

Уравнение (20) дает:

$$\varepsilon = \frac{\rho}{\sqrt{\lambda_n^{(2)} l}}.$$

При этом мы пренебрегли членами, содержащими  $1/M^2$  и более высокие степени  $1/M$ .

Таким образом,

$$\sqrt{\lambda_n} = \sqrt{\lambda_n^{(2)}} + \frac{1}{\sqrt{\lambda_n^{(2)} l}} \frac{\rho}{M}, \quad \lambda_n = \lambda_n^{(2)} + \frac{2\rho}{Ml}, \quad (23)$$

т.е. при увеличении нагрузки собственные частоты убывают, равномерно приближаясь к собственным частотам струны с закрепленными концами.

#### IV. Уравнения газодинамики и теория ударных волн

**1. Уравнения газодинамики. Закон сохранения энергии.** Уравнения акустики (см. § 1) были получены в предположении малости скоростей движения газа и малых изменений давления, что позволило линеаризовать уравнения гидродинамики.

В задачах, возникающих при изучении полета ракет и скрытых самолетов, в теории баллистики, взрывных волн и т. п., приходится иметь дело с гидродинамическими процессами, характеризующимися большими скоростями и градиентами давлений. В этом случае линейное приближение акустики непригодно и необходимо пользоваться нелинейными уравнениями гидродинамики. Поскольку с такого рода движениями на практике приходится встречаться для газов, то принято о гидродинамике больших скоростей говорить как о газовой динамике или газодинамике.

Уравнения газодинамики в случае одномерного движения газа (в направлении оси  $x$ ) имеют вид

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} (\rho v) = 0 \quad (\text{уравнение непрерывности}), \quad (1)$$

$$\rho \frac{\partial v}{\partial t} + \rho v \frac{\partial v}{\partial x} = - \frac{\partial p}{\partial x} \quad (\text{уравнение движения}), \quad (2)$$

$$p = f(\rho, T) \quad (\text{уравнение состояния}). \quad (3)$$

Таким образом, уравнения газодинамики представляют собой уравнения движения идеальной сжимаемой жидкости при отсутствии внешних сил.

Перейдем теперь к выводу закона сохранения энергии. Энергия единицы объема равна

$$\frac{\rho v}{2} + \rho e, \quad (4)$$

где первый член есть кинетическая энергия, второй — внутренняя энергия. Здесь  $\epsilon$ , очевидно, обозначает внутреннюю энергию единицы массы.

Для идеального газа  $\epsilon = c_v T$ , где  $c_v$  — теплоемкость при постоянном объеме,  $T$  — температура. Вычислим изменение энергии в единицу времени

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho v^2}{2} + \rho \epsilon \right) = \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho v^2}{2} \right) + \frac{\partial}{\partial t} (\rho \epsilon). \quad (5)$$

Производя дифференцирование в первом слагаемом и пользуясь уравнениями (1) и (2), получим:

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho v^2}{2} \right) = \frac{v^2}{2} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho v \frac{\partial v}{\partial t} = -\frac{v^2}{2} \frac{\partial}{\partial x} (\rho v) - \rho v \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{v^2}{2} \right) - v \frac{\partial \rho}{\partial x}. \quad (6)$$

Для преобразования производной  $\frac{\partial}{\partial t} (\rho \epsilon)$  обратимся к первому началу термодинамики, выражающему закон сохранения энергии

$$dQ = d\epsilon + p d\tau, \quad (7)$$

где  $dQ$  — количество тепла, получаемое (или отдаваемое) системой извне,  $p d\tau$  — работа, затрачиваемая при изменении объема на величину  $d\tau$  ( $\tau = 1/\rho$  — удельный объем).

Если процесс адиабатический (теплообмена со средой нет), то

$$dQ = 0$$

и

$$d\epsilon = -pd\frac{1}{\rho} = \frac{p}{\rho^2} d\rho. \quad (8)$$

Пользуясь этим равенством, будем иметь:

$$d(\rho \epsilon) = \epsilon d\rho + \rho d\epsilon = \epsilon d\rho + \frac{p}{\rho} d\rho = w d\rho, \quad (9)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} (\rho \epsilon) = w \frac{\partial \rho}{\partial t}, \quad (10)$$

где

$$w = \epsilon + \frac{p}{\rho} \quad (11)$$

— тепловая функция или теплосодержание единицы массы.

Производная  $\frac{\partial w}{\partial x}$  в силу соотношений (9) и (11) удовлетворяет уравнению

$$\rho v \frac{\partial w}{\partial x} = v \frac{\partial p}{\partial x}. \quad (12)$$

Учитывая равенства (2), (5), (6), (10), (12), получаем закон сохранения энергии в дифференциальной форме

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho v^2}{2} + \rho e \right) = - \frac{\partial}{\partial x} \left[ \rho v \left( \frac{v^2}{2} + w \right) \right]. \quad (13)$$

Для выяснения физического смысла этого равенства проинтегрируем его по некоторому объему  $(x_1, x_2)$

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{x_1}^{x_2} \left( \frac{\rho v^2}{2} + \rho e \right) dx = - \rho v \left( \frac{v^2}{2} + w \right) \Big|_{x_1}^{x_2}.$$

Слева стоит изменение энергии в единицу времени на интервале  $(x_1, x_2)$ , справа — поток энергии, вытекающей в единицу времени из рассматриваемого объема.

Если эффектом теплопроводности нельзя пренебречь, то уравнение сохранения энергии принимает вид

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho v^2}{2} + \rho e \right) = - \frac{\partial}{\partial x} \left[ \rho v \left( \frac{v^2}{2} + w \right) - \kappa \frac{\partial T}{\partial x} \right], \quad (14)$$

где  $\kappa$  — коэффициент теплопроводности.

**2. Ударные волны. Условия динамической совместности.** В случае больших скоростей возможны такие движения, при которых на некоторых поверхностях, перемещающихся в пространстве, возникают разрывы непрерывности в распределении гидродинамических величин (давления, скорости, плотности и др.). Эти разрывы принято называть **ударными волнами**.

На поверхности разрыва (фронте ударной волны) должны выполняться условия непрерывности потока вещества, энергии и количества движения (**условия Гюгонио**). Переходим к выводу этих условий.

Преобразуем уравнение (2) к более удобному для наших целей виду. Умножая (1) на  $v$  и складывая с (2), получаем:

$$\frac{\partial}{\partial t} (\rho v) = - \frac{\partial}{\partial x} (p + \rho v^2). \quad (2')$$

Перепишем теперь уравнения непрерывности, движения и сохранения энергии в виде

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = - \frac{\partial}{\partial x} (\rho v), \quad (1')$$

$$\frac{\partial (\rho v)}{\partial t} = - \frac{\partial}{\partial x} (p + \rho v^2), \quad (2')$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho v^2}{2} + \rho e \right) = - \frac{\partial}{\partial x} \left[ \rho v \left( \frac{v^2}{2} + w \right) \right]. \quad (13)$$

Рассмотрим на плоскости  $(x, t)$  линию  $x = \alpha(t)$ , являющуюся «следом» поверхности разрыва на плоскости  $(x, t)$ . Пусть  $AC$  —

некоторая дуга линии разрыва  $x = \alpha(t)$ , где  $A$  и  $C$  — точки с координатами  $x_1$ ,  $t_1$  и  $x_2 = x_1 + \Delta x$ ;  $t_2 = t_1 + \Delta t$  соответственно. Построим прямоугольник  $ABCD$  со сторонами, параллельными координатным осям.

Запишем закон сохранения вещества в интегральной форме

$$\int_{x_1}^{x_2} [(\rho)_{t_2} - (\rho)_{t_1}] dx = - \int_{t_1}^{t_2} [(\rho v)_{x_2} - (\rho v)_{x_1}] dt, \quad (15)$$

где слева стоит изменение массы на интервале  $(x_1, x_2)$  за промежуток времени  $(t_1, t_2)$ , а справа — количество вещества, вытекающего из интервала  $(x_1, x_2)$  за время  $(t_1, t_2)$ . Если функции  $\rho$  и  $\rho v$  непрерывны и дифференцируемы всюду внутри  $ABCD$ , то уравнение (15) эквивалентно уравнению (1'). В рассматриваемом случае это не имеет места.

Воспользуемся теоремой среднего значения для каждого слагаемого в отдельности

$$[(\rho)_{t=t_2} - (\rho)_{t=t_1}] \frac{\Delta x}{x=x^*} = - (\rho v)_{t=t^*} \Big|_{x=x^*} + (\rho v)_{t=t^*} \Big|_{x=x^*},$$

где  $x^*$ ,  $x^{**}$ ,  $t^*$ ,  $t^{**}$  — средние значения аргументов  $x$  и  $t$ .

Переходя к пределу при  $\Delta x \rightarrow 0$  ( $x_2 \rightarrow x_1$ ) и  $\Delta t \rightarrow 0$  ( $t_2 \rightarrow t_1$ ) и обозначая индексом 2 значения функций выше кривой  $x = \alpha(t)$  (сзади фронта ударной волны), а индексом 1 — значения функций ниже этой кривой (перед фронтом), получаем:

$$(\rho_2 - \rho_1) U = - (\rho v)_1 + (\rho v)_2, \quad (16)$$

где

$$U = \frac{da}{dt} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta x}{\Delta t}$$

— скорость ударной волны.

В системе координат, движущейся вместе с ударной волной,

$$u_1 = U - v_1, \quad u_2 = U - v_2$$

обозначают скорости частиц перед фронтом и, соответственно, сзади фронта ударной волны. Полученное выше соотношение (16) можно переписать в виде

$$\rho_1 u_1 = \rho_2 u_2. \quad (16')$$

Это равенство выражает непрерывность потока вещества через фронт ударной волны.

Записывая в интегральной форме закон сохранения количества движения, имеем:

$$\int_{x_1}^{x_2} [(\rho v)_{t_2} - (\rho v)_{t_1}] dx = - \int_{t_1}^{t_2} [(p + \rho v^2)_{x_2} - (p + \rho v^2)_{x_1}] dt,$$

где справа стоит сумма импульса действующих сил (давления) и потока количества движения. Переходя к пределу при  $\Delta x \rightarrow 0$  и  $\Delta t \rightarrow 0$ , получаем закон сохранения потока количества движения на фронте

$$U [(\rho v)_2 - (\rho v)_1] = -(p + \rho v^2)_1 + (p + \rho v^2)_2$$

или

$$p_1 + \rho_1 u_1^2 = p_2 + \rho_2 u_2^2. \quad (17)$$

Аналогично получается также уравнение сохранения энергии на фронте

$$\left(\frac{\rho v^2}{2} + \rho e\right)_2 U - \left(\frac{\rho v^2}{2} + \rho e\right)_1 U = -\rho_1 v_1 \left(\frac{v^2}{2} + w\right)_1 + \rho_2 v_2 \left(\frac{v^2}{2} + w\right)_2,$$

которое после несложных преобразований принимает вид

$$\rho_1 u_1 \left(w_1 + \frac{u_1^2}{2}\right) = \rho_2 u_2 \left(w_2 + \frac{u_2^2}{2}\right)$$

или в силу условия (16)

$$w_1 + \frac{u_1^2}{2} = w_2 + \frac{u_2^2}. \quad (18)$$

Таким образом, на фронте ударной волны должны выполняться уравнения (условия динамической совместности или условия Гюгонио)

$$\rho_1 u_1 = \rho_2 u_2, \quad (16')$$

$$p_1 + \rho_1 u_1^2 = p_2 + \rho_2 u_2^2, \quad (17)$$

$$w_1 + \frac{u_1^2}{2} = w_2 + \frac{u_2^2}. \quad (18)$$

Из первых двух уравнений (16) и (17) выразим  $u_1$  и  $u_2$  через  $p$  и  $\rho$ :

$$u_1^2 = \frac{\rho_2}{\rho_1} \cdot \frac{p_1 - p_2}{\rho_1 - \rho_2}; \quad u_2^2 = \frac{\rho_1}{\rho_2} \cdot \frac{p_1 - p_2}{\rho_1 - \rho_2},$$

откуда

$$u_1^2 - u_2^2 = -\frac{\rho_1 + \rho_2}{\rho_1 \rho_2} (p_1 - p_2).$$

Подставляя затем это выражение в уравнение (18), находим соотношение между значениями энергии по обе стороны фронта

$$w_1 - w_2 = \frac{1}{2\rho_1 \rho_2} (\rho_1 + \rho_2) (p_1 - p_2)$$

и

$$e_1 - e_2 = \frac{1}{2\rho_1 \rho_2} (\rho_1 - \rho_2) (p_1 + p_2).$$

Рассмотрим идеальный газ, для которого

$$p = R\rho T; \quad e = c_v T; \quad w = c_p T = \frac{c_p}{c_p - c_v} RT = \frac{\gamma}{\gamma - 1} \cdot \frac{p}{\rho},$$

т. е.

$$w = \frac{\gamma}{\gamma - 1} \cdot \frac{p}{\rho}. \quad (19)$$

Пользуясь формулой (19), после несложных преобразований приходим к так называемому уравнению адиабаты Гюгонио

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \frac{(\gamma + 1) p_2 + (\gamma - 1) p_1}{(\gamma - 1) p_2 + (\gamma + 1) p_1} \quad (20)$$

или

$$\frac{p_2}{p_1} = \frac{(\gamma + 1) \rho_2 - (\gamma - 1) \rho_1}{(\gamma + 1) \rho_1 - (\gamma - 1) \rho_2}. \quad (21)$$

По этой формуле можно определить одну из величин  $p_1$ ,  $\rho_1$ ,  $p_2$ ,  $\rho_2$ , если известны три остальные величины.

Ударная волна всегда движется относительно газа от областей с большим давлением к областям с меньшим давлением:  $p_2 > p_1$  (теорема Цемпленя). Отсюда следует, что плотность газа за фронтом больше плотности перед фронтом.

Формула (20) выражает зависимость между  $p_2$  и  $\rho_2$  при заданных  $p_1$  и  $\rho_1$ . Функция  $\rho_2 = \rho_2(p_2)$  при заданных  $p_1$  и  $\rho_1$  является монотонно возрастающей функцией, стремящейся к конечному пределу при  $p_2/p_1 \rightarrow \infty$  (ударная волна большой амплитуды):

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \frac{\gamma + 1}{\gamma - 1}. \quad (22)$$

Эта формула показывает максимальный скачок плотности (уплотнение), который может существовать на фронте ударной волны. Для двухатомного газа  $\gamma = 7/5$  и максимальное уплотнение равно 6:

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = 6.$$

Пользуясь равенствами (16'), (17) и (20) и полагая  $p_1 = 0$ , находим:

$$u_1 = \sqrt{\frac{\gamma + 1}{2} \cdot \frac{p_2}{\rho_1}}; \quad u_2 = \sqrt{\frac{(\gamma - 1)^2}{2(\gamma + 1)} \cdot \frac{p_2}{\rho_1}}.$$

Если ударная волна движется по покоящемуся газу ( $v_1 = 0$ ), то скорость распространения ударной волны равна

$$U = \sqrt{\frac{\gamma + 1}{2} \cdot \frac{p_2}{\rho_1}},$$

т. е. она растет пропорционально квадратному корню из  $p_2$ .

Рассмотрим простейшую задачу теории ударных волн, допускающую аналитическое решение. В цилиндрической трубе  $x > 0$ , неограниченной с одной стороны и закрытой поршнем с другой ( $x=0$ ), находится покоящийся газ с постоянной плотностью  $\rho_1$  и при постоянном давлении  $p_1$ . В начальный момент  $t=0$  поршень начинает двигаться с постоянной скоростью  $v$  в положительном направлении оси  $x$ . Перед поршнем возникает ударная волна, которая в начальный момент совпадает с поршнем, а затем удаляется от него со скоростью  $U > v$ . Между поршнем и фронтом ударной волны возникает область 2, в которой газ движется со скоростью поршня. Перед фронтом (область 1) газ находится в невозмущенном состоянии:  $\rho=\rho_1$ ,  $p=p_1$  ( $v=0$ ).

Пользуясь условиями на фронте (16), (17) и (18), нетрудно определить скорость фронта, а также величину скачка, плотности и давления.

Введем безразмерные величины

$$\omega = \frac{\rho_1}{\rho_2}; \quad \tilde{U} = \frac{U}{c_1}; \quad \tilde{v} = \frac{v}{c_1}; \quad \tilde{p} = \frac{\gamma p_2}{\rho_1 c_1^2}, \quad (23)$$

где  $c_1 = \sqrt{\gamma p_1 / \rho_1}$  — скорость звука перед фронтом (в невозмущенной области 1). Тогда уравнения сохранения запишутся в виде

$$\omega \tilde{U} = \tilde{U} - \tilde{v} \quad \text{или} \quad \tilde{U} = \frac{\tilde{v}}{1 - \omega}, \quad (24)$$

$$\tilde{p} = 1 + \gamma \tilde{U} \tilde{v} \quad \text{или} \quad \tilde{p} = 1 + \gamma \frac{\tilde{v}^2}{1 - \omega}, \quad (25)$$

$$\tilde{p} \omega = 1 + (\gamma - 1) \left( \tilde{U} \tilde{v} - \frac{1}{2} \tilde{v}^2 \right). \quad (26)$$

Исключая отсюда  $\tilde{p}$  и  $\tilde{U}$ , получаем квадратное уравнение для определения  $\omega$ :

$$2\omega^2 - \omega [4 + (\gamma + 1) \tilde{v}^2] + [2 + (\gamma - 1) \tilde{v}^2] = 0. \quad (27)$$

Так как по смыслу  $\omega < 1$ ; ( $\rho_2 > \rho_1$ ), то выбираем меньший корень

$$\omega_2 = 1 + \frac{(\gamma + 1)}{4} \tilde{v}^2 - \tilde{v} \sqrt{1 + \frac{(\gamma + 1)^2}{16} \tilde{v}^2}. \quad (28)$$

Из уравнений (24) и (28) находим

$$\tilde{U} = \frac{(\gamma + 1)}{4} \tilde{v} + \sqrt{1 + \frac{(\gamma + 1)^2}{16} \tilde{v}^2}, \quad (29)$$

$$\tilde{p} = 1 + \frac{\gamma(\gamma + 1)}{4} \tilde{v}^2 + \gamma \tilde{v} \sqrt{1 + \frac{(\gamma + 1)^2}{16} \tilde{v}^2}. \quad (30)$$

Возвращаясь к прежним величинам, получаем:

$$\rho_2 = \rho_1 \frac{1 + \frac{\gamma+1}{4} \cdot \frac{v^2}{c_1^2} + \frac{v}{c_1} \sqrt{1 + \frac{(\gamma+1)^2}{16c_1^2} \cdot v^2}}{1 + \frac{(\gamma-1)v^2}{2c_1^2}}, \quad (31)$$

$$U = \frac{\gamma+1}{4} v + c_1 \sqrt{1 + \frac{(\gamma+1)^2}{16c_1^2} v^2}, \quad (32)$$

$$p_2 = p_1 \cdot \left\{ 1 + \frac{\gamma(\gamma+1)}{4} \frac{v^2}{c_1^2} + \frac{\gamma v}{c_1} \sqrt{1 + \frac{(\gamma+1)^2}{16c_1^2} v^2} \right\}. \quad (33)$$

Так как скорость ударной волны постоянна, то для положения фронта в момент  $t$  будем иметь:

$$x = a(t) = \left\{ \frac{(\gamma+1)}{4} v + c_1 \sqrt{1 + \frac{(\gamma+1)^2}{16c_1^2} v^2} \right\} t. \quad (34)$$

В предельном случае  $v/c_1 \gg 1$  (ударная волна большой интенсивности) из формул (31)–(33) находим предельные соотношения

$$\rho_2 = \rho_1 \frac{\gamma+1}{\gamma-1}; \quad U = \frac{\gamma+1}{2} v; \quad p_2 = p_1 \cdot \frac{\gamma(\gamma+1)}{2} \cdot \frac{v^2}{c_1^2},$$

полученные нами ранее.

Если  $v/c_1 \ll 1$  (волна малой интенсивности), то можно пренебречь членами  $v^2/c_1^2$ :

$$\rho_2 = \rho_1 \left( 1 + \frac{v}{c_1} \right),$$

$$U = c_1 + \frac{(\gamma+1)}{4} v,$$

$$p_2 = p_1 \left( 1 + \frac{\gamma v}{c_1} \right),$$

**3. Слабые разрывы.** Выше было рассмотрено движение ударной волны, на фронте которой величины  $\rho$ ,  $p$ ,  $v$  и другие испытывают скачки. Такого рода разрывы называются сильными.

Возможны и такие движения, при которых на некоторой поверхности испытывают скачок первые производные величин  $\rho$ ,  $p$ ,  $v$  и других, в то время как сами эти величины остаются непрерывными. Такие разрывы называются слабыми.

В § 2, п. 10 рассмотрено движение разрывов такого рода и установлено, что эти разрывы распространяются вдоль характеристик. При этом мы исходили из уравнения акустики. Однако и для нелинейных задач газодинамики справедлив аналогичный результат.

Нетрудно убедиться в том, что поверхность слабого разрыва распространяется относительно газа со скоростью, равной локальной скорости звука. В самом деле, выделим малую окрестность поверхности слабого разрыва и возьмем средние значения гидродинамических величин в этой окрестности. Слабый разрыв, очевидно, можно рассматривать на фоне средних значений как малое возмущение, которое удовлетворяет уравнению акустики и должно распространяться с локальной скоростью звука.

В качестве примера рассмотрим истечение газа в вакуум (волна разрежения). Пусть в начальный момент  $t=0$  газ, заполняющий полупространство  $x > 0$ , покоятся и имеет постоянные значения плотности  $\rho$  и давления  $p_0$  во всей области  $x > 0$ . При  $t=0$  внешнее давление, приложенное к плоскости  $x=0$ , снимается, и газ начинает двигаться; при этом возникает слабый разрыв (волну разрежения), распространяющийся со скоростью звука  $c_0$  в положительном направлении оси  $x$ . На переднем фронте газа  $x=x_1(t)$  при  $t=0$  мы имеем разрыв плотности и давления. Однако этот разрыв сразу же после начала движения исчезает.

В самом деле, из условий непрерывности потоков вещества и количества движения при  $x=x_1(t)$

$$\begin{aligned} 0 &= \rho_1^- (v_1 - v_1^-) = \rho_1^+ (v_1 - v_1^+), \\ p_1^- + \rho_1^- (v_1 - v_1^-)^2 &= p_1^+ + \rho_1^+ (v_1 - v_1^+)^2, \end{aligned}$$

где  $\rho_1^-$ ,  $p_1^-$ ,  $v_1^-$  — значения слева в точке  $x_1(t)$ ,  $\rho_1^+$ ,  $p_1^+$ ,  $v_1^+$  — значения справа в точке  $x_1(t)$ , получаем

$$p_1^+ = 0 \quad \text{и} \quad \rho_1^+ = 0,$$

так как

$$\rho_1^- = p_1^- = v_1^- = 0.$$

Для адиабатического процесса уравнение состояния идеального газа имеет вид

$$p = p_0 \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\gamma}. \quad (35)$$

Решения задачи будем искать в форме

$$\rho = \rho(\xi); \quad p = p(\xi); \quad v = v(\xi), \quad \text{где} \quad \xi = x/t.$$

Вычисляя производные

$$\frac{\partial f}{\partial t} = -\frac{1}{t} \xi \frac{df}{d\xi}; \quad \frac{\partial f}{\partial x} = \frac{1}{t} \frac{df}{d\xi},$$

где  $f = \rho$ ,  $v$  или  $p$ , и подставляя результаты в уравнения (1) и (2), получим:

$$\left. \begin{aligned} (v - \xi) \frac{d\rho}{d\xi} &= -\rho \frac{dv}{d\xi}, \\ (v - \xi) \rho \frac{dv}{d\xi} &= \frac{dp}{d\xi}. \end{aligned} \right\} \quad (36)$$

Умножим первое уравнение на  $(v - \xi)$  и сложим со вторым:

$$(v - \xi)^2 \frac{d\rho}{d\xi} = \frac{dp}{d\xi}$$

или

$$\frac{dp}{d\rho} = (v - \xi)^2.$$

Отсюда имеем:

$$v - \xi = \pm \sqrt{\frac{dp}{d\rho}} = \pm c,$$

где  $c$  — скорость звука при адиабатическом процессе.

Поскольку мы рассматриваем движение слабого разрыва в положительном направлении оси  $x$ , надо выбрать в предыдущей формуле знак минус, т. е.

$$v - \xi = -c. \quad (37)$$

Подставляя это решение в уравнения (36), получаем:

$$\frac{dv}{d\rho} = \frac{c}{\rho} \quad (38)$$

или, что одно и то же,

$$\frac{dv}{dp} = \frac{1}{\rho c}.$$

Пользуясь уравнением состояния (35), находим:

$$c^2 = \gamma \frac{p}{\rho}$$

и после интегрирования уравнения (38)

$$v = \frac{2}{\gamma - 1} \cdot c_0 \left[ \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{2}} - 1 \right]. \quad (39)$$

Из последней формулы можно выразить  $\rho$  через  $v$ :

$$\rho = \rho_0 \left( 1 + \frac{\gamma-1}{2} \cdot \frac{v}{c_0} \right)^{\frac{2}{\gamma-1}}. \quad (40)$$

Здесь

$$c_0 = \sqrt{\gamma p_0 / \rho_0}$$

обозначает скорость звука при  $v=0$  (в покоящемся газе). Формулу (39) можно также переписать в виде

$$v = \frac{2}{\gamma - 1} (c - c_0). \quad (41)$$

Подставляя выражение (40) для  $\rho$  в уравнение состояния (35), находим:

$$\rho = p_0 \left( 1 + \frac{\gamma - 1}{2} \cdot \frac{v}{c_0} \right)^{\frac{2\gamma}{\gamma-1}}. \quad (42)$$

Из уравнений (41) и (37) получаем формулу

$$v = \frac{2}{\gamma + 1} \left( \frac{x}{t} - c_0 \right), \quad (43)$$

определяющую зависимость  $v$  от  $x$  и  $t$ . Подставляя затем выражение (43) для  $v$  в формулы (40) и (42), получим зависимость  $\rho$  и  $p$  от  $x$  и  $t$  в явной форме. Все величины оказываются зависящими от  $x/t$ . Если измерять расстояния в единицах, пропорциональных  $t$ , то картина движения не меняется. Такое движение называется а в т о м о д е л ь н ы м.

Найдем скорость движения переднего фронта  $v_1(t)$ . Полагая в равенстве (42)  $p=0$ , будем иметь:

$$v_1 = - \frac{2}{\gamma - 1} c_0. \quad (44)$$

Отсюда следует, что скорость истечения газа в пустоту конечна. Для двухатомных газов  $\gamma=7/5$  и

$$v_1 = - 5c_0.$$

Выражение (44) для скорости левого фронта  $x=x_1(t)$  можно получить также из уравнения баланса вещества

$$\int_{x_1}^{x_2} \rho dx = \rho_0 x_2 = \rho_0 c_0 t. \quad (45)$$

Вводя переменную

$$\xi = x/t,$$

получим

$$\int_{v_1}^{c_0} \rho d\xi = \rho_0 c_0.$$

Подставляя затем выражение для  $\rho$  из (40) и полагая

$$1 + \frac{\gamma - 1}{\gamma + 1} \cdot \frac{\xi - c_0}{c_0} = \lambda,$$

будем иметь:

$$\int_{\lambda_1}^{\lambda_2} \lambda^{\frac{2}{\gamma-1}} d\lambda = \frac{\gamma-1}{\gamma+1}, \quad (46)$$

тогда

$$\lambda_1 = 1 + \frac{\gamma-1}{\gamma+1} \cdot \frac{v_1 - c_0}{c_0}; \quad \lambda_2 = 1.$$

После вычисления интеграла (46) получим:

$$\lambda_2^{\frac{\gamma+1}{\gamma-1}} - \lambda_1^{\frac{\gamma+1}{\gamma-1}} = 1,$$

т. е.

$$\lambda_1 = 0,$$

откуда и следует:

$$v_1 = - \frac{2c_0}{\gamma-1}.$$

Задача об истечении газа в вакуум решена.

Мы ограничились выше рассмотрением лишь наиболее простых задач газодинамики. За более подробным ознакомлением с затронутыми здесь вопросами отсылаем читателя к специальной литературе<sup>1)</sup>.

## V. Динамика сорбции газов

**1. Уравнения, описывающие процесс сорбции газа.** Рассмотрим задачу о поглощении (сорбции) газа<sup>2)</sup>. Пусть через трубку (ось которой мы выберем за координатную ось  $x$ ), заполненную поглощающим веществом (сорбентом), пропускается газовоздушная смесь. Обозначим через  $a(x, t)$  количество газа, поглощенного единицей объема сорбента, а через  $u(x, t)$  — концентрацию газа, находящегося в порах сорбента в слое  $x$ .

Напишем уравнение баланса вещества, предполагая, что скорость газа  $u$  достаточно велика и процесс диффузии не играет существенной роли в переносе газа. Рассмотрим слой сорбента от  $x_1$  до  $x_2$  в течение промежутка времени от  $t_1$  до  $t_2$ . Очевидно,

<sup>1)</sup> См. Н. Е. Кочин, И. А. Кibel' и Н. В. Розе, Теоретическая гидромеханика, ч. II, гл. I, Гостехиздат, 1963; Л. Ландау и Е. Лифшиц, Механика сплошных сред, гл. VII, Гостехиздат, 1954; Я. Б. Зельдович, Теория ударных волн и введение в газодинамику, изд. АН СССР, 1946; Л. И. Седов, Распространение сильных взрывных волн, Прикладная математика и механика, т. X, вып. 2, (1946).

<sup>2)</sup> А. Н. Тихонов, А. А. Жуховицкий и Я. Л. Забежинский, Поглощение газа из тока воздуха слоем зернистого материала, ЖФХ, 20, вып. 10 (1946).