

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ КОЭФФИЦИЕНТА АВТОМОДЕЛЬНОСТИ  
В ЗАДАЧЕ О ДИНАМИЧЕСКОМ СЖАТИИ  
ХОЛОДНОГО ГАЗОВОГО ШАРА**

*В.Ф. Куропатенко, Е.С. Шестаковская, М.Н. Якимова*

Рассмотрено решение задачи о динамическом сжатии холодного газового шара, находящегося в сферическом сосуде с непроницаемой стенкой. Под действием зависящего от времени наружного давления стенка движется с отрицательной скоростью. В отличие от решений Я.М. Каждана, К.В. Брушлинского [1] и Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшица [2] коэффициент автомодельности определяется с помощью закона сохранения массы. Такой метод позволяет для каждого заданного показателя адиабаты найти единственный показатель автомодельности.

Ключевые слова: автомодельная сферическая ударная волна, показатель автомодельности, законы сохранения, идеальный газ.

Автомодельная задача о динамическом сжатии холодного газового шара относится к классу задач, из постановки которых нельзя определить группу подобия. Показатель автомодельности, который и задает группу подобия, определяется в процессе решения задачи, что в этом случае и составляет основную трудность.

Некоторые результаты, относящиеся к этой задаче, рассмотрены в книге К.П. Станюковича [3]. Так же задача о сжатии волны при  $\gamma=1,4$  приведена в работе Г. Гудерлея [4].

**1. Переход к автомодельным переменным**

В качестве исходных возьмём уравнение неразрывности, уравнение движения и следствие из трёх законов сохранения – сохранение энтропии вдоль траектории:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + u \frac{\partial \rho}{\partial r} + \rho \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{2\rho u}{r} = 0, \quad (1)$$

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial r} = 0, \quad (2)$$

$$\frac{\partial s}{\partial t} + u \frac{\partial s}{\partial r} = 0. \quad (3)$$

Уравнение состояния идеального газа возьмём в виде:

$$P = f(s)\rho^\gamma \quad (4)$$

Уравнения (1)–(4) – описывают одномерные адиабатические течения идеального газа со сферической симметрией. Из (1)–(4) следует уравнение:

$$\frac{\partial P}{\partial t} + u \frac{\partial P}{\partial r} - \frac{\gamma P}{\rho} \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + u \frac{\partial \rho}{\partial r} \right) = 0. \quad (5)$$

Из (1) и (5) следует уравнение:

$$\frac{\partial P}{\partial t} + u \frac{\partial P}{\partial r} - \gamma P \left( \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{2u}{r} \right) = 0. \quad (6)$$

Система уравнений (1), (2), (6) содержит  $P$ ,  $\rho$ ,  $u$ . Перейдём к переменным  $t$  и  $\xi$ , где:

$$\xi = \frac{r}{b(a-t)^n}. \quad (7)$$

Запишем уравнения перехода от переменных  $t$ ,  $r$  к переменным  $t$ ,  $\xi$  для произвольной функции  $f(t, r)$  переходящей в функцию  $f(t, \xi, (t, r))$ .

$$\left( \frac{\partial f}{\partial t} \right)_r = \left( \frac{\partial f}{\partial t} \right)_\xi + \left( \frac{\partial f}{\partial \xi} \right)_t \left( \frac{\partial \xi}{\partial t} \right)_r, \quad (8)$$

$$\left( \frac{\partial f}{\partial r} \right)_t = \left( \frac{\partial f}{\partial \xi} \right)_t \cdot \left( \frac{\partial \xi}{\partial r} \right)_r. \quad (9)$$

Производные  $\xi$  (7) по  $t$  и  $r$  имеют вид:

$$\frac{\partial \xi}{\partial t} = \frac{n\xi}{a-t}, \quad \frac{\partial \xi}{\partial r} = \frac{1}{b(a-t)^n}. \quad (10)$$

Уравнения (1), (2), (6) в переменных  $t$ ,  $\xi$  принимают вид:

$$\left(\frac{\partial \rho}{\partial t}\right)_{\xi} + \left(\frac{\partial \rho}{\partial \xi}\right) \frac{n\xi}{a-t} + u \frac{\partial \rho}{\partial \xi} \frac{1}{b(a-t)^n} + \rho \frac{\partial u}{\partial \xi} \frac{1}{b(a-t)^n} + \frac{2\rho u}{\xi b(a-t)^n} = 0, \quad (11)$$

$$\left(\frac{\partial u}{\partial t}\right)_{\xi} + \left(\frac{\partial u}{\partial \xi}\right) \frac{n\xi}{a-t} + u \left(\frac{\partial u}{\partial \xi}\right) \frac{1}{b(a-t)^n} + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial P}{\partial \xi}\right) \frac{1}{b(a-t)^n} = 0, \quad (12)$$

$$\left(\frac{\partial P}{\partial t}\right)_{\xi} + \left(\frac{\partial P}{\partial \xi}\right) \frac{n\xi}{a-t} + \left(\frac{\partial P}{\partial \xi}\right) \frac{u}{b(a-t)^n} + \frac{\gamma P}{b(a-t)^n} \left( \left(\frac{\partial u}{\partial \xi}\right) + \frac{2u}{\xi} \right) = 0. \quad (13)$$

Будем искать решение системы (11)-(13) в виде:

$$P = \alpha_p(t)\Pi(\xi), \quad \rho = \alpha_\rho(t)\delta(\xi), \quad u = \alpha_u(t)M(\xi). \quad (14)$$

Используя соображения размерностей, будем считать, что:

$$\alpha_p = \alpha_\rho \alpha_u^2. \quad (15)$$

**2. Постановка задачи о сжатии газового шара.** В момент  $t_0$  в области  $0 \leq r \leq r_0$  находится холодный идеальный газ с параметрами  $\rho_0 = \text{const}$ ,  $P_0 = 0$ ,  $E_0 = 0$ ,  $u_0 = 0$ . В точке  $t = t_0$ ,  $r = r_0$  задана скорость  $u_1 < 0$  и следовательно в ней находится сильный разрыв. При  $t > t_0$  из этой точки в газ начнет распространяться ударная волна со скоростью  $D < 0$ . Законы сохранения на фронте сильной ударной волны в идеальном газе имеют вид:

$$\rho_+ = \frac{\gamma+1}{\gamma-1} \rho_0, \quad (16)$$

$$D = \frac{\gamma+1}{2} u_+, \quad (17)$$

$$P_+ = \frac{\gamma+1}{2} \rho_0 u_+^2. \quad (18)$$

Будем считать, что на ударной волне  $\xi = 1$ . Следовательно,  $\delta(\xi)$ ,  $M(\xi)$ ,  $\Pi(\xi)$  на ударной волне постоянны.

Из (16) видно, что на сильной ударной волне  $\rho_+ = \text{const}$ . В соответствии с (14)  $\rho = \alpha_\rho(t)\delta(\xi)$ . Если потребовать, чтобы  $M(\xi)$ ,  $\Pi(\xi)$ ,  $\delta(\xi)$  были бы инвариантны относительно начальных данных задачи  $\rho_0$  и  $u_1$ , то следует принять:

$$\alpha_\rho = \rho_0, \quad \delta_1 = \frac{\gamma+1}{\gamma-1}. \quad (19)$$

В точке  $t = t_0$ ,  $r = r_0$ ,  $\xi = 1$  из (7) следует:

$$b = \frac{r_0}{(a - t_0)^n}. \quad (20)$$

Подставив значение  $b$  в (7), получим выражение для безразмерной координаты  $\xi$ :

$$\xi = \frac{r}{r_0} \left( \frac{a - t_0}{a - t} \right)^n. \quad (21)$$

Уравнение (21) при  $\xi = 1$  определяет траекторию фронта ударной волны:

$$r = r_0 \left( \frac{a - t}{a - t_0} \right)^n. \quad (22)$$

В момент фокусировки ударной волны  $t_f$  её координата становится равной нулю. Из (22) при  $r = 0$  и  $t = t_f$  следует при  $n > 0$ :

$$a = t_f.$$

Таким образом:

$$\xi = \frac{r}{r_0} \left( \frac{t_f - t_0}{t_f - t} \right)^n, \quad (23)$$

**3. Скорость ударной волны и время фокусировки.** Скорость ударной волны определяется дифференцированием (22)

$$D = -\frac{r_0 n}{t_f - t_0} \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{n-1}. \quad (24)$$

Из (24) и (17) следует зависимость  $u_+$  от  $t$ :

$$u_+ = -\frac{2r_0 n}{(\gamma + 1)(t_f - t_0)} \cdot \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{n-1}. \quad (25)$$

При  $t=t_0$  из (24) и (25) следуют выражения для  $D_1$  и  $u_1$ :

$$D_1 = -\frac{r_0 n}{t_f - t_0}, \quad u_1 = -\frac{2r_0 n}{(\gamma + 1)(t_f - t_0)}. \quad (26)$$

Запишем (24) и (25) с помощью (26) в виде:

$$D = D_1 \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{n-1}, \quad (27)$$

$$u_+ = \frac{2}{\gamma + 1} D_1 \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{n-1}. \quad (28)$$

Подставим выражение скорости (28) на фронте ударной волны в уравнение (14). Из условия независимости  $M(\xi)$  от начальных параметров задачи  $r_0, t_0, u_1, D_1$  следует:

$$M = \frac{2}{\gamma + 1}, \quad (29)$$

$$\alpha_u = D_1 \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{n-1}. \quad (30)$$

Совершенно аналогично подставив  $u_+$  (28) и  $P = \alpha_p \cdot \Pi$  из (14) в (18), получим:

$$\alpha_p(t)\Pi_1 = \frac{2}{\gamma + 1} \rho_0 D_1^2 \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{2(n-1)}. \quad (31)$$

Из условия независимости  $\Pi_1$  от начальных данных задачи следует:

$$\alpha_p(t) = \rho_0 D_1^2 \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{2(n-1)}, \quad (32)$$

$$\Pi_1 = \frac{2}{\gamma + 1}. \quad (33)$$

Значения  $\delta_1, M_1, \Pi_1$  - это значения, заданные на границе области в точке  $\xi=1$ .

Из (27) выразим  $t_f$  через заданные значения  $r_0, t_0, u_1$  и  $\gamma$  и показатель автомодельности  $n$ :

$$t_f = t_0 - \frac{2r_0 n}{(\gamma + 1)u_1}. \quad (34)$$

Значение  $n$  пока не известно.

**4. Уравнения для безразмерных величин.** В результате преобразований система уравнений (11)-(13) сводится к следующим выражениям для  $M', \Pi', \delta'$ :

$$M' = \frac{(n-1)\xi(\delta M(M-\xi) - 2\Pi) - 2\gamma M \Pi n}{n\xi(\gamma\Pi - (M-\xi)^2 \delta)}. \quad (35)$$

$$\Pi' = \frac{\delta\Pi[(n-1)\xi(2(M-\xi) - \gamma M) + 2\gamma M(M-\xi)n]}{n\xi(\gamma\Pi - (M-\xi)^2 \delta)}, \quad (36)$$

$$\delta' = \frac{\delta \left[ 2M\delta n(M - \xi)^2 - (n-1)\xi(\delta M(M - \xi) - 2\Pi) \right]}{n\xi(M - \xi)(\gamma\Pi - (M - \xi)^2\delta)}. \quad (37)$$

Функции  $\delta(\xi)$ ,  $\Pi(\xi)$ ,  $M(\xi)$  находятся путём интегрирования уравнений (35)–(37) в области  $1 < \xi < \infty$ . Начальные условия при  $\delta = 1$  таковы:

$$\text{в } \xi = 1 \quad \Pi_1 = \frac{2}{\gamma+1}, \quad \delta_1 = \frac{\gamma+1}{\gamma-1}, \quad M_1 = \frac{2}{\gamma+1}, \quad (38)$$

$$M'_1 = \frac{2}{\gamma+1} \left( \frac{3(1-n)}{n} - \frac{4\gamma}{\gamma+1} \right), \quad \Pi'_1 = \frac{2}{\gamma^2-1} \left( \frac{1-n}{n} 2 \cdot (2\gamma-1) - \frac{4\gamma(\gamma-1)}{\gamma+1} \right), \quad (39)$$

$$\delta'_1 = \frac{\gamma+1}{(\gamma-1)} \left( \frac{1-n}{n} \frac{6}{\gamma-1} - \frac{4}{\gamma+1} \right). \quad (40)$$

В результате интегрирования уравнений (35)–(37) определяются зависимости  $M(\xi)$ ,  $\Pi(\xi)$ ,  $\delta(\xi)$ . Для интегрирования системы (35)–(37) нужно задать значение  $n$ . Оно зависит от  $\gamma$ . Зависимость  $n(\gamma)$  в явном виде отсутствует. Её нужно найти.

### 5. Определение коэффициента автомодельности

Объём газового шара в момент  $t_0$  равен:

$$\theta_0 = \frac{4}{3} \pi r_0^3. \quad (41)$$

При  $t > t_0$  масса газа в объёме  $\theta_0$  возрастает. В некоторый момент времени  $t_* > t_0$  масса газа в объёме  $\theta_0$  равна:

$$m_A = \frac{4}{3} \pi \rho_0 r_{0A}^3 + 4\pi \int_{r_{0A}}^{r_0} \rho(r) r^2 dr. \quad (42)$$

На ударной волне  $\xi=1$  и из выражения для  $\xi$  (23) следует при  $t = t_*$

$$r_{0A} = r_0 \left( \frac{t_f - t_*}{t_f - t_0} \right)^n, \quad dr = r_0 \left( \frac{t_f - t_*}{t_f - t_0} \right)^n d\xi. \quad (43)$$

После перехода к переменным  $t$  и  $\xi$  и подстановки (14), (19), (23) и (43) в (42) получим:

$$m_A = 4\pi \rho_0 \left( \frac{t_f - t_*}{t_f - t_0} \right)^{3n} r_0^3 \left( \frac{1}{3} + \int_1^{\xi_*} \delta \xi^2 d\xi \right). \quad (44)$$

На поверхности с  $r = r_0$  величина  $\xi_*$  связана с  $t_*$  уравнением, следующим из (23):

$$\xi_* = \left( \frac{t_f - t_*}{t_f - t_0} \right)^{-n}. \quad (45)$$

Таким образом, выражение  $m_A$  приобретает вид:

$$m_A = 4\pi r_0^3 \rho_0 \xi_*^{-3} \left( \frac{1}{3} + \int_1^{\xi_*} \delta \xi^2 d\xi \right). \quad (46)$$

С другой стороны, масса  $m_A$  должна быть равна сумме начальной массы и массы, которая за время  $t_* - t_0$  втечет в объём  $\theta_0$ :

$$m_B = \frac{4}{3} \pi r_0^3 \rho_0 - \int_{t_0}^{t_*} 4\pi r_0^2 \rho u dt, \quad (47)$$

где  $u < 0$ . При  $r = r_0$  из (23) следует:

$$\xi = \left( \frac{t_f - t}{t_f - t_0} \right)^{-n}, \quad dt = (t_f - t_0) \xi^{-\left(\frac{n+1}{n}\right)} \frac{1}{n} d\xi. \quad (48)$$

После подстановки (14), (34) и (48) в (47) получаем:

$$m_B = 4\pi r_0^3 \rho_0 \left( \frac{1}{3} + \int_1^{\xi_*} \delta M \xi^{-2} d\xi \right). \quad (49)$$

Зависимости  $\delta(\xi)$  и  $M(\xi)$  определяются уравнениями (35)–(37). Величина  $t_*$  задаётся произвольно в промежутке  $(t_0, t_0)$ . Величины  $\rho_0, r_0, t_0, \gamma$  и  $u_1$  заданы при постановке задачи. Значение  $\xi_*$  (45) преобразуем с помощью (34) к виду:

$$\xi_* = \left( 1 + \frac{(\gamma + 1)u_1}{2r_0 n} (t_* - t_0) \right)^{-n}. \quad (50)$$

Таким образом, чтобы найти  $n$ , нужно решить уравнение:

$$Y(n) = m_A(n, t_*) - m_B(n, t_*) = 0. \quad (51)$$

При вычислении интегралов в выражениях  $m_A$  (46) и  $m_B$  (49) используются производные  $M', \delta', \Pi'$  (35)–(37). При этом может оказаться две возможности:

- 1) на промежутке  $1 \leq \xi \leq \xi_*$  знаменатель в ноль не обращается;
- 2) знаменатель в (35)–(37) обращается в ноль при некотором значении  $\xi$ .

В первом случае значение  $n$  является корнем уравнения (51). Если значение  $n$ , при котором вычисляются  $m_A$  и  $m_B$ , является лишь приближенным значением корня, то  $Y \neq 0$ . Итерации ведутся до тех пор, пока станет  $Y = 0$ .

Во втором случае одновременно со знаменателем в (35)–(37) должны обращаться в ноль и числители, т.к. производные  $M', \delta', \Pi'$  конечны. Если  $n$  задано приближенно, то в точке, где знаменатель обращается в ноль, в качестве  $Y(n)$  берется сумма числителей в (35)–(37). Итерации по  $n$  ведутся до тех пор, пока станет  $Y = 0$ .

Результаты расчета приведены в таблице:

Таблица

$\gamma$	1,2	1,4	1,667	1,87	2	2,5	2,75	3
$n$	0,757142	0,717175	0,688838	0,674154	0,667046	0,644039	0,635949	0,629393

Работа выполнена при поддержке РФФИ. Грант 13-01-00072.

#### Библиографический список

1. Брушлинский, К.В. Об автомодельных решениях некоторых задач газовой динамики / К.В. Брушлинский, Я.М. Каждан // Успехи математических наук. – 1963. – Т. 18, Вып. 2. – С. 3–23.
2. Ландау, Л.Д. Теоретическая физика / Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. – М.: Изд-во Наука, 1986. – 736 с.
3. Станюкович, К.П. Неустановившиеся движения сплошной среды / К.П. Станюкович. – М.: Гостехиздат, 1971. – 856 с.
4. Guderley, G. Starke kugelige und zylindrische Verdichtungsstösse in der Nähe des Kugelmittelpunktes bzw. der Zylinderachse / G. Guderley // Luftfahrtforschung 19. – 1942. – № 9.

[К содержанию](#)