

3. Maslen S. H. Invicid Hypersonic Flow Past Smooth Symmetric Bodies. — AJAA Journal, 1964, № 6, p. 103–111.
4. Гусев В. Н., Ерофеев А. И., Климова Т. В., Перепухов В. А., Рябов В. В., Толстых А. И. Теоретические и экспериментальные исследования обтекания тел простой формы гиперзвуковым потоком разреженного газа. — Тр. ЦАГИ, 1977, вып. 1855. 43 с.
5. Кузнецов М. М., Полянский О. Ю. Распределение давления на клине и конусе в гиперзвуковом неравновесном потоке газа. — Уч. зап. ЦАГИ, 1982, т. 13, № 4, с. 42–49.
6. Амарантова И. И., Буковшин В. Г., Шустов В. И. Экспериментальные исследования обтекания острых конусов с околокритическими и закритическими углами раствора. — Изв. АН СССР. МЖГ, 1978, № 2, с. 195–198.
7. Храмов Н. Е. Расчет обтекания сферы неравномерным потоком газа. — ПММ, 1965, т. 29, вып. 1, с. 175–177.
8. Лебедев М. Г., Савинов К. Г. Удар неравномерного сверхзвукового потока газа в плоскую преграду. — Изв. АН СССР. МЖГ, 1969, № 3, с. 164–171.
9. Лунев В. В. Гиперзвуковая аэродинамика. М.: Машиностроение, 1975. 327 с.
10. Агафонов В. П., Вергущин В. К., Гладков А. А., Полянский О. Ю. Неравновесные физико-химические процессы в аэродинамике. М.: Машиностроение, 1972. 344 с.
11. Seiff A. Atmosphere entry problems of manned interplanetary flight. — AJAA Eng. Problems of manned interplanetary exploration. Techn. papers meeting. Sept. 30 – Oct. 1, 1963, p. 19.
12. Хейз У. Д., Пробстин Р. Ф. Теория гиперзвуковых течений. М.: Изд-во иностр. лит., 1962. 607 с.

Москва

Поступила в редакцию  
23.I.1985

УДК 533.6.011.72:534.222

## К РАСЧЕТУ ВОЛН КОНЕЧНОЙ АМПЛИТУДЫ В ГАЗОДИНАМИЧЕСКОМ ПРИБЛИЖЕНИИ

МАКАРОВ С. Н., ФИЛИППОВ Б. В.

Исследуется третье (газодинамическое) приближение теории волн конечной амплитуды [1–3]. Полученное эволюционное уравнение для скорости газа интегрируется аналитически. В качестве примеров рассматриваются две известные задачи: о распространении стационарного симметричного скачка плотности [2] и о количественном описании акустического ветра [1, 3]. Решение второй задачи записывается для случая произвольных акустических чисел Рейнольдса.

1. С выводом уравнений второго приближения теории волн конечной амплитуды для недиспергирующего газа [1] связано следующее утверждение. Если амплитуда плоской волны и диссипативные коэффициенты характеризуются по величине одним и тем же малым параметром  $\varepsilon \ll 1$ , то после введения медленной координаты  $z_1 = \varepsilon x$  и перехода к времени  $\tau = t - x/c_0$  в движущейся системе координат для плотности  $\rho$ , скорости  $v$  и удельной энтропии газа  $s$  имеет место разложение

$$v(\tau, z_1, \varepsilon) = \varepsilon v_0'(\tau, z_1) + o(\varepsilon) \tag{1.1}$$

$$\rho = \rho_0 + \varepsilon \rho_0' + o(\varepsilon), \quad s = s_0 + \varepsilon^2 s_0'' + o(\varepsilon^2)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} = -\frac{1}{c_0} \frac{\partial}{\partial \tau} + \varepsilon \frac{\partial}{\partial z_1}, \quad \frac{\partial}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial \tau}$$

Подстановка (1.1) в систему уравнений неразрывности, импульса и энтропии для политропного газа дает соотношения

$$\begin{aligned} \rho_0' &= \frac{\rho_0}{c_0} v_0', & \frac{\partial v_0'}{\partial z_1} - \frac{\gamma+1}{2c_0^2} v_0' v_{0\tau}' - \frac{b'}{2\rho_0 c_0^3} v_{0\tau\tau}' &= 0 \\ s_0'' &= \frac{\gamma-1}{\rho_0 c_0^3} \kappa' v_{0\tau}', & c_0 \rho - \rho_0 v &= \frac{3-\gamma}{4c_0} \rho_0 v^2 - \frac{b}{2c_0^2} v_\tau + o(\varepsilon^2) \end{aligned} \tag{1.2}$$

включающие уравнение Бюргерса. Здесь  $b' = b/\varepsilon$ ,  $\kappa' = \kappa/\varepsilon$ ; остальные обозначения постоянных общеприняты.

В настоящей работе для вывода упрощенных уравнений движения предлагается продолжить разложение (1.1) регулярным образом, введя еще одну независимую

медленную координату  $z_2 = \varepsilon^2 x$ , учитывающую деформацию профиля следующего порядка малости. Полученное таким образом эволюционное уравнение на функцию  $v$  представляет собой линейризованный около решения  $v_0 = \varepsilon v_0'$  вариант уравнения (7) работы [2]. Оно интегрируется аналитически. Процесс линейризации около предыдущего приближения при сохранении малых третьего порядка становится очевидным, если использовать условие вложения  $v_0 \sim \varepsilon$ ,  $v \sim \varepsilon$ ,  $v - v_0 = o(\varepsilon)$  для решений  $v_0$ ,  $v$  второго и третьего приближения теории волн конечной амплитуды.

Регулярное по  $\varepsilon$  продолжение разложения (1.1) до членов второго порядка включительно в переменных  $\tau$ ,  $z_1$  нетривиально с точки зрения следующего рассуждения. При распространении волн, определяемых выражением (1.2), имеет место медленное изменение профиля  $v$ ,  $\rho$  в движущейся системе координат. Его характерный масштаб  $L$  по  $x$  составляет  $\sim \varepsilon^{-1}$ , а соответствующая медленная координата  $z_1 = \varepsilon x$  [1]. Учет более высоких порядков по  $\varepsilon$  в переменных задачи приводит к необходимости учета еще более медленных деформаций профиля с характерными масштабами  $L \gg \varepsilon^{-1}$ . Анализ показывает, что при продолжении разложения (1.1) до членов второго порядка необходимо дополнительно учесть деформацию профиля с характерным масштабом  $L \sim \varepsilon^{-2}$ . В соответствии с методом многих масштабов это можно сделать, положив все функции зависящими от еще одной медленной координаты  $z_2 = \varepsilon^2 x$ , описывающей данную деформацию

$$\begin{aligned} v(\tau, z_1, z_2, \varepsilon) &= \varepsilon v'(\tau, z_1, z_2) + \varepsilon^2 v''(\tau, z_1, z_2) + o(\varepsilon^2) \\ \rho &= \rho_0 + \varepsilon \rho' + \varepsilon^2 \rho'' + o(\varepsilon^2), \quad s = s_0 + \varepsilon^2 s'' + \varepsilon^3 s''' + o(\varepsilon^3) \end{aligned} \quad (1.3)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} = -\frac{1}{c_0} \frac{\partial}{\partial \tau} + \varepsilon \frac{\partial}{\partial z_1} + \varepsilon^2 \frac{\partial}{\partial z_2}, \quad \frac{\partial}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial \tau}$$

Подстановка (1.3) в исходную газодинамическую систему с учетом членов первого и второго порядка по-прежнему дает соотношения вида (1.2) с той разницей, что все величины в них теперь параметрически зависят от координаты  $z_2$ .

2. Подставим разложение (1.3) в уравнения движения политропного газа [1] и выведем соотношения, получающиеся при сохранении малых третьего порядка. В соответствии с общей схемой, развитой при учете малых второго порядка [1], вывод состоит из нескольких этапов. Сначала из энтропийного уравнения выражаем через функции  $v'$ ,  $v''$  величину  $s'''$ , затем, разлагая уравнение состояния  $p = (\gamma - 1)\rho^\gamma \exp((s - s_0)/c_v)$  в ряд по  $\varepsilon$ , находим величину  $p$  с точностью до малых третьего порядка и, наконец, складываем и вычитаем уравнение импульса и уравнение неразрывности, домноженное на  $c_0$ , и в сумме приравняем нулю коэффициент при  $\varepsilon^3$ , а в разности отбрасываем все члены порядка  $o(\varepsilon^3)$ . В результате последовательного выполнения этих операций с использованием формул (1.2) были получены следующие соотношения:

$$\begin{aligned} \frac{\partial v'}{\partial z_2} + \frac{\partial v''}{\partial z_1} - \frac{\gamma + 1}{2c_0^2} (v'v'')_\tau - \frac{b'}{2\rho_0 c_0^3} v_{\tau\tau}'' &= \\ = \frac{3(\gamma + 1)}{8\rho_0 c_0^4} b' v_{\tau^2}'' - \frac{b'}{4\rho_0 c_0^4} (v'')_{\tau\tau} - \frac{d_1}{2\rho_0^2 c_0^5 \varepsilon^2} v_{\tau\tau}'' \end{aligned} \quad (2.1)$$

$$\rho_0 c_0^2 T_0 s_{\tau\tau}''' = b' v_{\tau^2}'' - \frac{\kappa'}{2c_v} (v'')_{\tau\tau} + \frac{d}{(\gamma - 1)\rho_0 c_0 \varepsilon^2} v_{\tau\tau}' + \frac{c_0 \kappa'}{\gamma c_v} v_{\tau\tau}'' \quad (2.2)$$

$$\begin{aligned} c_0 \rho_\tau - \rho_0 v_\tau &= \frac{3 - \gamma}{4c_0} \rho_0 (v^2)_\tau - \frac{b}{2c_0^2} v_{\tau\tau} - \frac{(5\gamma - 3)}{8c_0^3} b v_{\tau^2} + \\ + \frac{(\gamma - 1)b}{4c_0^3} (v^2)_{\tau\tau} + \frac{(3 - \gamma)(2 - \gamma)}{12c_0^2} \rho_0 (v^3)_\tau + \frac{d_2}{2\rho_0 c_0^4} v_{\tau\tau} + o(\varepsilon^3) \end{aligned} \quad (2.3)$$

$$d = \frac{\gamma - 1}{\gamma} \left( \frac{\kappa}{c_v} - b \right) \frac{\kappa}{c_v}, \quad d_{1,2} = \frac{b^2}{4} \pm d$$

Основное отличие выражения (2.2) от соответствующего выражения для  $s_{\tau\tau}'''$  (1.2) связано с присутствием члена  $b' v_{\tau^2}''$ , который уже не является функцией типа источника. Если  $\tau \rightarrow \mp \infty$  означает состояния до и после прохождения волны, то можно ввести величины  $\Delta s = \rho_0 c_0^2 T_0 (s(\infty) - s(-\infty))$ ,  $\Delta s''$ ,  $\Delta s'''$ , характеризующие полное приращение энтропии и отдельных ее компонент

$$\Delta s'' = 0, \quad \Delta s''' = b' \int_{-\infty}^{\infty} v_{\tau^2}'' d\tau, \quad \Delta s = \varepsilon^3 \Delta s''' + o(\varepsilon^3) \quad (2.4)$$

В отличие от второго приближения для любого возмущения с учетом малых третьего порядка имеет место конечное приращение энтропии, равное (2.4). При переходе к невязкому пределу правая часть выражения для  $\Delta s'''$  остается конечной и может быть вычислена с помощью уравнения Бюргера (1.2). Для одиночного скачка

$$b' \int_{-\infty}^{\infty} v_{\tau}{}'^2 d\tau \rightarrow \frac{\gamma+1}{12} \rho_0 c_0 [v']^3$$

и формула (2.4) сводится к известному соотношению для скачка энтропии в слабой ударной волне.

Возвратимся от двух независимых переменных  $z_1, z_2$  к физической координате  $z=x$ ,  $\partial/\partial z = \varepsilon \partial/\partial z_1 + \varepsilon^2 \partial/\partial z_2$  и, используя (2.1), (1.2), получим уравнение, которому удовлетворяет функция  $v(\tau, z) = \varepsilon v' + \varepsilon^2 v''$  с точностью до членов третьего порядка включительно. Разложим в (2.1) функцию  $v'$  во всех слагаемых, кроме  $\partial v'/\partial z_2$ , в ряд Тейлора по переменной  $z_2$

$$v' - v_0' \sim z_2 \frac{\partial v'}{\partial z_2} (z_2=0) = \varepsilon z_1 \frac{\partial v'}{\partial z_2} (0) \sim \varepsilon \quad (2.5)$$

множим уравнение (2.1) на  $\varepsilon^3$ , уравнение (1.2) для  $v'$  на  $\varepsilon^2$  и сложим друг с другом. Результат принимает вид

$$v_z - \frac{\gamma+1}{2c_0^2} (v_0 v)_{\tau} - \frac{b}{2\rho_0 c_0^3} v_{\tau\tau} = -\frac{\gamma+1}{2c_0^2} v_0 v_{0\tau} + \\ + \frac{3(\gamma+1)}{8\rho_0 c_0^4} b v_{0\tau}{}^2 - \frac{b}{4\rho_0 c_0^4} (v_0^2)_{\tau\tau} - \frac{d_1}{2\rho_0^2 c_0^5} v_{0\tau\tau\tau} \quad (2.6)$$

где  $v_0(\tau, z) = \varepsilon v_0'$ , и все отброшенные члены имеют порядок  $o(\varepsilon^3)$ . Так как  $\partial v_0'/\partial z_2 = 0$ , функция  $v_0$  является решением уравнения Бюргера [1].

Эволюционное уравнение (2.6) имеет смысл рассматривать на масштабах  $x \sim \varepsilon^{-1}$ . На больших расстояниях от излучателя  $v_0 = o(\varepsilon)$ , и поведение решения с точностью до малых третьего порядка по  $\varepsilon$  описывается обычным уравнением Бюргера.

Распространение волн конечной амплитуды с учетом малых третьего порядка было исследовано в работе [2]. Существенно, что полученное для функции  $v$  уравнение (7) не может быть проинтегрировано аналитически. Однако после введения в анализ предыдущего приближения  $v_0$ , замены в нелинейных слагаемых  $v$  на  $v_0$ , согласно (1.1), (1.3), (2.5) по формуле  $v - v_0 = o(\varepsilon)$ , и дополнительного исключения лишних членов порядка  $o(\varepsilon^3)$  уравнение (7) при учете неизэнтропичности преобразуется к уравнению (2.6). Последнее с помощью следующей подстановки сводится к линейному неоднородному уравнению теплопроводности

$$v = \left( \frac{\psi}{\varphi} \right)_{\tau}, \quad v_0 = \frac{2b}{(\gamma+1)\rho_0 c_0} \frac{\varphi_{\tau}}{\varphi} \\ \psi_z - \frac{b}{2\rho_0 c_0^3} \psi_{\tau\tau} = \varphi \int G d\tau$$

где за  $G$  обозначена правая часть (2.6), и при  $b > 0$  интегрируется в явном виде.

3. Рассмотрим, пользуясь (2.3), (2.6), решение двух известных задач: о распространении одиночного симметричного стационарного скачка плотности в среде [2] и о нахождении амплитуды суммарной отраженной от разрыва волны [1, 3].

В первом случае запишем отвечающее (2.6) при  $\kappa', b' \rightarrow 0$  условие на разрыве

$$\left( 1 - \frac{V}{c_0} \right) [v] + \frac{\gamma+1}{2c_0} \left[ v v_0 - \frac{v_0^2}{2} \right] = -\frac{(\gamma+1)^2}{32c_0^2} [v_0]^3 \quad (3.1)$$

Значение скорости слева и справа от скачка имеет вид

$$\frac{v_{1,2}}{c_0} = \mp M_0 + \frac{\gamma-3}{4} M_0^2 + o(\varepsilon^2), \quad M_0 = \frac{\rho_0'}{\rho_0} \quad (3.2)$$

Подстановка (3.2) в (3.1) приводит к выражению для скорости фронта  $V$

$$V = c_0 \left( 1 + \frac{\gamma^2-1}{4} M_0^2 \right) + o(\varepsilon^2)$$

которое качественно согласуется с формулой (14) работы [2]. Различие в коэффициентах связано с учетом неизэнтропичности.

Во втором случае воспользуемся формулой (2.3) и ее вариантом для простых волн

$$c_0 \rho_\pi - \rho_0 v_\pi = \frac{3-\gamma}{4c_0} \rho_0 \left( v_\pi^2 + \frac{2-\gamma}{3c_0} v_\pi^3 \right) + o(\varepsilon^3) \quad (3.3)$$

Предположим, что величины  $\rho$ ,  $v$  в выражении (2.3) стремятся при  $\tau \rightarrow \mp \infty$  к предельным значениям  $\rho_{1,2}$ ,  $v_{1,2}$ , в выражении (3.3) — к  $\rho_{1,2}$ ,  $v_{1,2}$ . Однородные состояния на  $+\infty$  одинаковы для простой и газодинамической волн с точностью до членов второго порядка малости

$$v_r = v_2 - v_{\pi 2} \sim \varepsilon^3, \quad \rho_r = \rho_2 - \rho_{\pi 2} \sim \varepsilon^3$$

Интегрируя формулы (3.3), (2.3) по всем  $\tau$  и вычитая одну из другой, имеем

$$c_0 \rho_r - \rho_0 v_r = -\frac{5\gamma-3}{8c_0^3} \Delta s \quad (3.4)$$

Для давления получается аналогичное соотношение

$$p_r - c_0 \rho_0 v_r = \frac{3\gamma-5}{8c_0^2} \Delta s \quad (3.5)$$

Уравнения (3.4), (3.5) показывают, что любое возмущение, распространяющееся из области  $\tau \rightarrow \infty$  в область  $\tau \rightarrow -\infty$ , дополнительно к простой волне, набегающей из  $\tau \rightarrow \infty$ , будет генерировать отраженную волну третьего порядка малости [1], значения параметров в которой прямо пропорциональны полному приращению энтропии и определены согласно (3.4), (3.5).

Если приращение энтропии происходит только в области скачка, заменим в (3.4), (3.5)  $\Delta s$  на  $((\gamma+1)c_0^4/12\rho_0^2)[\rho^3]$  и используем линейное соотношение для плотности и скорости в отраженной волне [3]

$$c_0 \rho_r = -\rho_0 v_r \quad (3.6)$$

В результате имеем

$$\rho_r = -\frac{(5\gamma-3)(\gamma+1)}{192\rho_0^2} [\rho]^3, \quad p_r = \frac{(11\gamma-13)(\gamma+1)}{192\rho_0^2} c_0^2 [\rho]^3 \quad (3.7)$$

Выражение (3.7.1) в точности совпадает с формулой (VII.2.21) для амплитуды суммарной отраженной от разрыва волны [1].

Для одиночного импульса, затухающего при  $\tau \rightarrow \pm \infty$  как  $o(\varepsilon^3)$ , учет малых третьего порядка приводит в соответствии с (3.4)–(3.6) к появлению постоянного течения в направлении, обратном направлению распространения волны.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Руденко О. В., Солуян С. И. Теоретические основы нелинейной акустики. М.: Наука, 1975. 287 с.
2. Руденко О. В., Солуян С. И., Хохлов Р. В. К теории волн конечной амплитуды в диссипативной среде.— Вестн. МГУ. Сер. физ.-астрон., 1969, № 5, с. 33–38.
3. Руденко О. В., Солуян С. И., Хохлов Р. В. О формировании отраженных волн на разрывах в звуковой волне.— Акуст. журн., 1969, т. 15, № 3, с. 414–420.

Поступила в редакцию  
19.XI.1984

Ленинград