

Карлеманом доказано [5], что при сделанных предположениях существует такая постоянная  $M$ , что для решения уравнения Больцмана справедливо неравенство  $f(t, V) < M$ , при любых  $t$  и  $V$ . Так как неопределенный интеграл от ограниченной функции есть функция непрерывная, то

$$\exp\left[-\int_0^t L(\tau, V) d\tau\right], \quad \int_0^t G(\tau, V) \exp\left[-\int_0^\tau L(s, V) ds\right] d\tau$$

будут непрерывными функциями  $t$  и  $V$ .

Следовательно, из-за наличия разрыва у  $f_0(V)$  функция  $f(t, V)$  будет иметь разрыв в тех же точках  $V_i$ , что и  $f_0(V)$ .

Из интегрального представления (11) видно, что первое слагаемое с течением времени стремится к нулю. Действительно, из  $H$ -теоремы следует, что  $f$  при  $t \rightarrow \infty$  стремится к максвелловской функции распределения, поэтому  $L(t, V)$  при  $t \rightarrow \infty$  стремится к величине  $L(\infty, V)$ , которая больше некоторой положительной величины при любом  $V$ . Отсюда следует, что

$$\int_0^t L(\tau, V) d\tau \rightarrow +\infty \quad \text{при } t \rightarrow \infty$$

а это означает, что первое слагаемое в (11) обращается в нуль.

Докажем утверждение 2°. При предположениях, сделанных во втором утверждении, справедлива теорема Карлемана III ([5], ч. I, гл. II, § 1), говорящая о том, что  $f(t, V)$  является ограниченной и равностепенной непрерывной функцией  $V$ .

Дифференцируя уравнение (11) по  $V$  и применяя те же рассуждения, что и при доказательстве первого утверждения, а также используя свойство непрерывности  $f(t, V)$  по переменной  $V$ , приходим к выводу, что производная  $\partial f / \partial V$  будет иметь разрывы в тех же точках, что и  $\partial f_0 / \partial V$ . По тем же причинам, что и в утверждении 1°, эти разрывы исчезают при  $t \rightarrow \infty$ .

Поступила 17 XII 1966

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Г у р о в К. П. О времени релаксации в двухтемпературной смеси классических газов. ЖЭТФ, 1964, т. 46, вып. 5, стр. 1641—1647.
2. Ч е п м е н С., К а у л и н г Т. Математическая теория неоднородных газов. М., Изд-во иностр. лит., 1960.
3. А р с е н ь е в А. А. Задача Коши для линеаризованного уравнения Больцмана. Докл. АН СССР, 1965, т. 163, № 5, стр. 1104—1106.
4. К о г а н М. Н. Об уравнениях движения разреженного газа. ПММ, 1958, т. 22, вып. 4, стр. 425—432.
5. К а р л е м а н Т. Математические задачи кинетической теории газов. М., Изд-во иностр. лит., 1960.

#### ТЕЧЕНИЕ ИДЕАЛЬНОГО ГАЗА В СФЕРИЧЕСКИ СИММЕТРИЧНОМ ПОЛЕ ТЯЖЕСТИ С УЧЕТОМ ЛУЧИСТОЙ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ И ЛУЧИСТОГО ДАВЛЕНИЯ

Г. С. Бисноватый-Коган (Москва)

§ 1. Основные уравнения и безразмерные параметры. Система уравнений газодинамики, описывающая стационарное движение идеального газа с излучением в сферически симметричном поле тяжести имеет вид [1]

$$u \frac{du}{dr} = -\frac{1}{\rho} \frac{dP}{dr} - \frac{GM}{r^2} \quad (1.1)$$

$$\rho u \frac{dE}{dr} = \frac{P}{\rho} u \frac{d\rho}{dr} + \frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} \left( \lambda r^2 \frac{dT}{dr} \right), \quad \lambda = \frac{4\sigma c T^3}{3\kappa\rho} \quad (1.2)$$

$$\rho u r^2 = \mu \quad (1.3)$$

$$E = \frac{3}{2} RT + \frac{\sigma T^4}{\rho}, \quad P = \rho RT + \frac{\sigma T^4}{3}, \quad R = \frac{k}{m_p} (2X + 0.75Y + 0.5Z) \quad (1.4)$$

Здесь  $P$ ,  $E$ ,  $T$ ,  $\rho$  — давление и удельная энергия, температура и плотность вещества;  $r$  — радиус;  $u$  — скорость;  $R$  — удельная газовая постоянная;  $\sigma$  — постоянная плотности энергии излучения;  $\lambda$  — коэффициент лучистой теплопроводности;  $\mu$  — поток массы, деленный на  $4\pi$ , считается постоянным;  $c$  — скорость света;  $\kappa$  — непрозрачность; весовые концентрации водорода, гелия и тяжелых элементов соответственно равны  $X$ ,  $Y$ ,  $Z$  (вещество считается полностью ионизованным);  $k$  — постоянная Больцмана;  $m_p$  — масса протона. Если непрозрачность обусловлена только рассеянием на электронах, то  $\kappa = 0.19(1 + X)$ . В дальнейшем расчеты будут проводиться для  $\kappa = \text{const}$ . Если в потоке отсутствуют источники энергии, то систему (1.1) — (1.4) можно один раз проинтегрировать. Получим систему уравнений:

$$-\mu \left( E + \frac{P}{\rho} - \frac{GM}{r} + \frac{u^2}{2} \right) + \lambda r^2 \frac{dT}{dr} = -\frac{L}{4\pi}$$

$$u \frac{du}{dr} = -\frac{1}{\rho} \frac{dP}{dr} - \frac{GM}{r^2}, \quad \rho u r^2 = \mu \quad (1.5)$$

Здесь  $L$  — полный поток энергии. Если поток массы пренебрежимо мал, то  $L \rightarrow$  перенос энергии теплопроводностью. Система уравнений (1.5) получена в [2,3]. Будем искать решение системы (1.5), удовлетворяющее условиям  $\rho = T = 0$  на бесконечности. Такое решение, удовлетворяющее дополнительно условиям на границе звезды, соответствует реальному истечению из звезды. Используя выражения для  $E$ ,  $P$  из (1.4), перепишем (1.5) в виде:

$$\left( \frac{RT}{\rho} - \frac{\mu^2}{\rho^3 r^4} \right) \frac{d\rho}{dr} =$$

$$= \frac{2\mu^2}{\rho^2 r^5} - \left( \frac{4\sigma T^3}{3\rho} + R \right) \left\{ \frac{\kappa \mu T}{c r^2} + \frac{3\kappa \rho}{4\sigma c r^2 T^3} \left[ \mu \left( \frac{5}{2} RT - \frac{GM}{r} + \frac{\mu^2}{2\rho^2 r^4} \right) - \frac{L}{4\pi} \right] \right\} - \frac{GM}{r^2}$$

$$\frac{dT}{dr} = \frac{\kappa \mu T}{c r^2} + \frac{3\kappa \rho}{4\sigma c r^2 T^3} \left[ \mu \left( \frac{5}{2} RT - \frac{GM}{r} + \frac{\mu^2}{2\rho^2 r^4} \right) - \frac{L}{4\pi} \right] \quad (1.7)$$

Из газодинамики известно [2], что решение (1.6) — (1.7) удовлетворяет условиям  $\rho = 0$  на бесконечности, если оно проходит через особую точку уравнения (1.6), определяемую соотношением  $RT_k / \rho_k = \mu^2 / \rho_k^3 r_k^4$  и условием равенства нулю правой части уравнения (1.6). В этой точке скорость равна изотермической скорости звука. Точка  $T = 0$ ,  $\rho = 0$ ,  $r = \infty$  также является особой для системы (1.6) — (1.7). В пределе  $\kappa \rightarrow \infty$  система (1.6) — (1.7) описывает адиабатическое течение и вырождается в алгебраические соотношения. При этом две особые точки системы (1.6) — (1.7) для  $\kappa = \infty$  скачком переходят в одну, в которой скорость равна адиабатической скорости звука. Решение системы (1.6) — (1.7), удовлетворяющее условиям  $\rho = T = 0$  при  $r = \infty$  непрерывно переходит в предельное решение для  $\kappa = \infty$ .

Перейдем к независимой переменной  $x = 1/r$  и введем безразмерные переменные:

$$x^* = x/x_k, \quad \rho^* = \rho/\rho_k, \quad T^* = T/T_k \quad (1.8)$$

Сделав замену переменных и используя первое соотношение в критической точке получим систему уравнений относительно  $\rho^*$ ,  $T^*$  с независимой переменной  $x^*$ , в которую войдут безразмерные параметры:

$$A_1 = \frac{4\sigma T_k^3}{3\rho_k R}, \quad A_2 = \frac{3\kappa \mu}{4\sigma c} \frac{\rho_k}{r_k} \frac{R}{T_k^3}, \quad A_3 = \frac{GM}{r_k R T_k}, \quad A_4 = \frac{3\kappa L}{16\pi \sigma c} \frac{\rho_k}{r_k T_k^4} \quad (1.9)$$

Если учесть, что  $\mu = \sqrt{RT_k \rho_k} r_k^2$ , то  $A_2 = 3\kappa R^{3/2} \rho_k^2 r_k / 4\sigma c T_k^{5/2}$ . Второе условие в критической точке  $x^* = \rho^* = T^* = 1$  накладывает одну связь на параметры

$$A_4 = A_2(3 + A_1 - A_3) + \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \quad (1.10)$$

Таким образом, система уравнений в безразмерном виде запишется так:

$$\frac{d\rho}{dx} = \left( \frac{2x^3}{\rho^2} - \left( \frac{A_1 T^3}{\rho} + 1 \right) \left\{ \frac{A_2 \rho}{T^3} \left( A_1 \frac{T^4}{\rho} + 2.5T - A_3 x + 0.5 \frac{x^4}{\rho^2} \right) - \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{\rho}{T^3} \left[ A_2 (3 + A_1 - A_3) + \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \right\} - A_3 \right) \left( \frac{x^4}{\rho^3} - \frac{T}{\rho} \right)^{-1} \quad (1.11)$$

$$\frac{dT}{dx} = - \frac{A_2 \rho}{T^3} \left( A_1 \frac{T^4}{\rho} + 2.5T - A_3 x + 0.5 \frac{x^4}{\rho^2} \right) + \frac{\rho}{T^3} \left[ A_2 (3 + A_1 - A_3) + \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \quad (1.12)$$

знак «звездочка» для простоты написания опущен.

В дальнейшем, если это специально не оговорено, используются только безразмерные переменные. Решение удовлетворит условиям  $x = \rho = T = 0$  при определенном соотношении между параметрами  $A_1, A_2, A_3$ . Каждой паре параметров  $A_1, A_2$  соответствует одно  $A_3$  и одно решение, удовлетворяющее нулевым условиям на бесконечности. Решение, проходящее через особую точку  $x = T = \rho = 1$  имеет в ней разложение:

$$T = 1 + \beta_1 (1 - x) + \beta_2 (1 - x)^2 + \beta_3 (1 - x)^3, \quad \rho = 1 + \alpha_1 (1 - x) + \alpha_2 (1 - x)^2 \\ \beta_1 = - \frac{A_3 - 2}{1 + A_1}, \quad \alpha_1 = \frac{1}{4} \left\{ A_2 (1 + A_1)^2 + 2 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} - 8 - (A_2^2 (1 + A_1)^4 + \right. \\ \left. + 4 \left[ 4 + 7 \left( \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right)^2 + A_2 (A_3 - 2) (4 + 7A_1) - 8 \frac{A_3 - 2}{A_1 + 1} - 4A_2 (1 + A_1)^2 \right] \right\}^{1/2} \quad (1.13) \\ \beta_2 = - \frac{1}{2} \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \left[ A_2 \left( 3A_1 + \frac{3}{2} \right) + 3 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] - \frac{1}{2} \left[ A_2 (1 + A_1) + \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \alpha_1 \\ \alpha_2 = \left\{ 3A_2 \left( 1 + A_1 + \frac{(A_3 - 2)^2}{1 + A_1} \right) - 6 - \left[ 3A_2 \left( 2A_1 - 2A_1^2 + \frac{5}{2} \right) + 6 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \times \right. \\ \left. \times \left( \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right)^2 + \left[ A_2 (A_3 + 2 + 4A_1) - 18 - A_2 \left( \frac{11}{2} + 3A_1 - 4A_1^2 \right) \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} - \right. \right. \\ \left. \left. - 3 \left( \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right)^2 \right] \alpha_1 + \left[ A_2 \left( \frac{1}{2} + \frac{3}{2} A_1 + A_1^2 \right) - 18 + \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \alpha_1^2 + \right. \\ \left. + \left[ A_2 (1 + A_1) \left( \frac{5}{2} + 4A_1 \right) + 3 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \beta_2 + \alpha_1 (\beta_2 - 5\alpha_1^2) \right\} \times \\ \times \left[ A_2 (1 + A_1)^2 + 3 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} - 12 - 6\alpha_1 \right]^{-1} \\ \beta_3 = A_2 \left( 1 + \frac{(A_3 - 2)^2}{1 + A_1} \right) - \left[ A_2 \left( 2A_1 + \frac{5}{2} \right) + 2 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \left( \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right)^2 + \\ + \frac{1}{3} \left[ A_2 (A_3 + 2) - 3 \left( \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right)^2 - A_2 \left( \frac{11}{2} + 3A_1 \right) \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \alpha_1 + \frac{1}{6} A_2 \alpha_1^2 + \\ + \frac{1}{3} \left[ A_2 \left( \frac{5}{2} + 4A_1 \right) + 3 \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \beta_2 - \frac{1}{3} \left[ A_2 (1 + A_1) + \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \right] \alpha_2$$

Решение, проходящее через точку  $x = T = \rho = 0$ , допускает несколько разложений ( $\gamma_0$  — произвольно)

$$\rho = \gamma_0 x^2, \quad T = \delta_0 x^{3/4}, \quad \delta_0 = \left( \frac{4\gamma_0}{3} \right)^{1/4} \left[ \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} + A_2 (A_1 + 3 - A_3) - \frac{A_2}{2\gamma_0^2} \right]^{1/4} \quad (1.14)$$

или, если член в квадратных скобках в (1.14) равен нулю, имеем

$$\rho = \gamma_0 x^2, \quad T = \delta_0 x, \quad \gamma_0 = \left( \frac{A_2}{2} \right)^{1/2} \left[ \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} + A_2 (A_1 + 3 - A_3) \right]^{-1/2}, \quad \delta_0 = (0.5 A_2 \gamma_0)^{3/4} \quad (1.15)$$

Для выяснения вопроса, какое из разложений (1.14) — (1.15) соответствует решению, удовлетворяющему нулевым условиям на бесконечности и проходящему через точку  $x = \rho = T = 1$ , необходимо дополнительное исследование. В работе [4] при  $x \rightarrow 0$  рассматривалось только разложение типа (1.14). Из условий (1.13) следует ограничение  $A_3 > 2$ . Это ограничение справедливо для всех  $A_1, A_2$ .

§ 2. Предельные случаи. Рассмотрим следующие предельные случаи.

а) Пусть  $A_2 = 0$ . Этот случай соответствует условию  $\kappa = 0$ , т. е. формально бесконечной теплопроводности. Система уравнений примет вид

$$\frac{d\rho}{dx} = \frac{2(x^3/\rho^2 - 1) + [(A_3 - 2)/(1 + A_1)](\rho/T^3 - 1)}{x^4/\rho^3 - T/\rho}, \quad \frac{dT}{dx} = \frac{A_3 - 2}{1 + A_1} \frac{\rho}{T^3} \quad (2.1)$$

Эта система зависит от одного параметра  $B = (A_3 - 2)/(1 + A_1)$ . Выходя из особой точки  $x = T = \rho = 1$  по разложению (1.13) при  $A_2 = 0$  и численно решая систему (2.1), получим, что решение проходит через точку  $x = T = \rho = 0$  при  $B = 0.8186$ .

Откуда получаем

$$A_3 = 2 + (1 + A_1) 0.8186 \quad (2.2)$$

Это решение формально не имеет физического смысла, так как соответствует случаю  $L = \infty$  или бесконечной теплопроводности, но формула (2.2) может использоваться для приближенного определения  $A_3$  при большой теплопроводности, больших тепловых потоках и малых  $A_2$ . Для больших  $x$  искомое решение имеет асимптотику:

$$\rho = 0.303x^3, \quad T = 0.705x \quad (2.3)$$

б) Пусть  $A_2 = \infty$ . Этот случай соответствует нулевой теплопроводности или адиабатическому течению. Решение записывается в конечном виде

$$A_1 \frac{T^4}{\rho} + \frac{5}{2} T - A_3 x + \frac{1}{2} \frac{x^4}{\rho^2} = 3 + A_1 - A_3, \quad \ln \frac{T^{3/2}}{\rho} + A_1 \left( \frac{T^3}{\rho} - 1 \right) = 0 \quad (2.4)$$

Первое соотношение (2.4) есть записанное в безразмерном виде уравнение Бернулли, второе означает постоянство энтропии по потоку. Решение, удовлетворяющее условиям  $x = T = \rho = 0$ , должно проходить через точку, где скорость равна адиабатической скорости звука. Условия перехода через эту точку приведены в [5]. В безразмерном виде они запишутся следующим образом:

$$\frac{x_a^2}{\rho_a^2} = \frac{A_3}{2}, \quad 1 + \frac{(1 + A_1 T_a^3/\rho_a)^2}{1.5 + 3A_1 T_a^3/\rho_a} = \frac{A_3 x_a}{2T_a} \quad (2.5)$$

Здесь  $x_a$ ,  $T_a$ ,  $\rho_a$  — значения безразмерных параметров в точке, где скорость равна адиабатической скорости звука  $u_a^2 = \gamma P/\rho$ . При выводе (2.5) использовалось выражение для  $\gamma = (\partial \ln P / \partial \ln \rho)_S$  идеального газа с излучением ( $S$  — удельная энтропия)

$$\gamma = \frac{1}{1 + A_1 T^3/4\rho} \left[ 1 + \frac{(1 + A_1 T^3/\rho)^2}{1.5 + 3A_1 T^3/\rho} \right] \quad (2.6)$$

Соотношения (2.5) совместно с (2.4), записанные в точке  $x_a$ , определяют  $A_3$ ,  $x_a$ ,  $T_a$ ,  $\rho_a$  в зависимости от  $A_1$ . Эта зависимость приведена в табл. 1.

При записи (2.5) предполагалось, что в потоке вещества, удовлетворяющем условиям  $x = T = \rho = 0$ , течение на бесконечности будет сверхзвуковым. В этом случае существует точка  $x_a$ , где достигается адиабатическая скорость звука. Однако существует класс политропных течений в сферически симметричном поле тяжести постоянной массы, где переход через скорость звука невозможен. Это политропные течения с показателем  $n > 1.5$ . Течение с  $n = 1.5$  является вырожденным и происходит с постоянным числом Маха [6]. Политропное решение с  $n = 1.5$  является предельным при  $A_1 \rightarrow 0$  для решения (2.4). При  $A_1 = 0$  существует точное решение, удовлетворяющее условиям на бесконечности  $A_3 = 3$ ,  $\rho = x^{3/2}$ ,  $T = x$ . Число Маха в таком потоке равно  $3/5$ , скорость всегда равна изотермической скорости звука. При достаточно малом  $A_1 \neq 0$  переход через адиабатическую скорость звука также не происходит. Это проявляется в том, что для достаточно малых  $A_1$  не существует решения алгебраической системы (2.4) — (2.5), определяющей  $x_a$ ,  $T_a$ ,  $\rho_a$ ,  $A_3$ . Найдем предельное значение  $A_{1n}$  при котором поток становится сверхзвуковым. Формально при  $A_1 \rightarrow A_{1n}$  решение системы (2.4) — (2.5) должно дать  $x_a \rightarrow 0$ . Тогда из первого соотношения (2.5) в силу огра-

Таблица 1

| $A_1$    | $10^4$                | $5 \cdot 10^3$        | $10^3$                | 700                   | 500                   | 200                   |         |
|----------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|---------|
| $A_3$    | $9.803 \cdot 10^3$    | $4.876 \cdot 10^3$    | $9.588 \cdot 10^2$    | 668,0                 | 474.9                 | 187,5                 |         |
| $x_a$    | $2.721 \cdot 10^{-2}$ | $3.469 \cdot 10^{-2}$ | $6.173 \cdot 10^{-2}$ | 0.07033               | 0.07962               | 0.1122                |         |
| $\rho_a$ | $6.413 \cdot 10^{-5}$ | $1.309 \cdot 10^{-4}$ | $7.005 \cdot 10^{-4}$ | $1.021 \cdot 10^{-3}$ | $1.458 \cdot 10^{-3}$ | $3.878 \cdot 10^{-3}$ |         |
| $T_a$    | $4.002 \cdot 10^{-2}$ | $5.076 \cdot 10^{-2}$ | $8.870 \cdot 10^{-2}$ | 0.1005                | 0.1131                | 0.1564                |         |
| $A_1$    | 100                   | 50                    | 20                    | 15                    | 10                    | 9.5                   | 9       |
| $A_3$    | 93.20                 | 46.84                 | 19.75                 | 15.36                 | 11.055                | 10.63                 | 10.21   |
| $x_a$    | 0.1459                | 0.1898                | 0.2663                | 0.2946                | 0.3371                | 0.3425                | 0.3482  |
| $\rho_a$ | $8.161 \cdot 10^{-3}$ | 0.01709               | 0.04373               | 0.05768               | 0.08319               | 0.08692               | 0.09098 |
| $T_a$    | 0.1997                | 0.2541                | 0.3431                | 0.3742                | 0.4186                | 0.4242                | 0.4301  |
| $A_1$    | 8.5                   | 8                     | 7.5                   | 7                     | 6.5                   | 6                     | 5.5     |
| $A_3$    | 9.785                 | 9.365                 | 8.946                 | 8.529                 | 8.114                 | 7.701                 | 7.291   |
| $x_a$    | 0.3544                | 0.3611                | 0.3680                | 0.3754                | 0.3833                | 0.3919                | 0.4012  |
| $\rho_a$ | 0.0954                | 0.1002                | 0.1055                | 0.1114                | 0.1179                | 0.1251                | 0.1331  |
| $T_a$    | 0.4362                | 0.4426                | 0.4494                | 0.4566                | 0.4641                | 0.4721                | 0.4804  |
| $A_1$    | 5                     | 4.5                   | 4                     | 3.5                   | 3                     | 2                     | 1       |
| $A_3$    | 6.883                 | 6.478                 | 6.076                 | 5.677                 | 5.283                 | 4.509                 | 3.767   |
| $x_a$    | 0.4112                | 0.4217                | 0.4335                | 0.4460                | 0.4596                | 0.4886                | 0.5074  |
| $\rho_a$ | 0.1421                | 0.1522                | 0.1637                | 0.1768                | 0.1917                | 0.2275                | 0.2635  |
| $T_a$    | 0.4892                | 0.4985                | 0.5082                | 0.5181                | 0.5282                | 0.5456                | 0.5388  |
| $A_1$    | 0.5                   | 0.4                   | 0.3                   | 0.2                   | 0.14                  | 0.13                  | 0.128   |
| $A_3$    | 3.412                 | 3.342                 | 3.269                 | 3.192                 | 3.1396                | 3.130                 | 3.128   |
| $x_a$    | 0.4705                | 0.4399                | 0.3902                | 0.3043                | 0.1023                | 0.02084               | 0       |
| $\rho_a$ | 0.2471                | 0.2267                | 0.1907                | 0.1329                | 0.02614               | $2.671 \cdot 10^{-3}$ | 0       |
| $T_a$    | 0.4754                | 0.4381                | 0.3817                | 0.2756                | 0.09330               | 0.01957               | 0       |

значения  $A_3 > 2$  имеем  $\rho_a \rightarrow \alpha x_a^{3/2}$ , а второе соотношение (2.5) выполняется при  $x_a \rightarrow 0$ , если  $T \rightarrow \beta x_a$ . Подставляя эти разложения в (2.4) — (2.5) и оставляя главные члены, получим

$$A_3 = 3 + A_1, \quad \alpha = \left( \frac{2}{3 + A_1} \right)^{1/2}, \quad \beta = \frac{3}{10} (3 + A_1), \quad 3 + A_1 = 2 \left( \frac{5}{3} \right)^{3/4} e^{A_1/2} \quad (2.7)$$

Последнее соотношение (2.7) определяет  $A_{1n}$ , которое равно  $A_{1n} = 0.128$ .

При  $A_1 < A_{1n}$ :  $A_3 = 3 + A_1$ ; при  $x \rightarrow 0$  асимптотически решение имеет вид

$$\rho \approx \alpha x^{3/2}, \quad T \approx \beta x, \quad \beta = \alpha^{2/3} e^{2A_1/3}, \quad \left( \frac{2}{5} \right)^{3/2} \left( 3 + A_1 - \frac{1}{2\alpha^2} \right)^{3/2} = \alpha e^{A_1} \quad (2.8)$$

При  $A_1 > A_{1n}$  величина  $A_3$  определяется совместным решением системы (2.4) — (2.5), асимптотически решение при  $x \rightarrow 0$  имеет вид

$$\rho \approx \alpha x^2, \quad T \approx \beta x^{4/3}, \quad \alpha = [2(3 + A_1 - A_3)]^{-1/2}, \quad \beta = \alpha^{2/3} e^{2A_1/3} \quad (2.9)$$

Сравнение (2.8) и (2.9) с (1.14) и (1.15) показывает, что при любом  $A_1$  при  $A_2 \rightarrow \infty$  асимптотика при  $x \rightarrow 0$  меняется. Существование предельного  $A_{1n}$  означает, что переход через адиабатическую скорость звука возможен лишь в том случае, если в точке, где достигается изотермическая скорость звука, отношение давления излучения к газовому не меньше, чем  $A_{1n}/4 = 0.032$ . Это следует из определения  $A_1$  в (1.9).

При больших  $A_1$  решение, удовлетворяющее условиям  $x = \rho = T = 0$ , получается при

$$A_3 = A_1 + 3 - \sqrt[3]{27(3A_1^{2/3})}$$

В дозвуковой области при больших  $A_1$  приближенное решение имеет вид  $T \approx x$ ,  
 $\rho \approx x^3$

При  $0 < A_1 < \infty$  асимптотически при больших  $x$  имеем

$$T \approx \frac{2}{3} A_3 x (\ln x)^{-1}, \quad \rho \approx (\frac{2}{3})^4 A_1 A_3^3 x^3 (\ln x)^{-4}$$

§ 3. Решение задачи в общем случае. Для нахождения решения системы (1.11) — (1.12) в общем случае необходимо выйти из особой точки  $x = \rho = T = 1$  по формулам разложения (1.13) и провести численное интегрирование системы (1.11) — (1.12). При этом, задавшись  $A_1$  и  $A_2$  только для единственного  $A_3$ , при  $x = 0$  получим  $T = \rho = 0$ . Так как точка  $x = \rho = T = 0$  особая, то при произвольных  $A_3$  решение ведет себя неаналитически. При  $A_3$ , меньших, чем искомое,  $T > 0$  при  $x = 0$ . При больших  $A_3$ :  $T = 0$  при  $\rho_T, x_T > 0$ . В окрестности точки  $T = 0, \rho_T, x_T > 0$  система (1.11) — (1.12) имеет асимптотический вид

$$\frac{dx}{dT} = \varphi \frac{T^3}{\rho_T}, \quad \frac{d\rho}{dT} = \frac{\rho_T^3}{x_T^4}, \quad \varphi > 0$$

Решение имеет вид

$$x = x_T + (\varphi/4\rho_T) T^4, \quad \rho = \rho_T + T\rho_T^3/x_T^4$$

Таким образом, при больших  $A_3$  интегральные кривые  $T(x), \rho(x)$  лежат в области  $x > x_T$ . Значения  $A_3$  в зависимости от  $A_1$  и  $A_2$ , для которых выполняется условие  $x = \rho = T = 0$  приведены в табл. 2. Из табл. 2 видно, что при фиксированном  $A_1$  значения  $A_3$  мало меняются в зависимости от  $A_2$ . Для  $A_1 > A_{1n}$  зависимость  $A_3(A_2)$  монотонная. Рассмотрение формулы (2.2), табл. 1, 2 дает следующие результаты. Производная  $(\partial A_3/\partial A_2) A_1$  вдоль решений, удовлетворяющих условиям на бесконечности, положительна при  $A_1 > A_{1n}$ . В интервале  $3 < A_1 < 3.5$  она как функция  $A_2$  переходит через тождественный нуль и становится отрицательной. В

Таблица 2

|       |       |           |                   |       |                   |                   |                   |                   |                   |           |           |
|-------|-------|-----------|-------------------|-------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-----------|-----------|
| $A_1$ | 0     | 0         | 0                 | 0     | $5 \cdot 10^{-4}$ | $5 \cdot 10^{-4}$ | $5 \cdot 10^{-4}$ | $5 \cdot 10^{-4}$ | 0.01              | 0.01      | 0.01      |
| $A_2$ | 0.1   | 1         | 10                | 100   | 0.1               | 1                 | 10                | 100               | 0.1               | 1         | 10        |
| $A_3$ | 2.84  | 2.945     | 3.056             | 3.012 | 2.84              | 2.945             | 3.056             | 3.012             | 2.845             | 2.955     | 3.06      |
| $A_1$ | 0.01  | 0.1       | 0.1               | 0.1   | 0.1               | 0.1               | 0.1               | 0.5               | 0.5               | 0.5       | 0.5       |
| $A_2$ | 100   | 0.1       | 1                 | 10    | 20                | 50                | 100               | 0.1               | 1                 | 10        | 50        |
| $A_3$ | 3.02  | 2.92      | 3.03              | 3.125 | 3.123             | 3.113             | 3.109             | 3.247             | 3.34              | 3.405     | 3.41      |
| $A_1$ | 1     | 1         | 1                 | 1     | 1                 | 2                 | 3                 | 3                 | 5                 | 5         | 5         |
| $A_2$ | 0.1   | 1         | 5                 | 10    | 50                | 1                 | 1                 | 5                 | 0.02              | 0.1       | 0.2       |
| $A_3$ | 3.657 | 3.722     | 3.756             | 3.763 | 3.765             | 4.49              | 5.28              | 5.281             | 6.907             | 6.896     | 6.890     |
| $A_1$ | 5     | 5         | 7                 | 7     | 10                | 10                | 10                | 15                | 15                | 15        | 15        |
| $A_2$ | 1.0   | 5         | 0.1               | 1     | 0.02              | 0.1               | 1                 | 0.01              | 0.02              | 0.1       | 0.5       |
| $A_3$ | 6.885 | 6.883     | 8.54              | 8.53  | 11.02             | 11.04             | 11.05             | 15.17             | 15.21             | 15.32     | 15.35     |
| $A_1$ | 20    | 20        | 50                | 50    | 50                | 50                | 100               | 100               | 100               | 100       | 100       |
| $A_2$ | 0.02  | 0.2       | $5 \cdot 10^{-4}$ | 0.01  | 0.02              | 0.01              | $10^{-4}$         | $5 \cdot 10^{-4}$ | 0.002             | 0.01      | 0.02      |
| $A_3$ | 19.48 | 19.71     | 44.1              | 45.72 | 46.12             | 46.68             | 85.2              | 86.8              | 89.1              | 91.55     | 92.15     |
| $A_1$ | 100   | 200       | 200               | 200   | 200               | 500               | 500               | 700               | 700               | $10^3$    | $10^3$    |
| $A_2$ | 0.1   | $10^{-4}$ | $5 \cdot 10^{-4}$ | 0.01  | 0.05              | $10^{-4}$         | 0.01              | $10^{-4}$         | $5 \cdot 10^{-3}$ | $10^{-4}$ | $10^{-3}$ |
| $A_3$ | 92.95 | 170.7     | 176.2             | 185.2 | 187.1             | 439.5             | 472.2             | 626               | 664               | 906.5     | 943.5     |

Таблица 3

|                    |        |                   |                   |                   |                   |       |                   |                   |                   |
|--------------------|--------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------|-------------------|-------------------|-------------------|
| $A_1$              | 0.1    | 0.1               | 0.1               | 0.1               | 0.5               | 0.5   | 0.5               | 0.5               |                   |
| $A_2$              | 0.1    | 1                 | 10                | $\infty$          | 0.1               | 1     | 10                | $\infty$          |                   |
| $A_3$              | 2.92   | 3.03              | 3.125             | 3.10              | 3.247             | 3.34  | 3.405             | 3.412             |                   |
| $V = \frac{1}{6}$  | $x$    | 8.10              | 28.3              | 96.3              | 128               | 9.10  | 27.7              | 36.6              | 42.3              |
|                    | $\rho$ | 154               | 1020              | 7320              | $1.16 \cdot 10^4$ | 187   | 1090              | 1950              | 2170              |
|                    | $T$    | 6.575             | 22.2              | 57.9              | 70.9              | 7.08  | 17.8              | 23.3              | 24.5              |
| $V = \frac{1}{10}$ | $x$    | 13.9              | 77.6              | 222               | 280               | 16.9  | 61.9              | 84.7              | 89.6              |
|                    | $\rho$ | 581               | 8280              | $4.56 \cdot 10^4$ | $6.70 \cdot 10^4$ | 808   | 6480              | $1.08 \cdot 10^4$ | $1.18 \cdot 10^4$ |
|                    | $T$    | 11.1              | 52.7              | 116               | 137               | 12.6  | 35.1              | 44.2              | 46.1              |
| $V = \frac{1}{20}$ | $x$    | 30.2              | 263               | 596               | 722               | 42.6  | 166               | 224               | 224               |
|                    | $\rho$ | 3742              | $1.14 \cdot 10^5$ | $4.34 \cdot 10^5$ | $5.96 \cdot 10^5$ | 6740  | $6.1 \cdot 10^4$  | 10 <sup>5</sup>   | 10 <sup>5</sup>   |
|                    | $T$    | 23.9              | 147               | 268               | 306               | 29.0  | 80.8              | 101               | 101               |
| $V = \frac{1}{30}$ | $x$    | 49.9              |                   |                   | 1205              |       | 281               | 369               | 369               |
|                    | $\rho$ | $1.20 \cdot 10^4$ |                   |                   | $2.0 \cdot 10^6$  |       | $2.11 \cdot 10^5$ | $3.29 \cdot 10^5$ | $3.29 \cdot 10^5$ |
|                    | $T$    | 39.0              |                   |                   | 475               |       | 127               | 155               | 155               |
| $A_1$              | 1      | 1                 | 1                 | 1                 | 5                 | 5     | 5                 | 5                 |                   |
| $A_2$              | 0.1    | 1                 | 5                 | $\infty$          | 0.02              | 0.1   | 0.5               | $\infty$          |                   |
| $A_3$              | 3.657  | 3.722             | 3.756             | 3.767             | 6.907             | 6.896 | 6.888             | 6.883             |                   |
| $V = \frac{1}{6}$  | $x$    | 10                | 22.3              | 24.8              | 27.1              | 7.64  | 9.01              | 9.76              | 10.0              |
|                    | $\rho$ | 220               | 798               | 950               | 1099              | 146   | 191               | 218               | 228               |
|                    | $T$    | 7.45              | 13.9              | 15.1              | 16.1              | 5.74  | 6.48              | 6.87              | 7.00              |
| $V = \frac{1}{10}$ | $x$    | 19.3              | 46.2              | 51.1              | 55.2              | 12.7  | 15.55             | 17.0              | 17.5              |
|                    | $\rho$ | 1020              | 4200              | 4940              | 5610              | 536   | 747               | 864               | 907               |
|                    | $T$    | 13.4              | 25.9              | 27.9              | 29.5              | 9.05  | 10.5              | 11.2              | 11.4              |
| $V = \frac{1}{20}$ | $x$    | 48.4              | 114               | 125               | 133               | 25.1  | 31.8              | 34.9              | 35.9              |
|                    | $\rho$ | 8550              | $3.5 \cdot 10^4$  | $4.03 \cdot 10^4$ | $4.48 \cdot 10^4$ | 3070  | 4540              | 5290              | 5555              |
|                    | $T$    | 29.9              | 56.2              | 59.9              | 62.7              | 16.7  | 19.8              | 21.1              | 21.6              |
| $V = \frac{1}{30}$ | $x$    | 82.8              |                   | 204               | 216               | 37.3  | 47.8              | 52.4              | 53.9              |
|                    | $\rho$ | $2.98 \cdot 10^4$ |                   | $1.3 \cdot 10^5$  | $1.43 \cdot 10^5$ | 8530  | $1.28 \cdot 10^4$ | $1.49 \cdot 10^4$ | $1.57 \cdot 10^4$ |
|                    | $T$    | 47.7              |                   | 91.4              | 95.3              | 23.95 | 28.5              | 30.4              | 31.0              |

интервале  $8 < A_1 < 8.5$  производная, как функция  $A_2$ , снова проходит через тождественный нуль и при больших  $A_1$  всегда положительна. При  $A_1 < A_{1n}$  зависимость  $A_3$  от  $A_2$  немонотонна. Для малых  $A_2$  величина  $(\partial A_3 / \partial A_2)_{A_1} > 0$ , затем при  $A_2 \approx 10$  для  $A_1 = 0$  производная меняет знак и отрицательна вплоть до  $A_2 = \infty$ . Величина  $A_2$ , где производная  $(\partial A_3 / \partial A_2)_{A_1}$  меняет знак, монотонно растет с ростом  $A_1$  и обращается в бесконечность при  $A_1 = A_{1n}$ .

При  $A_1 < A_{1n}$ , начиная с некоторого  $A_{2n}$ , зависящего от  $A_1$ , для  $A_2 > A_{2n}$  течение на бесконечности будет дозвуковым, для  $A_1 = A_{1n}$  имеем  $A_{2n} = \infty$ . В случае  $A_2 > A_{2n}$  величина  $A_3$  определяется соотношением

$$A_4 = A_2(3 + A_1 - A_3) + \frac{A_3 - 2}{A_1 + 1} = 0 \quad (3.1)$$

Полный поток энергии, уносимый на бесконечность, равен нулю. Асимптотика в точке  $x = 0$  имеет вид

$$\rho \approx \alpha x^{3/2}, \quad T \approx \beta x, \quad \beta = 2/5 (A_3 - 0.5 / \alpha^2)$$

Здесь  $\alpha$  — произвольно. В точке  $A_{2n}$  производная  $(\partial A_3 / \partial A_2)_{A_1}$  отрицательна и равна соответствующей величине, вычисленной по формуле (3.1). При  $A_2 > A_{2n}$  всегда  $A_3 > 3$ . Решение с дозвуковым течением на бесконечности соответствует режиму испарения, рассмотренному в [7].

Для применения полученного решения к истечению из оболочки красного гиганта необходимо знать решение в дозвуковой области. Для нахождения этого решения при известном  $A_3$  ( $A_1, A_2$ ) нужно выйти из точки  $x = \rho = T = 1$  по формулам разложения (1.13) и интегрировать уравнения (1.11) — (1.12) для  $x > 1$ .

Величина  $v = 1 / (\rho r^2 \sqrt{T})$  есть безразмерная скорость или отношение скорости потока к изотермической скорости звука. В табл. 3 приведены значения  $x, \rho, T$  для  $v = 1/6, 1/10, 1/20, 1/30$  для некоторых значений  $A_1, A_2$ .

При  $A_2 = 0, A_3 = 0.8186 (1 + A_1) + 2$ ; ниже приводятся значения безразмерного решения  $\rho(x)$  и  $T(x)$  (одно и то же для всех  $A_1$ ) для различных значений  $1/v$  и  $x$

|               |                   |                   |                   |                   |                   |                   |
|---------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|
| $1/v = 2$     | 4                 | 6                 | 8                 | 10                | 12                | 14                |
| $x = 2.32$    | 4.59              | 6.53              | 8.27              | 9.88              | 11.4              | 12.8              |
| $\rho = 7.59$ | 43.9              | 114               | 218               | 358               | 533               | 743               |
| $T = 2.02$    | 3.68              | 5.07              | 6.31              | 7.45              | 8.51              | 9.51              |
| $1/v = 16$    | 18                | 20                | 26                | 30                | 36                | 40                |
| $x = 14.2$    | 15.4              | 16.7              | 20.2              | 22.4              | 25.5              | 27.5              |
| $\rho = 991$  | 1270              | 1590              | 2770              | 3735              | 5460              | 6800              |
| $T = 10.5$    | 11.4              | 12.3              | 14.8              | 16.3              | 18.5              | 19.9              |
| $1/v = 46$    | 50                | 60                | 70                | 80                | 90                | 100               |
| $x = 30.4$    | 32.2              | 36.6              | 40.8              | 44.7              | 48.5              | 52.2              |
| $\rho = 9080$ | $1.08 \cdot 10^4$ | $1.57 \cdot 10^4$ | $2.15 \cdot 10^4$ | $2.83 \cdot 10^4$ | $3.60 \cdot 10^4$ | $4.46 \cdot 10^4$ |
| $T = 21.9$    | 23.2              | 26.3              | 29.2              | 32.0              | 34.7              | 37.3              |

Если известны начальные условия, например, в оболочке звезды, то использование полученного решения позволяет получить поток массы. Для полного определения решения нужно знать какие-либо три величины из следующих  $L, r_0, T_0, \rho_0, u_0$ . Оставшиеся две величины не являются независимыми. Выражая эти размерные величины через безразмерные величины и параметры, получим

$$L = \frac{4\pi c G M}{\kappa} \frac{A_1 A_2}{A_3}$$

$$r_0 = \left( \frac{4\sigma \kappa}{3c} \right)^{2/5} \frac{(GM)^{7/5}}{R^{9/5}} \frac{1}{(A_1^2 A_2 A_3)^{2/5} A_3 x}, \quad \rho_0 = \left( \frac{3R}{4\sigma} \right)^{1/5} \left( \frac{c \sqrt{R}}{\kappa G M} \right)^{4/5} (A_1^2 A_2 A_3)^{1/5} \frac{\rho}{A_1} \quad (3.2)$$

$$T_0 = \left( \frac{3c R^{3/2}}{4\sigma \kappa G M} \right)^{2/5} (A_1^2 A_2 A_3)^{2/5} T, \quad u_0 = R^{4/5} \left( \frac{3c}{4GM\sigma\kappa} \right)^{1/5} (A_1^2 A_2 A_3)^{1/5} \frac{x^2}{\rho}$$

Определяя по трем значениям, например,  $L, r_0, u_0$  безразмерные параметры  $A_1, A_2, x$ , используя (1.10), (2.2) и табл. 1—4, получим начальные значения  $\rho_0$  и  $T_0$  и определим поток массы

$$4\pi\mu = 4\pi \frac{(GM)^{7/5}}{R^{9/5}} \left( \frac{4\sigma}{3} \right)^{2/5} \left( \frac{c}{\kappa} \right)^{3/5} \frac{(A_1^2 A_2 A_3)^{3/5}}{A_1 A_3^2} \quad (3.3)$$

Автор благодарит Я. Б. Зельдовича и И. Д. Новикова за постоянное внимание и интерес к работе.

Поступила 26 XI 1966

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Л. Д. Ландау и Е. М. Лифшиц. Механика сплошных сред, М., Гостехиздат, 1954.
2. Noble L. and Scarf F. Conductive heating of the solar wind, *Astrophys. J.*, 1963, vol 138, No. 4; 1965, vol 141, No. 4.
3. Wang Y., Liu C., Chang C. A viscous model of the solar wind, *Astrophys. J.*, 1966, vol. 145, No. 1.
4. Parker E. Dynamical properties of stellar coronas and stellar winds. *Astrophys. J.*, 1964, vol. 139, No. 1; 1965, vol. 141, No. 4.
5. Г. С. Бисноватый-Коган, Я. Б. Зельдович. Адиабатическое истечение и равновесные состояния с избытком энергии. *Астроном. ж.*, т. 43, № 6, 1966.
6. Weumann R. Mass loss from stars, in *Ann. Rev. of. astron. and astrophys.* vol 1, 1963.
7. Chamberlain J. Interplanetary gas. Hydrodynamic model of the corona. *Astrophys. J.*, 1961, vol. 133, No. 2.