

АВТОМОДЕЛЬНОЕ РЕШЕНИЕ ДЛЯ ДИССИПАТИВНОЙ СХОДЯЩЕЙСЯ УДАРНОЙ ВОЛНЫ

А.Б. Б у д ь к о

В последнее время получен ряд автомодельных решений МГД уравнений, описывающих сжатие и разлет плазмы пинчей и различные режимы бездиссипативного цилиндрически симметричного сжатия магнитного поля [1, 2]. В то же время численные оценки и расчеты [3] указывают, что при реально достижимых плотностях энергии потери на излучение оказывают существенное влияние на динамику пинча. Ниже получен пример автомодельного решения, описывающий сходящиеся сильные ударные волны с учетом потерь на тормозное излучение.

Рассмотрим сильную цилиндрически симметричную ударную волну, сходящуюся к оси по идеальному газу с профилем плотности $\rho_0 = \rho_{00} r^{2\chi}$. Пренебрежем всеми диссипативными потерями за исключением потерь на тормозное излучение, газ будем считать прозрачным для излучения. В задаче существуют два размерных параметра, определяющих движение газа (плазмы): коэффициент $\rho_{00} \left[\frac{2}{cM^2 + 2\chi} \right]$,

определяющий начальный профиль плотности и $\frac{Q_0}{m_i^{2.5}} = \frac{16}{3} \left(\frac{2\pi}{3} \right)^{0.5}$

$\frac{e^6 k^{0.5}}{m_e^{1.5} c^3 \hbar m_i^{2.5}} \left[2^{-2} \frac{cM^2}{c^2} \right]$ - коэффициент, определяющий объемные

потери на тормозное излучение, поэтому из анализа размерностей [4] следует, что в рассматриваемом случае существует частное решение уравнений гидродинамики (1)-(3), зависящее от одной

переменной $\xi \sim \frac{r}{t^{1/\lambda}}$, где $\lambda = -2\chi - 0.5$ (автомодельное решение первого рода):

$$\frac{\partial n}{\partial t} + \frac{1}{r} \frac{\partial(rnu)}{\partial r} = 0, \quad (1)$$

$$m_i n \left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial r} \right) + \frac{\partial(2nT)}{\partial r} = 0, \quad (2)$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} + u \frac{\partial T}{\partial r} + (\gamma-1) \frac{T}{r} \frac{\partial(ru)}{\partial r} + Q_0 n^2 \sqrt{T} = 0. \quad (3)$$

Введем автомодельное представление функций

$$u = \dot{R} \xi U(\xi), \quad (4)$$

$$T = T_0 \alpha(t)^{-2\lambda} \theta(\xi), \quad (5)$$

$$n = n_0 \alpha(t)^{2x} N(\xi) \sqrt{\xi}, \quad (6)$$

$$\alpha(t) = \frac{R(t)}{R_0} = \left(\frac{t}{t_0} \right)^{1/\lambda}, \quad (7)$$

$$\xi = \frac{r}{R(t)}, \quad (8)$$

$$T_0 = \frac{m_i R_0^2}{2(\lambda+1)^2 t_0^2}. \quad (9)$$

При подстановке (4)–(9) в уравнение гидродинамики (1)–(3) условие разделения переменных подтверждает единственность выбора автомодельной переменной в виде (7), а для автомодельных профилей $N, U, S = \frac{\gamma \theta}{\xi^2 (1-U)}$ получается автономная система дифференциальных уравнений (10)–(12):

$$\frac{dU}{d\tau} = (1-U) \left\{ \sqrt{1-U} \left(U(U+2x-0.5) + 2S \left(U + \frac{3x+0.5}{\gamma} \right) \right) + 2C_0 \sqrt{S} N^2 \right\}, \quad (10)$$

$$\frac{dS}{d\tau} = \sqrt{S} \left\{ \sqrt{S} \cdot \sqrt{1-U} \left(-\gamma U^2 + U(2+\gamma+\lambda(2-\gamma)) + 2S(1+x) - 2 - 2\lambda \right) + \gamma C_0 N^2 (1-U+S) \right\}, \quad (11)$$

$$\frac{dN}{d\tau} = N \left\{ \sqrt{1-U} \left(-1.5U^2 - 0.5U \cdot S + U(2-2x-\lambda) + S(0.5-2x + \frac{3x+0.5}{\gamma}) - 2x - 0.5 \right) + 2C_0 \sqrt{S} N^2 \right\}, \quad (12)$$

$$d\tau = \frac{d \ln \xi}{(1-U)^{1.5} (1-U-S)}, \quad (13)$$

$$C_0 = m_i^{2.5} \frac{n_0^2}{\sqrt{T_0 \gamma}} t_0 Q_0. \quad (14)$$

с граничными условиями (15)–(16).

$$\text{на фронте ударной волны } N = \frac{\gamma+1}{\gamma-1}, \quad U = \frac{2}{\gamma+1}, \quad S = \frac{2\gamma}{\gamma+1}, \quad (15)$$

$$\text{при } \xi \rightarrow \infty \quad N = 0, \quad U = 0, \quad S = 0. \quad (16)$$

Из условия однозначности функций U, S, N и определения (13) следует, что фазовые кривые системы (7)–(9) могут пересекать плоскость $U+S-1=0$ только в особых точках, т.е. когда правые части (10)–(12) обращаются в нуль. Особые точки образуют на плоскости $U+S-1=0$ линию, уравнение которой

$$S^2 - S \left(1 + \lambda + 2 \frac{3\chi + 0.5}{\chi} \right) + \lambda = 2C_0 N^2, \quad U + S - 1 = 0. \quad (17)$$

Легко видеть, что точки, соответствующие фронту ударной волны и пределу $\xi \rightarrow \infty$ лежат по разные стороны от плоскости $U + S - 1 = 0$, так что фазовая кривая, описывающая ударную волну, должна пересекать плоскость $U + S - 1 = 0$ на особой линии (17). Можно показать, что на особой линии (17) из трех собственных значений одно равно нулю. Продолжение траектории из области $U + S > 1$ в область $U + S < 1$ возможно, если два других собственных значения действительны и разных знаков.

Особая точка $U = S = N = 0$, соответствующая асимптотическому состоянию при $\xi \rightarrow \infty$, является узлом, притягивающим при $\xi \rightarrow \infty$, если $\lambda > -1$, т.е. $\chi < 0.25$. Далее, поскольку плотности массы и энергии не могут иметь неинтегрируемых особенностей на оси в момент коллапса, заключаем, что $\chi > -0.5$. Интервал χ , в котором существуют имеющие физический смысл автомодельные решения, еще уже, поскольку должно быть выполнено условие для собственных значений на особой кривой (17). В качестве иллюстрации приведем пример ударной волны, распространяющейся по газу с $\gamma = 2$ с профилем плотности $\rho_0 \sim r^{-2.5}$, т.е. $\chi = -0.45$. Траектория в фазовом пространстве U, S, N , отвечающая такой ударной волне, пересекает плоскость $U + S - 1 = 0$ в точке с координатами (0.555, 0.445, 1.93) при $\xi = 0.14$, а сжатие достигает 1.67.

Необходимо отметить, что в рамках магнитной гидродинамики в общем случае наличия в уравнении баланса энергии (3) члена, отвечающего за потери на излучение или за энерговыделение (например, в термоядерных реакциях) вида $C n^\alpha B^\beta T^\delta$ существуют автомодельные решения первого рода, описывающие сходящиеся ударные волны. При наличии магнитного поля система уравнений в автомодельных переменных не сводится к автономной, поэтому необходимо исследование интегральных кривых в пятимерном пространстве U, S, N, ξ, B .

В заключение автор выражает благодарность М.А. Либерману и А.Л. Великовичу за плодотворные обсуждения результатов данной работы, а также Л.П. Питаевскому за критические замечания.

Л и т е р а т у р а

- [1] Великович А.Л., Либерман М.А. - ЖЭТФ, 1985, т. 89, в. 4, с. 1205-1219.
- [2] Великович А.Л. и др. - ЖЭТФ, 1985, т. 88, в. 2, с. 445-459.
- [3] Вихрев В.В. и др. - Физика плазмы, 1986, т. 12, в. 3, с. 328-337.

[4] З е л д о в и ч Я.Б., Р а й з е р Ю.П. Физика ударных волн и высокотемпературных гидродинамических явлений, М.: Наука, 1966. 686 с.

Институт физических проблем им. С.И. Вавилова
АН СССР, Москва

Поступило в Редакцию
21 апреля 1988 г.

Письма в ЖТФ, том 14, вып. 15

12 августа 1988 г.

РЕНТГЕНДИФРАКТОМЕТРИЧЕСКАЯ ОЦЕНКА СТРУКТУРНОГО СОВЕРШЕНСТВА МОНОКРИСТАЛЛОВ ТЕЛЛУРИДА КАДМИЯ

В.В. Р а т н и к о в, Л.М. С о р о к и н,
В.И. И в а н о в-О м с к и й,
К.Е. М и р о н о в, И.А. Г е р к о,
В.К. Е р г а к о в, В.Н. М е р и н о в

Структурное совершенство кристаллов $CdTe$ приобретает особое значение при их использовании в качестве подложек для эпитаксиального выращивания сплавов $CdHgTe$, определяя совершенство последних. В качестве критерия степени совершенства структуры $CdTe$ до последнего времени использовалась лишь угловая ширина кривой качания на половине ее максимального значения ω (далее - полуширина кривой качания), записываемой на двухкристальном дифрактометре (ДКС) [1, 2]. В настоящей работе оценка совершенства $CdTe$ проводится путем измерения рентгеновской дифракции не только на ДКС, но и на трехкристальном дифрактометре в дифференциальном варианте (ТРС), что позволило увеличить полноту информации о структурном совершенстве как вблизи поверхности, так и в объеме кристалла.

Образцы с ориентацией поверхности (Ш) в виде шайб диаметром до 20 мм вырезались из слитков, выращенных методом Бриджмена, и подвергались последовательно механической, химико-механической и химической полировке. Измерение дифрагированной интенсивности на $Mo K_{\alpha_1}$ -излучении в симметричной геометрии Брегга для отражения $H = 333$ давало информацию о приповерхностном слое толщиной 20 мкм. В качестве монохроматора был взят $JnSb$ ($H = 333$), причем в ТРС использовался щелевой монохроматор с 3-кратным отражением для повышения разрешения вблизи брегговского пика и схема с вращением анализатора при установке образца в положении $\zeta = \theta - \theta_B^\circ$, где θ_B° - угол Брегга для образца, θ - угол между падающим на образец лучом и отражающей плоскостью [3].

При сканировании вдоль поверхности исследовавшихся образцов параметры регистрируемых ДКС-кривых качания изменялись незначительно, что говорило о высокой степени их однородности. На