоских и $\nu = 1$ для осесимметричных движений. Функцию $C(\psi)$ следует искать из условий динамической совместности на фронте ударной волны. Компоненты вектора

скорости v_x и v_y ; отнесенные к N_0 , связаны с новыми искомыми функциями $\xi(\mu, \psi)$ и $\eta(\mu, \psi)$ формулами (точка означает дифференцирование по μ)

$$v_x = \xi - \mu \dot{\xi}, \quad v_y = \eta - \mu \dot{\eta}$$

Систему (1.2) можно использовать для построения некоторого итерационного процесса, где за исходное приближение удобно взять предельное течение газа, которое является точным решением уравнений газодинамики при $\tau = 0$. В каждом приближении первые два уравнения (1.2) образуют систему для определения закона движения частиц газа. По найденному закону движения из третьего уравнения (1.2) определится давление газа, а из четвертого уравнения — энтальпия. После определения τ по давлению и энтальпии из последнего соотношения (1.2) можно переходить к отысканию закона движения в следующем приближении из нелинейной системы первых двух уравнений (1.2).

2. На фронте ударной волны (1.1), распространяющейся с большой скоростью по покоящемуся газу, условия динамической совместности (при $\mu = 1$) запишем в виде

$$(2.1) \quad \begin{aligned} \xi - \xi^* &= r(1 - \tau) \cos \gamma \cos(\psi - \gamma) \\ \eta - \eta^* &= r(1 - \tau) \cos \gamma \sin(\psi - \gamma) \\ p_+ &= r^2(1 - \tau) \cos^2 \gamma, \quad i_+ = 1/2(1 - \tau^2) r^2 \cos^2 \gamma \end{aligned}$$

Здесь

$$\operatorname{tg} \gamma = \frac{dr}{r d\psi}, \quad r^2 = f_1^2 + f_2^2, \quad \operatorname{tg} \psi = \frac{f_2(s_0)}{f_1(s_0)}$$

где γ — угол между радиус-вектором и внешней нормалью к фронту ударной волны (1.1), s_0 — значение параметра s , соответствующее точке входа частицы газа в ударный слой.

Формулы (2.1) справедливы для ударных волн большой интенсивности, т. е. когда величинами порядка a_0^2/N_0^2 можно пренебречь по сравнению с оставленными членами (a_0 — скорость звука в покоящемся газе перед фронтом ударной волны) [6].

Используя первые два соотношения, найдем функцию $C(\psi)$

$$(2.2) \quad C(\psi) = r^{\nu+2} (\sin \psi)^\nu$$

Форма фронта ударной волны $r = r(\psi)$ подлежит определению в процессе решения задачи из дополнительного условия. Таким условием может служить условие обтекания, условие на поршне и т. п. При этом может быть полезна формула для расстояния частицы от фронта ударной волны [5] в плоскости автомодельных переменных

$$(2.3) \quad \Lambda = \int_{\mu}^1 \frac{\tau \mu^{\nu+1} r^{\nu+2} \sin^\nu \psi}{\eta^\nu Q(\mu, \psi)} \sqrt{r^2 + r'^2} d\mu$$

$$Q(\mu, \psi) = \frac{\partial \eta}{\partial \psi} \frac{\partial}{\partial \psi} (r \sin \psi) + \frac{\partial \xi}{\partial \psi} \frac{\partial}{\partial \psi} (r \cos \psi)$$

В некоторых задачах (например в задаче о поршне), используя формулу (2.3), удается получить форму фронта ударной волны в следующем приближении, не уточняя закон движения частиц.

3. Предположим, что решение системы (1.2) представимо в виде $q = q_0 + \varepsilon q_1$, где ε — некоторое характерное значение величины τ ($\tau_0 = 0$). Тогда из первых двух уравнений (1.2) для определения закона движения частиц в нулевом приближении (предельное течение) получим систему

$$(3.1) \quad \xi_0 \ddot{\xi}_0 + \eta_0 \ddot{\eta}_0 = 0, \quad \xi_0 \ddot{\xi}_0 \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} + \eta_0 \ddot{\eta}_0 \frac{\partial \eta_0}{\partial \psi} = 0$$

Из уравнения неразрывности имеем $\eta_0 = f(\xi_0)$, где вид функции f определяется формой ударной волны (1.1). Тогда система уравнений (3.1) сводится к одному уравнению

$$\xi_0 \ddot{\xi}_0 (1 + f'^2) + f' f'' (\xi_0 \dot{\xi}_0)^2 = 0$$

Интегрируя его по μ , получим

$$\int \sqrt{1 + f'^2(\xi_0)} d\xi_0 = \mu C_1(\psi) + C_2(\psi)$$

Отсюда следует, что путь, пройденный частицей в ударном слое вдоль фронта ударной волны, линейно зависит от μ . После определения произвольных функций $C_1(\psi)$ и $C_2(\psi)$ из условий (2.1) при $\tau = 0$ закон движения частицы вдоль фронта ударной волны можно записать в виде

$$(3.2) \quad \xi_0 = f_1(s), \quad \eta_0 = f_2(s), \quad s(\mu, \psi) = s_0(\psi) + (\mu - 1) C_1(\psi)$$

$$C_1(\psi) = \frac{r_0 r_0'}{\sqrt{r_0^2 + r_0'^2}}, \quad s_0(\psi) = \int_0^\psi \sqrt{r_0^2 + r_0'^2} d\psi$$

После определения из дополнительного условия функции $r_0(\psi)$ перейдем к определению давления. Из третьего уравнения (1.2) с учетом (2.2) имеем

$$(3.3) \quad \frac{\partial \eta_0}{\partial \psi} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} - \eta_0 \frac{\partial p_0}{\partial \psi} = - \mu^{\nu+3} \xi_0 \ddot{\xi}_0 r_0^{\nu+2} \left(\frac{\sin \psi}{\eta_0} \right)^\nu \equiv \Phi_0(\mu, \psi)$$

Отметим, что распределения давлений в ударном слое в плоском и осесимметричном случае различаются уже в предельном течении.

Общее решение уравнения (3.3) можно представить в виде

$$p_0(\mu, \psi) = F(s) + \int \frac{\Phi_0 d\mu}{f_2' [s_0' + (\mu - 1) C_1']}$$

За аргумент произвольной функции вместо η_0 или s можно взять любую величину, характеризующую положение частицы при ее движении вдоль фронта ударной волны. Определяя произвольную функцию из третьего условия (2.1), для давления в предельном случае получим

$$(3.4) \quad p_0(\mu, \psi) = p_{0+}(s) + \frac{1}{f_2'} \int_1^\mu \frac{\Phi_0 d\mu}{[s_0' + (\mu - 1) C_1']}$$

Из четвертого уравнения (1.2) имеем

$$(3.5) \quad i_0 = i_{0+}(\varphi) = \frac{1}{2} p_{0+}(\psi) = \frac{1}{2} \frac{r_0^4}{r_0^2 + r_0'^2}$$

Из уравнения состояния (последнее соотношение (1.2)) по p_0 и i_0 находим τ_1 . Так, например, для термодинамически совершенного газа

$$(3.6) \quad \tau_1 = \frac{2i_0(\psi)}{p_0(\mu, \psi)} = \frac{1}{p_0} \frac{r_0^4}{r_0^2 + r_0'^2}$$

4. Для определения следующих членов разложения из первых четырех уравнений (1.2) получим систему

$$(4.1) \quad \begin{aligned} \xi_0 \dot{\xi}_1'' + \xi_0'' \dot{\xi}_1' + \eta_0 \dot{\eta}_1'' + \eta_0'' \dot{\eta}_1' &= - \frac{\tau_1}{\mu^2} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} \\ \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \xi_1'' + \xi_0'' \frac{\partial \xi_1}{\partial \psi} + \frac{\partial \eta_0}{\partial \psi} \eta_1'' + \eta_0'' \frac{\partial \eta_1}{\partial \psi} &= - \frac{\tau_1}{\mu^2} \frac{\partial p_0}{\partial \psi} \\ \frac{\partial \eta_0}{\partial \psi} \frac{\partial p_1}{\partial \mu} - \eta_0' \frac{\partial p_1}{\partial \psi} &= \Phi_1(\mu, \psi), \quad \frac{\partial i_1}{\partial \mu} = \tau_1 \frac{\partial p_0}{\partial \mu} \end{aligned}$$

Здесь

$$\begin{aligned} \Phi_1(\mu, \psi) &= \eta_1' \frac{\partial p_0}{\partial \psi} - \frac{\partial \eta_1}{\partial \psi} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} - \\ &- \mu^{\nu+3} \left(\frac{\sin \psi}{\eta_0} \right)^\nu r_0^{\nu+2} \left[\xi_1'' - \nu \xi_0'' \frac{\eta_1}{\eta_0} + (\nu + 2) \xi_0'' \frac{r_1}{r_0} \right] \end{aligned}$$

При решении обратной задачи (фронт волны задан) следует положить $r_1(\psi) = r_2(\psi) = \dots = 0$

Граничные условия для системы (4.1) найдем из (2.1), собирая члены при ϵ

$$(4.2) \quad \begin{aligned} \dot{\xi}_1' &= A_1(\psi) r_1 + B_1(\psi) r_1' + \frac{r_0}{r_0'} \eta_0' \\ \dot{\eta}_1' &= D_1(\psi) r_1 + E_1(\psi) r_1' - \frac{r_0}{r_0'} \xi_0' \\ p_{1+} &= \frac{2r_0^3}{(r_0^2 + r_0'^2)^2} [(r_0^2 + 2r_0'^2) r_1 - r_0 r_0' r_1'] - p_{0+} \\ i_{1+} &= \frac{r_0^3}{(r_0^2 + r_0'^2)^2} [(r_0^2 + 2r_0'^2) r_1 - r_0 r_0' r_1'] \end{aligned}$$

Здесь A_1, B_1, D_1 и E_1 — известные функции ψ . Комбинируя первые два уравнения (4.1), а затем интегрируя первое из них с учетом первых двух соотношений (4.2), для определения закона движения частиц в следующем приближении получим систему двух уравнений первого порядка

$$(4.3) \quad \begin{aligned} \xi_0 \dot{\xi}_0'' \frac{\partial \xi_1}{\partial \psi} + \xi_0' \eta_0' \frac{\partial \eta_1}{\partial \psi} - \xi_0'' \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \dot{\xi}_1' - \\ - \eta_0'' \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \dot{\eta}_1' &= \frac{\tau_1}{\mu^2} \left(\frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} - \xi_0' \frac{\partial p_0}{\partial \psi} \right) \\ \xi_0 \dot{\xi}_1' + \eta_0 \dot{\eta}_1' &= \int_{\mu}^1 \frac{\tau_1}{\mu^2} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} d\mu + V_1(\psi) \end{aligned}$$

Система уравнений (4.3) может быть сведена к одному уравнению второго порядка, например для функции $\eta_1(\mu, \psi)$

$$(4.4) \quad \begin{aligned} \frac{\partial^2 \eta_1}{\partial \mu \partial \psi} - \frac{1}{\xi_0'} \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \frac{\partial^2 \eta_1}{\partial \mu^2} - \frac{\eta_0''}{\eta_0'} \frac{\partial \eta_1}{\partial \psi} + \\ + \left[\eta_0'' \frac{(\xi_0')^2 - (\eta_0')^2}{(\xi_0')^3 \eta_0'} \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} - \frac{1}{\xi_0'} \frac{\partial^2 \xi_0}{\partial \mu \partial \psi} \right] \frac{\partial \eta_1}{\partial \mu} = \\ = \frac{\xi_0' \eta_0'}{(\xi_0')^2 + (\eta_0')^2} \left[\frac{\partial \Phi_1}{\partial \psi} - \frac{\partial}{\partial \mu} \left(F_1 - \frac{\Phi_1}{\xi_0'} \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \right) \right] \end{aligned}$$

$$F_1(\mu, \psi) = \frac{\tau_1}{\mu^2 \xi_0 \dot{\xi}_0} \left(\frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} - \xi_0 \cdot \frac{\partial p_0}{\partial \psi} \right)$$

$$\Phi_1(\mu, \psi) = \frac{1}{\xi_0} \left[\int_{\mu}^1 \frac{\tau_1}{\mu^2} \frac{\partial p_0}{\partial \mu} d\mu + V_1(\psi) \right], \quad V_1(\psi) = \frac{r_0'^4 r_0 r_1}{(r_0^2 + r_0'^2)^2}$$

Переходя от независимых переменных μ и ψ к переменным ξ_0 и ψ , приведем уравнение (4.4) к каноническому виду

$$(4.5) \quad \frac{\partial^2 \eta_1}{\partial \xi_0 \partial \psi} - \frac{\eta_0 \ddot{\eta}_0}{\xi_0 \dot{\eta}_0} \frac{\partial \eta_1}{\partial \psi} = L_1(\xi_0, \psi)$$

$$L_1(\xi_0, \psi) = \frac{\eta_0 \dot{\eta}_0}{(\xi_0 \dot{\eta}_0)^2 + (\eta_0 \dot{\eta}_0)^2} \left[\frac{\partial \Phi_1}{\partial \psi} - \frac{\partial}{\partial \mu} \left(F_1 - \frac{\Phi_1}{\xi_0} \frac{\partial \xi_0}{\partial \psi} \right) \right], \quad \xi_0 = \xi_0(\mu, \psi)$$

Общее решение уравнения (4.5) можно представить в виде

$$(4.6) \quad \eta_1(\xi_0, \psi) = \int \eta_0 \cdot C_3(\psi) d\psi + \int \eta_0 \cdot K_1(\xi_0, \psi) d\psi + C_4(\xi_0)$$

$$K_1(\xi_0, \psi) = \int \frac{L_1(\xi_0, \psi)}{\eta_0} d\xi_0$$

Для определения функции $\xi_1(\xi_0, \psi)$ в первом уравнении системы (4.3) перейдем к переменным ξ_0, ψ

$$\frac{\partial \xi_1}{\partial \psi} - \frac{\xi_0 \dot{\eta}_0}{\eta_0 \dot{\eta}_0} \frac{\partial \eta_1}{\partial \psi} = F_1(\xi_0, \psi)$$

Интегрируя по ψ , получим

$$(4.7) \quad \xi_1(\xi_0, \psi) = \int F_1(\xi_0, \psi) d\psi + \int \xi_0 \cdot [C_3(\psi) + K_1(\xi_0, \psi)] d\psi + C_5(\xi_0)$$

Для определения трех произвольных функций $C_3(\psi)$, $C_4(\xi_0)$ и $C_5(\xi_0)$ имеем второе уравнение системы (4.3) и два очевидных условия

$$(4.8) \quad \xi_1 = r_1 \cos \psi, \quad \eta_1 = r_1 \sin \psi \quad \text{при } \mu = 1$$

Удовлетворяя условиям (4.8), из (4.6) и (4.7) получим

$$(4.9) \quad \xi_1 = \int_{\varphi}^{\psi} F_1(\xi_0, \psi) d\psi + \int_{\varphi}^{\psi} \xi_0 \cdot [C_3(\psi) + K_1(\xi_0, \psi)] d\psi + r_1 \cos \psi$$

$$\eta_1 = \int_{\varphi}^{\psi} \eta_0 \cdot [C_3(\psi) + K_1(\xi_0, \psi)] d\psi + r_1 \sin \psi$$

$$\xi_0 = \xi_0(\varphi), \quad \varphi = \arctg \frac{f_2(s)}{f_1(s)}$$

Функцию $C_3(\psi)$ определим из второго уравнения системы (4.3). Решение третьего уравнения системы (4.1) можно представить в виде (3.4). В случае термодинамически совершенного газа из последнего уравнения системы (4.1) имеем

$$(4.10) \quad i_1(\mu, \psi) = i_{1+}(\psi) + 2i_0(\psi) \ln \frac{p_0(\mu, \psi)}{p_{0+}}$$

При построении каждого следующего приближения система уравнений для коэффициентов разложения искомых функций будет отличаться от системы (4.1) только правыми частями, а следовательно, может быть проинтегрирована предложенным способом.

5. В качестве примера рассмотрим задачу о расширении поршня, уравнение которого в плоскости автомодельных переменных для упрощения выкладок зададим в виде

$$(5.1) \quad \frac{\xi^2}{(1+\alpha)^2} + \frac{\eta^2}{(1-\alpha)^2} = 1, \quad \alpha \ll 1$$

Пренебрегая величинами порядка α^2 и выше, из (5.1) имеем (φ — текущий полярный угол в плоскости ξ, η)

$$(5.2) \quad s = \varphi + \frac{\alpha}{2} \sin 2\varphi + O(\alpha^2), \quad \varphi = \arctg \frac{\eta}{\xi}$$

Фронт ударной волны в предельном течении будет совпадать с поверхностью поршня

$$(5.3) \quad r_0(\psi) = 1 + \alpha \cos 2\psi + O(\alpha^2)$$

Подставляя (5.2) и (5.3) в (3.2), получим закон движения частицы в виде

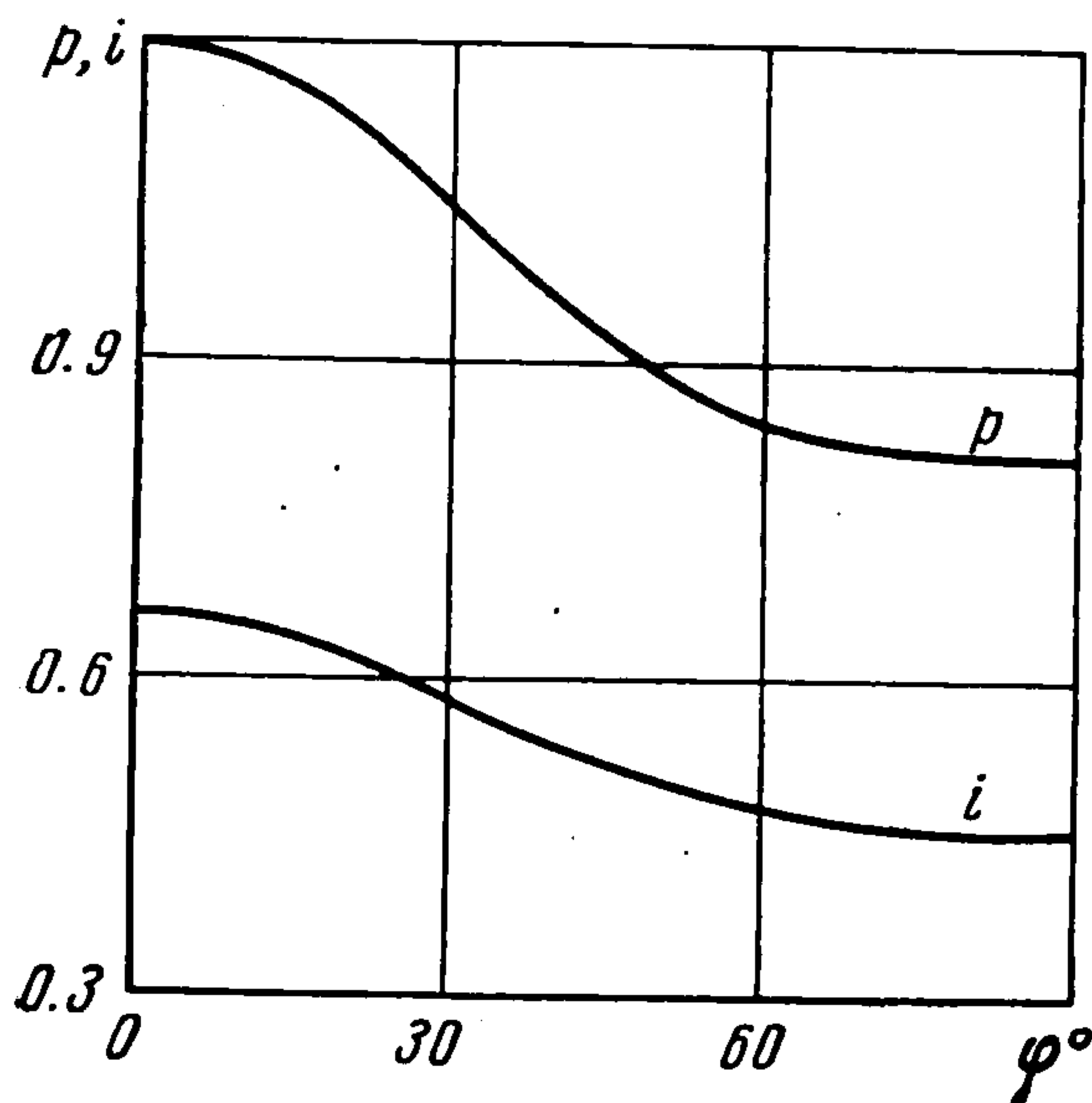
$$(5.4) \quad \begin{aligned} \varphi &= \psi + 2\alpha(1-\mu) \sin 2\psi + O(\alpha^2) \\ \xi_0 &= (1 + \alpha \cos 2\varphi) \cos \varphi, \quad \eta_0 = (1 + \alpha \cos 2\varphi) \sin \varphi \end{aligned}$$

Задача о движении поршня, близкого к сферическому, была рассмотрена М. П. Михайловой [7], где были учтены все члены, зависящие от ε и члены первого порядка малости по α .

В формуле (3.4) интеграл будет иметь порядок α^2 . Сохраняя в p_0 члены второго порядка малости по α , окончательно для давления в предельном течении имеем

$$p_0 = 1 + 2\alpha \cos 2\varphi + \alpha^2 \left[1 - 8 \sin^2 2\varphi + \frac{4}{\nu+4} (\mu^{\nu+4} - 1) \sin^2 2\varphi \right] + O(\alpha^3)$$

Энтальпию газа в предельном течении и величину τ_1 для совершенного газа получим из (3.5) и (3.6)



$$(5.5) \quad \begin{aligned} i_0 &= \frac{1}{2} [1 + 2\alpha \cos 2\varphi + \\ &+ \alpha^2 (1 - 8 \sin^2 2\varphi)] + O(\alpha^3) \\ \tau_1 &= 1 + \\ &+ \frac{4\alpha^2}{\nu+4} (1 - \mu^{\nu+4}) \sin^2 2\varphi + O(\alpha^3) \end{aligned}$$

При нахождении следующего приближения для формы фронта ударной волны воспользуемся формулой (2.3) при $\mu = 0$. Получим

$$r(\psi) = 1 + \alpha \cos 2\psi + \frac{\varepsilon}{\nu+2} \left[1 - \alpha \frac{2\nu + (5\nu+1) \cos 2\psi}{\nu+3} \right]$$

Сохраняя главные члены в (4.9) и учитывая (5.4), найдем закон движения частицы в следующем приближении

$$(5.6) \quad \begin{aligned} \xi &= \cos \psi \left\{ 1 + \varepsilon \frac{\mu^{\nu+2}}{\nu+2} + \alpha [1 - 2(3-2\mu) \sin^2 \psi] \right\} \\ \eta &= \sin \psi \left\{ 1 + \varepsilon \frac{\mu^{\nu+2}}{\nu+2} - \alpha [1 - 2(3-2\mu) \cos^2 \psi] \right\} \end{aligned}$$

Очевидно, что при $\mu = 0$ координаты частицы, определяемые формулами (5.6), удовлетворяют уравнению (5.1). Учитывая формулы (5.5) и (4.10), окончательно для энтальпии газа получим формулу

$$\begin{aligned} i &= \frac{1}{2} (1 + 2\alpha \cos 2\psi) + \frac{\alpha^2}{2} [1 - 8(2-\mu) \sin^2 2\psi] + \\ &+ \frac{\varepsilon}{\nu+2} \left[1 - 2\alpha \frac{\nu - (2-\nu) \cos 2\psi}{\nu+3} \right] \end{aligned}$$

Давление газа в рассматриваемом приближении вычислим по формуле

$$p(\mu, \psi) = 1 + 2\alpha \cos 2\psi + \alpha^2 [1 + 8(\mu - 2) \sin^2 2\psi + \\ + \frac{4}{\nu + 4} (\mu^{\nu+4} - 1) \sin^2 2\psi] + \frac{\varepsilon}{2(\nu + 2)} [1 - \nu - (\nu + 1) \mu^{2(\nu+2)}]$$

Распределения давления и энтальпии по поверхности осесимметричного поршня при $\alpha = 0.1$ представлено на фигуре.

Автор благодарит А. А. Гриба за внимание к работе и Г. А. Колтона за полезное обсуждение работы.

Поступила 11 VII 1972

ЛИТЕРАТУРА

1. Черный Г. Г. Течения газа с большой сверхзвуковой скоростью. М., Физматгиз, 1959.
2. Черный Г. Г. Применение интегральных соотношений в задачах о распространении сильных ударных волн. ПММ, 1960, т. 24, вып. 1.
3. Фадеев С. И. Применение метода ударного слоя в неустановившихся одномерных движениях совершенного газа с нулевым градиентом температуры. Изв. Сиб. отд. АН СССР. Сер. техн. наук, 1967, № 13, вып. 3.
4. Богатко В. И., Колтон Г. А. Пространственное нестационарное движение газа за фронтом сильной ударной волны. Вестн. ЛГУ, 1971, № 1.
5. Богатко В. И., Колтон Г. А. Автомодельные гиперзвуковые течения невязкого газа. Вестн. ЛГУ, 1972, № 13.
6. Седов Л. И. Методы подобия и размерности в механике. М., «Наука», 1967.
7. Михайлова М. П. Движение газа за несимметричным поршнем. Докл. АН СССР, 1963, т. 148, № 1.