

## К АВТОМОДЕЛЬНЫМ РЕШЕНИЯМ УРАВНЕНИЙ МАГНИТНОЙ ГИДРОДИНАМИКИ С КОНЕЧНОЙ ПРОВОДИМОСТЬЮ ГАЗА

*А. Н. Черепанов (Новосибирск)*

Рассмотрим одномерное нестационарное движение проводящего газа во внешнем магнитном поле, направленном перпендикулярно движущейся среде. Положим, что газ идеальный, вязкость и теплопроводность отсутствуют, тогда в приближении магнитной гидродинамики система уравнений, описывающих движение проводящего газа в магнитном поле, будет иметь вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial H}{\partial t} + \frac{1}{r^\alpha} \frac{\partial}{\partial r} (r^\alpha v H) &= \frac{1}{4\pi r^\alpha} \frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{r^\alpha}{\sigma} \frac{\partial H}{\partial r} \right), \\ \frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial r} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial r} \left( P + \frac{H^2}{8\pi} \right), \quad P = R\rho T, \\ \frac{\partial \rho}{\partial t} &= -\frac{1}{r^\alpha} \frac{\partial}{\partial r} (r^\alpha v \rho), \\ c_v \rho \left( \frac{\partial T}{\partial t} + v \frac{\partial T}{\partial r} \right) &= -\frac{P}{r^\alpha} \frac{\partial}{\partial r} (r^\alpha v) + \frac{1}{16\pi^2 \sigma} \left( \frac{\partial H}{\partial r} \right)^2. \end{aligned} \quad (0.1)$$

Обозначения здесь общепринятые. В плоскосимметричном случае  $\alpha = 0$ , в случае цилиндрической симметрии  $\alpha = 1$ .

Будем полагать далее, что проводимость газа зависит лишь от температуры и определяется соотношением

$$\sigma = CT^n \quad (n \geq 0) \quad (0.2)$$

Если движение газа сопровождается возникновением ударной волны, то к системе (0.1) необходимо добавить соотношения на ее фронте. Предполагая, что ударная волна газодинамическая, запишем

$$\begin{aligned} \rho_1(v_1 - D) &= \rho_2(v_2 - D), \quad P_1 + \rho_1(v - D)^2 = P_2 + \rho_2(v_2 - D)^2 \\ \frac{\kappa}{\kappa-1} \frac{P_1}{\rho_1} + \frac{(v_1 - D)^2}{2} &= \frac{\kappa}{\kappa-1} \frac{P_2}{\rho_2} + \frac{(v_2 - D)^2}{2}, \quad H_1 = H_2 \end{aligned} \quad (0.3)$$

Индексом 1 обозначены физические величины перед ударной волной, индексом 2 — за ударной волной,  $D$  — скорость ударной волны,  $\kappa$  — показатель адиабаты. Найдем преобразование, оставляющее неизменным вид уравнений (0.1), (0.3). Пусть

$$r = \varepsilon_1 r, \quad t = \varepsilon_2 t, \quad H = \varepsilon_3 H, \quad v = \varepsilon_4 v, \quad P = \varepsilon_5 P, \quad \rho = \varepsilon_6 \rho \quad (0.4)$$

Здесь  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \varepsilon_3, \varepsilon_4, \varepsilon_5, \varepsilon_6$  — некоторые постоянные коэффициенты, определяющие преобразование соответствующих переменных величин, при котором вид уравнений (0.1), (0.3) остается неизменным.

Подставив (0.4) в (0.1), получим следующую двупараметрическую группу преобразований, справедливую и для соотношений (0.3):

$$\begin{aligned} r &= \varepsilon_1 r, \quad t = \varepsilon_1^{\frac{2(n+1)}{2n+1}} t, \quad H = \varepsilon_1^m H, \quad v = \varepsilon_1^{\frac{-1}{2n+1}} v \\ P &= \varepsilon_1^{2m} P, \quad \rho = \varepsilon_1^{2\left(\frac{m+1}{2n+1}\right)} \rho, \quad T = \varepsilon_1^{\frac{-2}{2n+1}} T \end{aligned}$$

Согласно [1], автомодельные решения системы (0.1) будут иметь вид

$$H = H_0 r^m h(\xi), \quad v = v_0 r^{\frac{-1}{2n+1}} u(\xi), \quad T = T_0 r^{\frac{-2}{2n+1}} \theta(\xi), \quad \rho = \rho_0 r^{\frac{2m+2}{2n+1}} \chi(\xi) \quad (0.5)$$

Автомодельная переменная

$$\xi = C_0 r^{\frac{1}{2(n+1)}} / v_0^{\frac{1}{2(n+1)}}, \quad C_0 = C_1^{\frac{1}{2(n+1)}} c_v^{\frac{-n}{2(n+1)}} \quad (0.6)$$

Здесь  $H_0, v_0, \rho_0$  и  $T_0$  — некоторые размерные константы.

Безразмерные функции  $h(\xi)$ ,  $u(\xi)$  и т. д. определяются системой обыкновенных дифференциальных уравнений, которые получим из (0.1) с учетом (0.5)

$$\begin{aligned} -\frac{1}{N} h' + \xi^{-(m+1+\alpha)} (\xi^{\alpha+m-N_1} u h)' - \frac{\xi^{-(m+1+\alpha)}}{A} \left[ \frac{\xi^{\alpha+2nN_1}}{\theta^n} (\xi^m h)' \right]' = 0 \\ -\frac{1}{N} u' + \frac{u}{\xi} (\xi^{-N_1} u)' + \frac{\xi^{-(2m+N)}}{\chi} [\xi^{2m} (\chi \theta + B h^2)]' = 0 \\ -\frac{1}{N} \chi' + \xi^{-(\alpha+2m+1+2N_1)} (\xi^{\alpha+2m+N_1} u \chi) = 0 \\ -\frac{1}{N} \theta' + \xi^{-2nN_1} u (\xi^{-2N_1} \theta) + (\varkappa - 1) \xi^{-(\alpha+1)} \theta (\xi^{\alpha-N_1} u)' - K \frac{\xi^{-(2m+N_1)}}{\theta^n \chi} (\xi^m h)^2 = 0 \end{aligned} \quad (0.7)$$

Здесь приняты следующие обозначения для безразмерных параметров:

$$A = 4\pi C T_0^n v_0, \quad B = H_0^2 / 8\pi P_0, \quad K = \frac{2B(\varkappa - 1)}{A}, \quad N = \frac{2(n+1)}{2n+1}, \quad N_1 = \frac{1}{2n+1}$$

При этом  $T_0 = C_0^{-2N}/R$ ,  $v_0 = C_0^{-N}$ ,  $\rho_0 = P_0 C_0^{2N}$ . Штрих означает дифференцирование по  $\xi$ .

Таким образом, решение системы уравнений в частных производных (0.1) сводится к решению нелинейной системы обыкновенных дифференциальных уравнений пятого порядка. Для отдельных значений параметра  $m$  приведем некоторые частные решения системы (0.7), имеющие вид

$$h = C_1 \xi^\nu, \quad u = C_2 \xi^\mu, \quad \chi = C_3 \xi^\delta, \quad \theta = C_4 \xi^\varepsilon \quad (0.8)$$

При  $m = -N(1 + \alpha)$ ,  $\varkappa = 2$

$$\nu = (1 + \alpha)N, \quad \mu = N, \quad \delta = \frac{N}{1 - N} [(1 - 2N)\alpha - 1], \quad \varepsilon = \frac{N}{1 - N} (\alpha + 3 - 2N)$$

$C_2 = 1$ , а  $C_1$ ,  $C_3$  и  $C_4$  — произвольные константы. Подставив (0.8), с учетом (0.6) и последних соотношений, в (0.5), получим для физических величин

$$\begin{aligned} H = H_0 \frac{C_1}{t^{1+\alpha}}, \quad \rho = \rho_0 r^{\frac{2N_1 - N(3+2N)}{1-N}} t^{-\alpha + \frac{N\alpha+1}{N-1}} \\ T = T_0 C_4 r^{\frac{-2N_1 + N(\alpha-3-2N)}{1-N}} t^{\frac{\alpha-3-2N}{N-1}}, \quad v = \frac{r}{t} \end{aligned} \quad (0.9)$$

При  $m = -2N(1 + \alpha) / [2 + (1 + \alpha)(\varkappa - 1)]$

$$\begin{aligned} \nu = -m, \quad \mu = N, \quad \delta = 2 \frac{\alpha + 2m + N_1 + N}{(1 + \alpha)(\varkappa - 1)}, \quad \varepsilon = 2N \\ C_2 = \frac{2}{2 + (1 + \alpha)(\varkappa - 1)}, \quad C_4 = \frac{C_2(1 - C_2)}{2m + \delta + 2N} \end{aligned}$$

$C_1$  и  $C_2$  — произвольные константы.

$$\begin{aligned} H = H_0 C_1 t^{-\frac{2(\alpha+1)}{2+(\alpha+1)(\varkappa-1)}}, \quad \rho = \rho_0 C_3 \frac{r^{2(m+N_1)+\gamma}}{t^\gamma} \\ T = T_0 C_4 \frac{r^2}{t^2}, \quad v = \frac{r}{t} \quad \left( \gamma = \frac{\alpha + 2m + N_1 + N}{(1 + \alpha)(\varkappa - 1)} \right) \end{aligned} \quad (0.10)$$

При  $m = -1/3(1 + 4N_1)$ ,  $\varkappa = 0$

$$\begin{aligned} \nu = \frac{4}{3}N, \quad \mu = N, \quad \delta = \frac{2}{3}N, \quad \varepsilon = 2N_1, \quad C_2 = \frac{2}{3} \\ C_1 = \frac{1}{3} \left( \frac{C_3}{B} \right)^{1/2}, \quad C_4 = \left[ \frac{K}{6B} \frac{N}{3N_1 + (\varkappa - 1)N} \right]^{1/(n+1)} \end{aligned}$$

Здесь только одна произвольная константа  $C_3$ .

$$H = H_0 C_1 r t^{-4/3}, \quad \rho = \rho_0 C_3 r^{-2/3}, \quad T = T_0 C_4 r^{-2N_1/N}, \quad v = \frac{r}{t} \quad (0.11)$$

Заметим, что в решениях вида (0.9) и (0.10) магнитное поле не зависит от координаты и является лишь функцией времени.

1. Некоторые интегралы системы (0.7). В случае

$$m = -\frac{1+2N_1+\alpha}{2} \quad (1.1)$$

порядок системы (0.7) можно понизить на единицу путем интегрирования третьего уравнения и подстановки полученного выражения для

$$\chi = \frac{C_1 \xi^N}{N^{-1} \xi^N - u} \quad (1.2)$$

в оставшиеся три (предполагается, что  $u \neq N^{-1} \xi^N$ ).

Если принять далее  $N_1 = 1/2(1+\alpha)$  ( $n = (1-\alpha)/2(1+\alpha)$ ), то интегрируется одновременно и первое уравнение (0.7) один раз, после чего получим систему трех дифференциальных уравнений первого порядка

$$\begin{aligned} -\beta h' + \xi^{-\frac{\alpha+3}{2}} u h - \frac{1}{A\theta^n} \xi^{\frac{1+\alpha}{2}} (\xi^{-(1+\alpha)} h)' &= C \\ -\beta u' + \frac{u}{\xi} \left( \xi^{-\frac{1+\alpha}{2}} u \right)' + \frac{i}{\chi} \xi^{\frac{3\alpha+1}{2}} [\xi^{-2(1+\alpha)} (\chi \theta + B h^2)]' &= 0 \quad (1.3) \\ -\beta \theta' + \xi^{-\frac{|1-\alpha}{2}} u (\xi^{-1-\alpha} \theta)' + (\alpha-1) \xi^{-1-\alpha} \theta \left( \xi^{-\frac{1-\alpha}{2}} u \right)' - \frac{K}{\theta^n \xi} \xi^{\frac{3(1+\alpha)}{2}} \left( \frac{h}{\xi^{1+\alpha}} \right)^2 &= 0 \end{aligned}$$

Здесь  $\beta = 2/3 + \alpha$ , а  $\chi(\xi)$  определяется формулой (1.2) при  $N = 3 + \alpha/2$ .

При малом параметре гидромагнитного взаимодействия

$$BA \ll 1 \quad (1.4)$$

когда влиянием электромагнитного поля на движение проводящей среды можно пренебречь, уравнения (1.3) интегрируются в конечном виде, если положить  $\alpha = 2$ ,  $\beta = 1$ .

Действительно, опустив в третьем уравнении системы (1.3) последний член (предположение (1.4)) и положив  $\alpha = 2$ , найдем

$$\theta(\xi) = C_2 \frac{\xi^{\frac{3+\alpha}{2}}}{-\beta \xi^{\frac{3+\alpha}{2}} + u} \quad (1.5)$$

Здесь  $\alpha$  может равняться как нулю, так и единице. Из второго уравнения (1.3) при  $\alpha = 1$  с учетом (1.2, 1.4, 1.5) получим

$$u^3 - 3\beta \xi^2 u^2 + 2(\beta^2 \xi^2 - C_3) \xi^2 u + 2\xi^2 (2C_2 + C_3 \beta \xi^2) = 0$$

Теперь из первого уравнения системы (1.3) найдем  $h(\xi)$  ( $\alpha = 1$ ,  $n = 0$ )

$$h(\xi) = \xi^2 \exp \left[ -\frac{|\beta R_m|}{2} \xi^2 + \beta R_m \int \frac{ud\xi}{\xi} \right] \left\{ -C_4 R_m \int \exp \left[ \frac{|\beta R_m|}{2} \xi^2 - \beta R_m \int \frac{ud\xi}{\xi} \right] \frac{d\xi}{\xi} + C_5 \right\}$$

Произвольные константы  $C_1$ ,  $C_2$ ,  $C_3$ ,  $C_4$  и  $C_5$  находятся из граничных условий.

Заметим, что условию (1.1), при котором существует интеграл (1.2), соответствует случай постоянства массы вещества в рассматриваемой области движения  $\Omega$ , т. е.

$$\int_{\Omega} \rho d\Omega = \text{const}$$

2. Движение проводящего газа в магнитном поле под действием поршня. Положим, что в момент времени  $t = 0$  сжимаемый газ занимает полупространство  $r > 0$  и ограничен плоским ( $\alpha = 0$ ) или цилиндрическим ( $\alpha = 1$ ) проводящим поршнем, который начинает двигаться вдоль оси  $r$  в момент времени  $t = 0$ . При этом газу будет распространяться ударная волна, возмущающая начальное распределение физических величин.

Рассмотрим случай  $m = 0$ ,  $n \geq 0$ . Тогда автомодельное решение системы (0.1) будет иметь вид

$$\begin{aligned} H &= H_0 h(\xi), \quad v = v_1 t^{-1/(n+1)} u_1(\xi), \quad P = P_0 G(\xi) \\ T &= T_1 t^{-1/(n+1)} \theta_1(\xi), \quad \rho = \rho_1 t^{1/(n+1)} \chi_1(\xi) \\ u_1 &= \xi^{-1/(2n+1)} u(\xi), \quad \theta_1 = \xi^{-2/(2n+1)} \theta(\xi), \quad \chi_1 = \xi^{2/(2n+1)} \chi(\xi) \end{aligned}$$

Здесь  $H_0$ ,  $v_1$ ,  $P_0$ ,  $T_1$  и  $\rho_1$  — соответствующие размерные константы. В начальный момент времени имелось следующее распределение физических величин по координате  $r$

$$H = H_0, \quad v = 0, \quad T = T_0 r^{-2/(2n+1)}, \quad \rho = \rho_0 r^{2/(2n+1)}$$

Обозначим через  $\xi_s$  и  $\xi_0$  положения поршня и ударной волны соответственно в пространстве автомодельной переменной  $\xi$ .

Из условия автомодельности задачи имеем закон движения поршня

$$r_s = \frac{\xi_s}{C_0} t^{\frac{2n+1}{2(n+1)}}$$

(индекс  $s$  здесь и далее будет означать условие на поршне). Скорость движения поршня

$$v_s = \frac{1}{N} \frac{\xi_s}{C_0} t^{-1/2(n+1)}$$

Перейдем к переменной  $\zeta = \xi / \xi_0$  и запишем систему (0.7) при  $m = 0$  в виде

$$\begin{aligned} u' &= \frac{\zeta^N F}{\zeta^{2N} F^2 - \kappa \theta} \left[ N_1 \frac{u^2}{\zeta} + \frac{\kappa (\alpha - N_1)}{\zeta^{N+1}} \frac{\theta u}{F} - \frac{K h'^2}{\zeta^{N-1} \theta^n \chi F} - 2B \frac{h h'}{\chi} \right] \\ \chi' &= - \frac{\chi}{\zeta^N F} \left[ u' + (\alpha + N_1) \frac{u}{\zeta} \right] \end{aligned} \quad (2.1)$$

$$\theta' = \frac{\theta}{\zeta^{N+1} F} \{ [2N_1 - (\kappa - 1)(\alpha - N_1)] u - (\kappa - 1) \zeta u' \} + \frac{K h'^2}{\zeta^{N-1} \theta^n \chi F} \quad (2.1)$$

$$h'' = A \theta^n \left\{ \left[ -\beta_1 \zeta^{N_1} + \frac{u}{\zeta} + \frac{n}{A} \frac{\theta'}{\theta^{n+1}} - \frac{\alpha + 2nN_1}{A} \frac{1}{\zeta^0} \right] h' + \left( \frac{u'}{\zeta} + \frac{\alpha - N_1}{\zeta^2} u \right) h \right\}$$

$$F = -\beta_1 + \zeta^{-N} u, \quad \beta_1 = \frac{\xi_0^N}{N}$$

Границные условия следуют из соотношений на ударной волне (0.3)

$$\begin{aligned} u &= \frac{2}{\kappa + 1} \beta_1 \left( 1 - \frac{\kappa}{\beta_1} \right), \quad \chi = \left[ \frac{\kappa - 1}{\kappa + 1} + \frac{2\kappa}{\beta_1^2 (\kappa + 1)} \right]^{-1} \\ \theta &= \beta_1^2 \left( 2 - \frac{\kappa + 1}{\beta_1^2} \right) \frac{\kappa - 1 + 2\kappa/\beta_1^2}{(\kappa + 1)^2}, \quad h = 1 \quad \text{при } \zeta = 1 \end{aligned} \quad (2.2)$$

и условия на поршне  $u_s = \beta_1 \xi_s^{-N}$ ,  $h = 0$  при  $\zeta = \xi_s$ . Последнее условие в (2.2)  $h'(\xi_s) = 0$  означает отсутствие диффузии магнитного поля в движущийся бесконечно проводящий поршень. Заменой переменных

$$u = \beta \zeta^N w(\zeta), \quad \chi = \chi(\zeta), \quad \theta = \beta^2 \zeta^{2N} z(\zeta) \quad (2.3)$$

уравнения (2.1) приведем к виду

$$\begin{aligned} \frac{d\zeta}{dw} &= \zeta \frac{F_1^2 - \kappa z}{Nw(\kappa z - F_1^2) + N_1 w^2 F_1 - \Phi + \kappa(\alpha - N_1) wz\Phi} = \Phi \\ \Phi &= K_1 \zeta^{-(2n+3)N} \frac{y^2}{\chi z^n} + \frac{2B_1 F h y}{\zeta^{2N} \chi} \\ \frac{d\chi}{dw} &= -\frac{\chi}{F_1} [1 + (N + N_1 + \alpha) wz\Phi], \quad \frac{dh}{dw} = y\Phi \\ \frac{dz}{dw} &= z \left\{ \frac{1 - \kappa}{F_1} + \left[ -2N + \frac{2N_1 - (\kappa - 1)(1 + \alpha)}{F_1} w + \frac{K_1 y^2}{\zeta^{(2n+3)N} \chi F_1 Z^{n+1}} \right] \Phi \right\} \quad (2.4) \end{aligned}$$

$$\frac{dy}{dw} = \left\{ \left[ 1 + A_1 \zeta^{2(n+1)} z^n F_1 + n \left( 2N - \frac{1}{z\Phi} \frac{dz}{dw} \right) - \alpha - 2nN_1 \right] y + \right.$$

$$\left. + A_1 \zeta^{2(n+1)} z^n \left[ (1+\alpha)w + \frac{1}{\Phi} \right] h \right\} \Phi$$

$$F_1 = 1 - w, \quad K_1 = \beta_1^{-(2nN+3)} K, \quad B_1 = \beta_1^{-2} B, \quad A_1 = \beta_1^{2n+1} A$$

Границные условия примут вид

$$\zeta = 1, \quad \chi = \left[ \frac{\kappa - 1}{\kappa + 1} + \frac{2\kappa}{\beta_1^2(\kappa + 1)} \right]^{-1}, \quad z = \left[ \frac{2}{\kappa + 1} - \frac{\kappa - 1}{\beta_1^2(\kappa + 1)} \right] \left[ \frac{\kappa - 1}{\kappa + 1} + \frac{2\kappa}{\beta_1^2(\kappa + 1)} \right]$$

$$h = 1 \quad \text{при} \quad w = \frac{2}{\kappa + 1} \left( 1 - \frac{\kappa}{\beta_1^2} \right), \quad y = 0 \quad \text{при} \quad w = 1 \quad (2.5)$$

Условия на поршне  $w = 1$  определяют величину

$$\xi_0 = \frac{\xi_s}{\zeta_s} \quad (2.6)$$

Точка  $w = 1$  (поверхность поршня) является особой. Будем искать асимптотические разложения функций  $\chi$  и  $z$  вблизи  $w = 1$  в виде

$$\chi = C_1 F_1^v(w), \quad z = C_2 F_1^{\mu}(w)$$

Тогда из системы (2.4), имея в виду, что при  $w = 1$   $y \rightarrow 0$ , найдем

$$v = \frac{N_1 + \alpha}{N}, \quad \mu = -\frac{(\kappa - 1)(N_1 - \alpha) + 2N_1}{N}$$

Коэффициенты разложения  $C_1$  и  $C_2$  определяются из условия сшивки численного решения с асимптотическим.

Система (2.4) с граничными условиями (2.5) может быть решена численным методом. Поскольку в граничные условия (2.5) явно входит величина  $\beta_1 = \xi_0^N / N$ , то значение параметра  $\xi_s$  следует считать заданным, тогда постоянная  $\xi_s$  определится из (2.6).

Выясним смысл безразмерных параметров  $A$  и  $B$ , входящих в систему (2.1) (или  $A_1, B_1$  в (2.4)). Для этого положим, что

$$R_m = 4\pi\sigma_2 v_2 r_1, \quad D_1 = \frac{H_0^2}{8\pi P_2} \quad (2.7)$$

Здесь  $R_m$  — магнитное число Рейнольдса,  $\sigma_2, v_2$  и  $D_1$  — значения проводимости, скорости и отношения магнитного давления к статическому давлению газа на ударной волне, а  $r_1$  — расстояние от поверхности поршня до фронта ударной волны. Тогда с учетом соотношений (0.5) при  $\xi = \xi_0$ ,  $r = r_1$  из (2.7) получим  $R_m = A \theta^n(\xi_0)$  и  $(\xi_0)$ ,  $D_1 = B / \chi(\xi_0) \theta(\xi_0)$ , при этом величины  $v(\xi_0)$ ,  $\chi(\xi_0)$  и  $\theta(\xi_0)$  определяются первыми тремя равенствами из (2.2).

Численные расчеты проведены на ЭВМ М-20 для случая сильной ударной волны. Границные условия при этом имеют вид

$$\zeta = 1, \quad \chi = \frac{\kappa + 1}{\kappa - 1}, \quad z = \frac{2(\kappa - 1)}{(\kappa + 1)^2}$$

$$h = 1 \quad \text{при} \quad w = \frac{2}{\kappa + 1}, \quad y = 0 \quad \text{при} \quad w = 1$$

Последние уже не зависят от  $\xi_0$ , и поэтому для решения задачи можно вначале задать величину  $\xi_0$  (положение поршня), а затем определить параметр  $\xi_0$  (положение ударной волны) из (2.6).

На фигуре приведены зависимости  $\theta_1(\zeta) / \theta_1(1)$  и  $\chi_1(\zeta) / \chi_1(1)$  от  $\zeta$  для случая движения газа в магнитном поле (сплошные линии) и в случае, когда магнитного поля нет (пунктир) при  $\alpha = 0$ ,  $\kappa = 5/3$ ,  $n = 3/2$ ,  $\xi_0 = 1$ ,  $B_1 = 1$  ( $D_1 = 0.44$ ),  $A_1 = 5$  ( $R_m = 0.3$ ) и  $A_1 = 16.6$  ( $R_m \approx 1$ ). Здесь имеется в виду, что для сильной ударной волны

$$R_m = \frac{2^{n+1} (\kappa - 1)^n}{(\kappa + 1)^{2n+1}} A_1, \quad D_1 = \frac{\kappa^2 - 1}{4} B_1$$

Отметим, что наличие магнитного поля приводит к торможению ударной волны и уменьшению скорости движения газа по сравнению с движением без магнитного поля.

Торможение будет тем существеннее, чем больше параметр взаимодействия  $S = D_1 \cdot R_m$ . Ввиду конечной проводимости газа в среде происходит джоулева диссипация, за счет которой к частицам среды подводится тепло.

Заметим, что полученный класс автомодельных решений допускает также постановку задачи о движении проводящего газа в магнитном поле при мгновенном выделении энергии в центре симметрии. Для этого необходимо положить  $m = -\frac{1}{3}(1+\alpha)$ . В случае сильной ударной волны подобная задача рассматривалась в [2].

В заключение приведем другой класс автомодельных решений, имеющих экспоненциальную зависимость от времени (применительно к задачам газовой динамики [3,4]). При этом будем полагать, что проводимость газа зависит как от температуры, так и от плотности и определяется формулой  $\sigma = CT^n\rho^l$ , где  $n$  и  $l$  — некоторые числа. Тогда автомодельное решение системы уравнений (0.1) будет иметь вид

$$\begin{aligned} H &= H_0 e^{1/2(m+3)/kt} h(\xi), \quad v = v_0 e^{kt} u(\xi) \\ T &= \frac{v_0^2}{R} e^{2kt} \theta(\xi), \quad \rho := \frac{P_0}{v_0^2} e^{(m+1)kt} \chi(\xi) \\ P &= P_0 e^{(m+3)kt} G(\xi) \end{aligned}$$

где, как и выше,  $m$  — произвольный безразмерный параметр, а  $k$  — размерная постоянная, имеющая размерность  $\text{сек}^{-1}$ . Автомодельная переменная  $\xi = k/v_0 r e^{-kt}$ ,  $H_0$ ,  $v_0$  и  $P_0$  — соответствующие размерные константы.

Безразмерные функции  $h(\xi)$ ,  $u(\xi)$  и т. д. определяются системой обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\begin{aligned} (u - \xi) h' + \left( \frac{m+3}{2} + \frac{\alpha}{\xi} u + u' \right) h &:= \frac{1}{A} \frac{1}{\xi^\alpha} \left( \frac{\xi^\alpha}{\theta^n \rho^l} h' \right)' \\ (u - \xi) u' + u &= -\frac{1}{\chi} (\chi \theta + B h^2)', \quad (u - \xi) \chi' + \left( m+1 + \frac{\alpha}{\xi} u + u' \right) \chi &= 0 \\ (u - \xi) \theta' + 2\theta &= -\frac{\chi - 1}{\xi^\alpha} \theta (\xi^\alpha u)' + \frac{2B(\chi - 1)}{A} \frac{h'^2}{\theta^n \chi^l} \\ (A = 4\pi C v_0^{2(n+1-l)} P_0^l / k R^n, \quad B = H_0^2 / 8\pi P_0) \end{aligned}$$

Из условия автомодельности для постоянных  $n$ ,  $l$  и  $m$  имеем следующее соотношение:  $2 + 2n + l(m+1) = 0$ .

При этом необходимо потребовать, чтобы  $l \neq 0$ ,  $m \neq -1$ , а  $\alpha \geq 0$ .

Как и в рассмотренном выше случае степенной автомодельности, приведенный класс экспоненциальных автомодельных решений допускает постановку задачи о движении проводящего газа в магнитном поле под действием поршня, движущегося по экспоненциальному закону, а при  $m = -4 - \alpha$  — постановку задачи о движении проводящей среды при мгновенном энерговыделении в центре симметрии.

Автор благодарит Л. А. Заклязьминского и В. И. Яковлева за полезные советы и внимание к работе.

Поступила 8 I 1968

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Биркгоф Г. Гидродинамика. Изд-во иностр. лит., 1963.
2. Коробейников В. П., Рязанов Е. В. О влиянии магнитного поля на распространение плоскосимметричных и осесимметричных ударных волн. ПМТФ, 1962, № 4.
3. Станюкович К. П. Неуставнившееся движение сплошной среды. М., Гос-техиздат, 1955.
4. Полянский О. Ю., Лебедева Б. Г. Об одном классе автомодельных движений релаксирующего газа. Ж. вычисл. матем. и матем. физ., 1966, № 6.

