

В. А. БЕЛОКОНЬ

**ВЛИЯНИЕ РАДИАЦИИ НА АМПЛИТУДУ
ИЗОТЕРМИЧЕСКОГО СКАЧКА**

(Представлено академиком Я. Б. Зельдовичем 17 V 1971)

Однозначное непрерывное решение для стационарной структуры достаточно сильной ударной волны не существует для некоторого класса сред и механизмов теплопередачи — при игнорировании непрерывной диссипации иного вида. Однозначность достигается постулированием ⁽¹⁻⁴⁾ «изотермического субскачка» (и.т.с.), в котором происходит разрывная теплопередача с добавочной диссипацией, обусловленной игнорированными механизмами. Покажем, что влияние радиации может приводить и к ослаблению, и к усилению и.т.с.

Представим в следующем виде первый закон термодинамики для одномерного течения сквозь ударный фронт, разделяющий стационарные состояния:

$$\Delta E \equiv \Delta Q - \Delta W \equiv \Delta Q - \int_0^1 P^{xx} dV = \Delta Q - 1/2 (P_1^{xx} + P_0^{xx}) \Delta V. \quad (1)$$

Пусть среда локально равновесна и состоит из вещества и радиации:

$$P \equiv P_v + P_p \equiv (1 + \mathcal{P}); \quad P_v \equiv NkT/V \equiv 2E_v / (fV) \equiv (\gamma - 1)E_v / V; \\ P_p \equiv CT^4 \equiv E_p / (3V); \quad (2)$$

$$d(E_v + E_p) \equiv dQ - P^{xx} dV = T dS - P dV; \quad \Delta S_v = Nk \left(\frac{f}{2} \ln \frac{T_1}{T_0} - \ln \frac{V_0}{V_1} \right) \\ \Delta S_p = 4C\Delta (T^3 V).$$

Для сильных скачков, определяемых неравенствами $P_1^{xx} \gg P_0^{xx}$; $E_1 \gg E_0$, в такой среде предельная степень ударного сжатия составляет

$$\frac{V_0}{V_1} = 1 + \left(\frac{P}{P^{xx}} \frac{f + 6\mathcal{P}}{1 + \mathcal{P}} \right)_1 - \frac{\Delta Q}{P_1^{xx} V_1} \frac{(\Delta Q \rightarrow 0)}{(P_1^{xx} \rightarrow P_1)} \rightarrow 1 + f_1 + \frac{6 - f_1}{1 + 1/\mathcal{P}_1} \left\{ \begin{array}{l} \rightarrow 7 : \mathcal{P}_1 \rightarrow \infty, \\ \rightarrow f_1 + 1 : \mathcal{P}_1 \rightarrow 0 \end{array} \right. \quad (1')$$

— если в итоге устанавливается адиабатический скачок (а.с.), который приводит к механически равновесному состоянию «1», причем допустима неравновесность и иной состав состояния «0».

Поскольку скорость u стационарного течения подчиняется уравнениям

$$\text{const} \equiv P^{xx} + V(u/V)^2; \quad dP^{xx} / dV = \Delta P^{xx} / \Delta V, \quad (3)$$

то для непрерывной эволюции параметров среды в скачке получаем уравнение Ирншоу (D — скорость скачка в системе $u_0 = 0$):

$$\Pi \equiv P + V(u/V)^2; \quad dV/dP = \Delta V/\Delta P = -(V/u)^2 = -(V_0/D)^2, \quad (3')$$

— если непрерывная диссипация в структуре скачка обусловлена только теплообменом, т. е. $T dS = dQ$, откуда $P^{xx} = P$ вне разрывов и $(Q - Q_0)_{\text{а.с.}} \geq 0$, ибо (см. (5)) единственным экстремумом энтропии среды (2)

на «прямой Ирншоу» (3') может быть только максимум, соответствующий единственному экстремуму $(Q - Q_0)_{\max}$. В случае чистой теплопроводности ($Pr = 0$ и т. п.) температура в структуре а.с. нарастает монотонно: $dQ = T dS = (V/u) (d/dx) \chi dT/dx$, откуда $dT/dx = (Q - Q_0) D / (V_0 \chi) \geq 0$ вне разрывов. Следовательно, знак производной $dP/dx = (dP/dT)_{II} (dT/dx)$ определяется выражением $(dP/dT)_{II} = (D/V_0)^2 (Nk + S_p) / (\Pi - 2P_B + P_p)$, знак которого меняется, если $P(T_{\max}) < P_1$, т. е. однозначность параметров течения нарушается при $\mathcal{P}_1 < (V_0/V_1) - 2 + (P_0/P_{v1})$ (2, 6). Для $dP/dx < 0$ непрерывная эволюция $P \rightarrow P_1$ соответствует «перехлесту» с трехзначностью гидродинамических параметров (кроме T).

Однозначность параметров течения в скачке достигается введением и.т.с.-разрыва, при переходе через который должно, очевидно, соблюдаться условие $T(S^+ - S^-) \geq Q^+ - Q^-$, согласно II закону термодинамики.

Для любого стационарного скачка, разделяющего равновесные состояния «-» и «+» с одинаковой температурой, имеем, с учетом (1), (2),

$$\begin{aligned} \mathcal{X} \equiv V^-/V^+ &= P_B^+/P_B^- = E_p^-/E_p^+ = \mathcal{P}^-/\mathcal{P}^+ = q \pm (q^2 + 1)^{1/2}, & (4) \\ T(S_p^+ - S_p^-) &= Q_p^+ - Q_p^-; \quad S_B^+ - S_B^- = -Nk \ln \frac{V^-}{V^+}; \\ Q_B^+ - Q_B^- &= \frac{NkT}{2} \left(\frac{V^+}{V^-} - \frac{V^-}{V^+} \right) \equiv qNkT, \end{aligned}$$

откуда, очевидно, следует

$$\begin{aligned} \int_{-}^{+} (T dS - dQ) &= \int_{-}^{+} (T dS_B - dQ_B) = \frac{NkT}{2} \left(\mathcal{X} - \frac{1}{\mathcal{X}} - 2 \ln \mathcal{X} \right) = \\ &= \begin{cases} < 0, & \mathcal{X} < 1, \\ \approx \frac{NkT}{6} (\mathcal{X} - 1)^3, & |\mathcal{X} - 1| \ll 1, \\ > 0, & \mathcal{X} > 1. \end{cases} & (5) \end{aligned}$$

Таким образом, стационарный и.т.с. разрежения, повышающий энтропию течения, запрещен (3, 7), а и.т.с. уплотнения необратим — за счет игнорированных механизмов диссипации, например, вязкости, которая дает $P^{xx} > P$ при непрерывном сжатии:

$$0 \leq T dS_{\text{вязк}} = (P - P^{xx}) dV = \eta \frac{D}{V_0} \left(\frac{dV}{dx} \right)^2 dx.$$

И.т.с.-разрыв можно считать вырожденным случаем ($\eta \rightarrow 0, Pr \rightarrow 0 \dots$) вязкого или иного скачка, от непрерывной структуры которого остались значения параметров среды в точке разрыва. В «точечной» модели структуры скачка* (и.т.с. а.с. или др.) значение функций на разрыве (в $x=0$) можно определить при помощи дельта-функции:

$$\begin{aligned} 0 < \int_{-}^{+} (T dS - dQ) &= \int_{-}^{+} (P - P^{xx}) dV \equiv \int_{-}^{+} (P - P^{xx}) \Delta V \delta(x) dx \equiv \\ &\equiv \Delta V \{P(0) - P^{xx}(0)\}, & (6) \end{aligned}$$

т. е. при сжатии (ср. (5)) получаем $P^{xx}(0) > P(0)$, как и в непрерывной структуре скачка уплотнения, причем (см. (1), (3)) $P^{xx}(0) = (P^+ + P^-) / 2$, $V(0) = (V^+ + V^-) / 2$, $T(0) \neq T_{\pm}$ (ср. fig. 5 в (8)).

В силу (5) диссипативной компонентой оказывается вещество, а вклад радиации в изменение энтропии на разрыве ограничивается изотермиче-

* За обсуждение задачи о «точечной» структуре гидродинамических разрывов автор признателен Р. Куранту, П. Лаксу, О. М. Белоцерковскому и А. Н. Колмогорову.

ским теплообменом. Внутри структуры а.с. разрыв и.т.с. переводит среду из промежуточного состояния «-» с конечной температурой $T_- = T_1$ в конечное состояние «1» (вместо «+» в (4)), т. е. эта структура подразделяется на «зону прогрева» и и.т.с.: $0 \equiv \Delta Q = (Q^- - Q_0) + (Q_1 - Q^-)$. Соответствующими подстановками из (1), (1'), (4) получаем уравнение, описывающее влияние радиации на амплитуду и.т.с. в структуре сильного а.с. (здесь обозначено $\mathcal{P}_1 \equiv \mathcal{P}$ при $f^- = f_1 \equiv f$): $[(\mathcal{P} + 1)^2 \mathcal{X} - (6\mathcal{P} + f)] [\mathcal{X} - 1] = 0$, т. е.

$$\mathcal{X}' = 1; \quad \mathcal{X}'' = \frac{f + 6\mathcal{P}}{(1 + \mathcal{P})^2} \begin{cases} \geq 1, & 2 + \sqrt{3 + f} \geq \mathcal{P} \geq 2 - \sqrt{3 + f}, \\ \approx 0, & \mathcal{P} \geq \sqrt{f}. \end{cases} \quad (7)$$

Искомая амплитуда соответствует первому корню и непрерывной структуре а.с. при «нефизических» значениях $\mathcal{X}'' < 1$, означающих и.т.с.

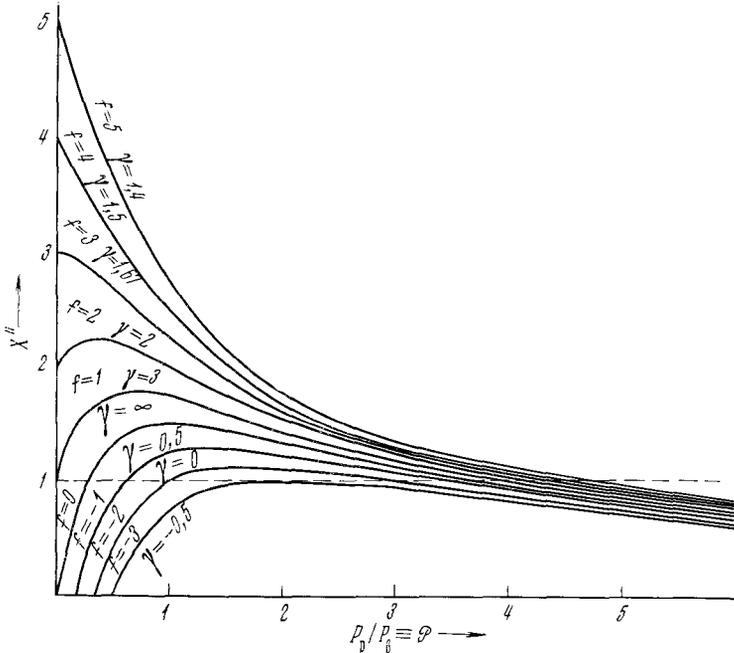


Рис. 1. Свойства физического корня уравнения (7). Расстояния между кривыми не зависят от f : $\mathcal{X}''(\mathcal{P}, f + C) - \mathcal{X}''(\mathcal{P}, f) = C / (1 + \mathcal{P})^2 \neq F(f)$

разрежения. При $\mathcal{X}'' > 1$ первый корень соответствует, очевидно, непрерывной структуре а.с. с перехлестом и поэтому отбрасывается. Эффектом, не отмеченным в работах (2, 4, 8 и др.) является рост амплитуды и.т.с. от $\mathcal{X} = f$ до $\mathcal{X}_{\max} = 9 / (6 - f)$ при возрастании радиации в диапазоне $0 \leq \mathcal{P} \leq 1 - f/3$. Этот эффект проявляется при $-3 < f < 3$, $-1/2 < \gamma < 1$; $1,67 < \gamma < \infty$, где случаи $f = 1$ и 2 возможны для идеально проводящей замагниченной среды. Усиление радиации до $\mathcal{P} = (6/f) - 2$ снижает амплитуду и.т.с. до безрадиационного уровня $\mathcal{X} = f$. При $\mathcal{P}_* \equiv 2 + (3 + f)^{1/2}$ и.т.с. исчезает (знак минус перед корнем в приближении сильных а.с. имел бы смысл только для $f \leq 1$) (см. рис. 1).

Исчезновение и появление и.т.с. — следствие особенностей уравнения состояния, но не особенностей переноса тепла; учет последних ограничивается критериями $\text{Pr} = 0$ и т. п. Поэтому и.т.с. не может быть сглажен теплопередачей (ср. (9)). В специфичном случае $f = 1$, $\gamma = 3$ уже сколь угодно малый вклад радиации приводит к возникновению и.т.с., который в таком газе без радиации существовать не может. Радиационная добавка

повышает сжимаемость такой среды и приводит к появлению и.т.с. в следующем диапазоне: $0 < \mathcal{P} < 4$; $0 < (E_p/E_b)_1 < 24$; $2 < V_0/V_1 < 6$ при $\mathcal{X}_{\max} = 1,8$. В средах с $f \gg 1$ исчезновение и.т.с. наступает при доминирующем давлении радиации: $\mathcal{P}^* \approx \sqrt{f}$, но при ничтожном ее вкладе в тепловую энергию: $(E_p/E_b)_1 = 6\mathcal{P}^*/f \approx 6/f^{1/2}$.

Условие исчезновения и.т.с. можно также придать вид $T_1 \geq (c\hbar / (k\pi^{2/3}) [45(N/V_0)\mathcal{P}^*(2+\mathcal{P}^*)]^{1/3})$, а также $D[\text{см/сек}] \geq (2+\mathcal{P}^*)^{7/6} [5\mathcal{P}^* / (\pi/3)^2]^{1/6} [(\hbar/(mc)) / (V/N_0)]^{1/3} \approx 6 \cdot 10^8 \rho_0 \text{ г/см}^3 \mu^{-2/3} \text{ г/моль}$. Амплитуда сжатия и.т.с. не может превысить значения (см. (7)), равного в равно-распределительном приближении числу f степеней свободы молекул вещества среды, если $f \geq 3$; для $f < 3$ сжатие ограничено неравенствами $f < \mathcal{X}_{\max} < 3$. Тем не менее, некоторые авторы (¹⁰, ¹¹ и др.) рассматривают сильную изотермическую ударную волну: $P^+ \gg P^-$, откуда $P_{b^+} \gg P_{b^-}$, т. е. $V^-/V^+ \equiv \mathcal{X}_{\text{и.т.с.}} \gg 1$ (при умеренных f) — в противоречии с решением (7) (заметим, что идея изотермического разрыва была предложена еще Стоксом — см. (¹)).

Решение указанного парадокса сводится, по-видимому, к тому, что столь сильные и.т.с. могут возникать только при нестационарной эволюции состояния среды в процессе ударного перехода, в итоге адиабатического. Такую эволюцию можно ожидать внутри а.с. с нестационарной «зоной прогрева» при наложении вторичного нестационарного отвода тепла в более холодную зону за скачком и т. п. В подобных случаях соотношения (3) и (7) теряют силу, хотя течение в окрестности и.т.с. может быть достаточно близким к стационарному. Для задачи, описанной в (¹⁰), существенна цилиндричность, поскольку «зона прогрева» становится сравнимой с радиусом кривизны ударного фронта.

Отвод тепла при аномальной изотермической сжимаемости соответствует $Q_p/Q_b = 8\mathcal{P}^-/(1+\mathcal{X}) \approx 8\mathcal{P}^+$; $Q_p + Q_b \approx -T(\mathcal{X} + 8\mathcal{P}^-) \cdot (Nk/2)$, т. е. отдача тепла радиацией преобладает при $T > \sqrt[3]{(N/V) - (k/(8C))\mathcal{X}}$.

Автор выражает признательность В. С. Имшеннику за ценные замечания и интерес к работе.

Поступило
17 V 1971

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- ¹ Baron Rayleigh, Scientific Papers, Art. 346 (1910), Cambridge, 1912; W. Hayes, Gasdynamic Discontinuities, Princeton Univ. Press, 1960. ² В. А. Белоконь, ЖЭТФ, **36**, 1, 341 (1959). ³ В. А. Белоконь, Тр. МФТИ, в. 9, 15 (1962). ⁴ В. С. Имшенник, ЖЭТФ, **42**, 1, 236 (1962). ⁵ В. С. Имшенник, Астрон. журн., **39**, 3, 545 (1962). ⁶ В. А. Белоконь, Тр. МФТИ, в. 2, 92 (1958). ⁷ В. А. Белоконь, Феноменологическая и статистическая термодинамика ударных волн, препринт Инст. прикл. матем. АН СССР, М., 1967; Кандидатская диссертация, ИПМ 1967. ⁸ Я. Б. Зельдович, Ю. П. Райзер, Ann. Rev. of Fluid Mechanics, **1**, 382 (1970). ⁹ H. Sen, A. Guess, Physical Rev., **103**, 3, 560 (1957); Сборн. Космическая газодинамика, ИЛ, 1960, стр. 342. ¹⁰ Е. И. Забабахин, УФН, **85**, 4, 722 (1965); Сборн. Механика в СССР за 50 лет, **2**, М., 1970, стр. 313. ¹¹ Э. К. Грасберг, В. С. Имшенник, Д. К. Надежин, Astrophys. and Space Science, **10**, 3 (1971).