

15. Обобщение на случай произвольного конического тела не представляет труда. В вихревом слое решение будет переходить в решение А. Л. Гонора [4]. В слое $= O(\varepsilon^2)$, u_0 выражается аналогично случаю круглого конуса, в формуле для w_1 величину k нужно заменить на A_2 , а в формуле для v_0 добавится множитель A_1 , где A_1 и A_2 — коэффициенты Ляме, вычисленные на поверхности единичной сферы [4]. Возможно также обобщение вышеизложенного на случай реального газа, если в качестве малого параметра взять отношение плотностей до и после ударной волны.

После того, как настоящая работа была окончена, автор ознакомился с работой [7], в которой решается та же задача методом ПЛГ, однако авторы [7] используют другие переменные, которые в отличие от переменных, используемых нами, не позволили получить единое решение вплоть до поверхности конуса, найденное в настоящей работе.

Автор благодарит Б. М. Булаха за постановку задачи и обсуждение результатов.

Поступила 8 VI 1963

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Cheng H. K. Hypersonic flows past a yawed circular cone and other pointed bodies. *J. Fluid Mech.*, 1962, february, v. 12, part 2.
- 2. Сапунков Я. Г. Гиперзвуковое обтекание круглого конуса под углом атаки. *ПММ*, 1963, т. 27, вып. 1.
- 3. Гонор А. Л. Обтекание конуса под углом атаки с большой сверхзвуковой скоростью. *Изв. АН СССР, ОТН*, 1958, № 7.
- 4. Гонор А. Л. Обтекание конических тел при движении газа с большой сверхзвуковой скоростью. *Изв. АН СССР, ОТН, Механика и машиностроение*, 1959, № 1.
- 5. Булах Б. М. О несимметричном гиперзвуковом обтекании кругового конуса. *ПММ*, 1962, т. 26, вып. 5.
- 6. Цянь Сюэ-сень. Метод Пуанкаре—Лайтхилла—Го. *Проблемы механики*, вып. 2, ИЛ, 1959.
- 7. Melnik R. E., Sheuing R. A. Shock layer structure and entropy layers in hypersonic conical flows. *Progr. Astronaut. and Rocketry*, v. 7. New York—London. Acad. Press, 1962. pp. 379—420.

НЕЛИНЕЙНЫЕ МАГНИТОУПРУГИЕ ВОЛНЫ

Л. А. П о с п е л о в

(Харьков)

Рассматривается влияние нелинейности на распространение упругих волн в проводящем твердом теле при наличии магнитного поля. Предполагается, что влияние нелинейности и диссипации слабо проявляется на расстояниях порядка длины волны. Пренебрегая кубичными членами, исходная система уравнений (1) сведена к одному уравнению (15), решение которого известно [1]. Показано, что влияние нелинейности может привести к образованию разрыва.

Влияние нелинейности уравнений движения и диссипации в среде на распространение волн представляет известный интерес и ему посвящено большое число работ. Исследование распространения звуковых волн в газе [1, 2], электромагнитных волн в феррите [3] и в проводящей жидкости [4], упругих волн в изотропном твердом теле [5] показывает, что вследствие нелинейного взаимодействия волн исходный сигнал сильно обогащается гармониками. Это может привести к искажению фронта волны и даже к разрыву, если среда не обладает дисперсией. При наличии диссипации старшие гармоники поглощаются более сильно и тенденция образования разрыва уменьшается. Все эти явления следует ожидать и при распространении магнитоупругих волн в изотропном твердом теле, которым и посвящена настоящая статья.

Рассмотрим систему самосогласованных уравнений для магнитного поля H и уравнений для вектора смещения u среды [6]

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u_i}{\partial t^2} &= \frac{\partial \sigma_{ik}}{\partial x_k} + \frac{1}{4\pi\rho} [\text{rot } \mathbf{H} \cdot \mathbf{H}]_i, & \text{div } \mathbf{H} &= 0 \\ \frac{\partial H_i}{\partial t} &= \text{rot}_i \left[\frac{du}{dt} \cdot \text{rot } \mathbf{H} \right] + \frac{c^2}{4\pi\sigma} \Delta H_i & \left(\sigma_{ik} &= \frac{\partial E}{\partial (\partial u_i / \partial x_k)} \right) \end{aligned} \quad (1)$$

Здесь σ_{ik} — упругий тензор натяжений, E — энергия упругих деформаций

$$\begin{aligned} E &= \frac{\mu}{4} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_k} + \frac{\partial u_k}{\partial x_i} \right)^2 + \left(\frac{k}{2} - \frac{\mu}{3} \right) \left(\frac{\partial u_e}{\partial x_e} \right)^2 + \left(\mu + \frac{A}{4} \right) \frac{\partial u_i}{\partial x_k} \frac{\partial u_e}{\partial x_i} \frac{\partial u_e}{\partial x_k} + \\ &+ \left(\frac{B+k}{2} - \frac{\mu}{3} \right) \frac{\partial u_e}{\partial x_e} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_k} \right)^2 + \frac{A}{12} \frac{\partial u_i}{\partial x_k} \frac{\partial u_k}{\partial x_e} \frac{\partial u_e}{\partial x_i} + \frac{B}{2} \frac{\partial u_i}{\partial x_k} \frac{\partial u_k}{\partial x_i} \frac{\partial u_e}{\partial x_e} + \frac{C}{3} \left(\frac{\partial u_e}{\partial x_e} \right)^3 \end{aligned}$$

Пусть рассматриваемое твердое тело занимает полупространство $x > 0$ и пусть вдоль направления x распространяется бегущая волна (волновой вектор k параллелен оси x). Считаем, что внешнее постоянное магнитное поле H_0 лежит в плоскости xy . Рассматривая в компонентах исходную систему уравнений, получим, что уравнения для u_z , H_z , H_x не содержат других компонент. Это означает, что если на границе они равны нулю, то они останутся таковыми и во всем пространстве. Итак, считаем

$$u_z = 0, \quad H_z = 0, \quad H_x = H_{0x} \quad (2)$$

Уравнения для остальных компонент имеют вид

$$\begin{aligned} \frac{d^2 u_x}{dt^2} - c_e^2 \frac{\partial^2 u_x}{\partial x^2} + \frac{1}{4\pi\rho} H_{0y} \frac{\partial h_y'}{\partial x} &= -\frac{1}{4\pi\rho} h_y' \frac{\partial h_y'}{\partial x} + \frac{2d}{\rho} \frac{\partial u_x}{\partial x} \frac{\partial^2 u_y}{\partial x^2} \\ \frac{d^2 u_y}{dt^2} - c_t^2 \frac{\partial^2 u_y}{\partial x^2} - \frac{1}{4\pi\rho} H_{0x} \frac{\partial h_y'}{\partial x} &= \frac{d}{\rho} \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial u_x}{\partial x} \frac{\partial u_y}{\partial x} \right) \\ \frac{\partial h_y'}{\partial t} + H_{0y} \frac{\partial^2 u_x}{\partial t \partial x} - H_{0x} \frac{\partial^2 u_y}{\partial t \partial x} &= -\frac{\partial}{\partial x} \left(h_y' \frac{\partial u_x}{\partial t} \right) + \frac{c^2}{4\pi\sigma} \frac{\partial^2 h_x'}{\partial x^2} \end{aligned} \quad (3)$$

Здесь

$$h_y' = H_y - H_{0y}, \quad d = \frac{1}{4}A + \frac{1}{2}(B + k) + \frac{2}{3}\mu, \quad q = \frac{2}{3}\rho c^2 + A + 3B + C$$

Пусть в линейном приближении (и при $\sigma = \infty$) вдоль оси x распространяется бегущая волна с фазовой скоростью $u = k/\omega$, которая удовлетворяет дисперсионному соотношению

$$D_0(u) = \begin{vmatrix} 1 - \beta_e^2 & 0 & \beta_a^2 \\ 0 & 1 - \beta_t^2 & -\alpha\beta_a^2 \\ -1 & -1 & \alpha \end{vmatrix} = 0 \quad (4)$$

Здесь

$$\beta_e^2 = \frac{c_e^2}{u^2}, \quad \beta_t^2 = \frac{c_t^2}{u^2}, \quad \beta_a^2 = \frac{u_a^2}{u^2}, \quad u_a^2 = \frac{H_{0y}^2}{4\pi\beta}, \quad \alpha = \frac{H_{0x}}{H_{0y}}$$

Другими словами, в линейном приближении все искомые величины являются функциями одной независимой переменной $\psi = kx - \omega t$. При учете малых нелинейных и малых диссипативных членов следует считать [1,2,4], что искомые величины зависят от двух переменных: полной фазы $\psi = kx - \omega t$ и «медленной координаты» $\xi = \epsilon kx$, где $\epsilon \ll 1$. Требование малости ϵ отражает тот факт, что нелинейные и диссипативные силы слабо проявляются на расстоянии порядка длины волны¹.

¹ Идея этого метода, по существу, совпадает с идеей метода Крылова, Боголюбова, Митропольского (КБМ), [7], а получение упрощенных уравнений (5) введением «медленной координаты» можно считать исходным пунктом в применении метода КБМ. Здесь метод КБМ не применяется, — для уравнения (15) известно точное решение.

Учитывая это замечание и переходя от переменных (x, t) к переменным (ψ, ξ) , перепишем уравнение (3) в виде

$$(1 - \beta_t^2) \frac{\partial^2 w}{\partial \psi^2} - \alpha \beta_a^2 \frac{\partial h}{\partial \psi} = 2\varepsilon \beta_t^2 \frac{\partial^2 w}{\partial \xi \partial \psi} + \varepsilon \alpha \beta_a^2 \frac{\partial h}{\partial \psi} + \frac{2d}{u^2} \gamma \frac{\partial}{\partial \psi} \left(\frac{\partial v}{\partial \psi} \frac{\partial w}{\partial \psi} \right) - \gamma \frac{\partial^2 v}{\partial \psi^2} \frac{\partial w}{\partial \psi} + 2\gamma \frac{\partial v}{\partial \psi} \frac{\partial^2 w}{\partial \psi^2} + \frac{\partial h}{\partial \psi} - \frac{\partial^2 v}{\partial \psi^2} + \alpha \frac{\partial^2 w}{\partial \psi^2} = \varepsilon \frac{\partial^2 v}{\partial \psi^2} - \varepsilon \alpha \frac{\partial^2 w}{\partial \psi \partial \xi} + \gamma \frac{\partial}{\partial \psi} \left(h \frac{\partial v}{\partial \psi} \right) + R_m \frac{\partial^2 h}{\partial \psi^2} \quad (5)$$

$$(1 - \beta_e^2) \frac{\partial^2 v}{\partial \psi^2} + \beta_a^2 \frac{\partial h}{\partial \psi} = 2\varepsilon \beta_e^2 \frac{\partial^2 v}{\partial \psi \partial \xi} - \varepsilon \beta_a^2 \gamma h \frac{\partial h}{\partial \psi} + \frac{2q}{u^2} \gamma \frac{\partial v}{\partial \psi} \frac{\partial^2 v}{\partial \psi^2} + \frac{2d}{u^2} \gamma \frac{\partial w}{\partial \psi} \frac{\partial^2 w}{\partial \psi^2}$$

Здесь

$$h = \frac{h'}{H_{0y}\gamma}, \quad v = \frac{u_x}{u}, \quad w = \frac{u_y}{u}, \quad \gamma = ku_0, \quad R_m = \frac{c^2 \omega}{4\pi \sigma u^2}$$

При переходе от системы (3) к уравнениям (5) использованы соотношения

$$\varepsilon \sim \gamma + R_m \ll 1 \quad (6)$$

и были опущены члены, имеющие порядок ε^3 .

Далее оказывается удобным ввести новые искомые функции соотношениями

$$V = - \frac{1 - \beta_t^2}{\alpha (1 - \beta_e^2)} v, \quad W = w, \quad h = \frac{1 - \beta_t^2}{\alpha \beta_a^2} h \quad (7)$$

и преобразовать систему уравнений к виду

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \psi^2} - \frac{\partial^2 W}{\partial \psi^2} = \Phi_1, \quad \frac{\partial^2 W}{\partial \psi^2} + \frac{\partial h}{\partial \psi} = \Phi_2, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \psi^2} - \frac{\partial h}{\partial \psi} = \Phi_3 \quad (8)$$

Здесь

$$\Phi_1 = \frac{\alpha}{1 - \beta_t^2} \left\{ 2\varepsilon \beta_e^2 v_{\xi\psi} - \varepsilon \beta_a h_{\xi} - \beta_a \gamma h h_{\psi} + \frac{2q}{u^2} \gamma v_{\psi} v_{\psi\psi} \right\}$$

$$\Phi_2 = \frac{1}{1 - \beta_t^2} \left\{ 2\varepsilon \beta_t^2 w_{\xi\psi} + \varepsilon \alpha \beta_a h_{\xi} + \frac{2d}{u^2} \partial (v_{\psi} w_{\psi})_{\psi} - \gamma v_{\psi\psi} w_{\psi} + 2\gamma v_{\psi} w_{\psi\psi} \right\} \quad (9)$$

$$\Phi_3 = \frac{1}{\alpha} \left\{ \varepsilon v_{\xi\psi} - \alpha \varepsilon w_{\xi\psi} + \gamma (h v_{\psi})_{\psi} + R_m h_{\psi\psi} \right\}$$

Индекс ψ и ξ у искомых функций означает дифференцирование по ψ и ξ .

Систему уравнений, записанную в форме (8), будем называть системой приведенных уравнений. Далее убедимся, что запись исходной системы уравнений в форме приведенной будет существенным моментом в применении используемого метода. В этой формулировке метод становится применимым к другим системам уравнений, могущих содержать большее число исходных уравнений.

Так система самосогласованных уравнений магнитной гидродинамики для магнитного поля H , вектора скорости u , плотности ρ , температуры T и энтропии S сводится к системе четырех приведенных уравнений (для двух компонент скорости, одной компоненты магнитного поля и плотности) вида

$$\frac{\partial x_1}{\partial \psi} - \frac{\partial x_2}{\partial \psi} = \Phi_1, \quad \frac{\partial x_3}{\partial \psi} - \frac{\partial x_4}{\partial \psi} = \Phi_3, \quad \frac{\partial x_2}{\partial \psi} - \frac{\partial x_3}{\partial \psi} = \Phi_2, \quad \frac{\partial x_4}{\partial \psi} - \frac{\partial x_1}{\partial \psi} = \Phi_4 \quad (10)$$

Здесь Φ_i — линейная комбинация членов вида

$$(x_m, x_n)_{\psi}, \quad x_m \psi_{\psi} \quad (i, m, n = 1, 2, 3, 4)$$

Уравнения, описывающие распространение звуковой волны в теплопроводящем вязком газе [2], сводятся к системе двух приведенных уравнений для скорости и плотности

$$\frac{\partial x_1}{\partial \psi} - \frac{\partial x_2}{\partial \psi} = \Phi_1, \quad \frac{\partial x_2}{\partial \psi} - \frac{\partial x_1}{\partial \psi} = \Phi_2 \quad (11)$$

Рассматривая уравнения (8) как алгебраические и решая их относительно величин

$$x_1 = V_\psi, \quad x_2 = W_\psi, \quad x_3 = h_\psi$$

получим

$$d_0 x_1 = d_i \quad (i = 1, 2, 3), \quad d_0 = \begin{vmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \\ 1 & 0 & -1 \end{vmatrix} \quad (12)$$

Здесь d_i — определитель, получающийся заменой i -го столбца в d_0 столбцом, составленным из свободных членов уравнений (8). Используя (9) и (10), легко убедиться, что

$$d_1 = d_2 = d_3 = \Phi_1 - \Phi_2 + \Phi_3 = 0 \quad (13)$$

Из уравнений системы (8) с точностью до членов порядка ε^2 следуют равенства

$$V_\psi = W_\psi = h = \eta \quad (14)$$

Подставляя соотношения (14) в уравнения (13), получим уравнение, которому удовлетворяет характеристическая функция

$$\eta_\zeta + \eta \eta_\psi = \delta \eta_{\psi\psi} \quad (15)$$

Здесь

$$\zeta = \frac{b}{a} \xi, \quad \delta = \frac{c}{b}, \quad a = -\varepsilon \left[\frac{1 + \beta_e^2}{1 - \beta_e^2} + \frac{(1 + \beta_t^2)^2}{1 - \beta_t^2} + \frac{1 - \beta_t^2}{\alpha^2 (1 - \beta_e^2)^2} + 1 \right]$$

$$b = \frac{\alpha \gamma}{1 - \beta_t^2} \left[\frac{2d}{u^2} + \frac{(1 - \beta_t^2)}{\alpha^2} \left(\frac{2(q-3)}{u^2 (1 - \beta_e^2)} - \frac{1}{\beta_a^2} \right) \right] +$$

$$+ \frac{\gamma}{\alpha (1 - \beta_e^2)} \left(\frac{4d}{u^2} + 1 \right) - \frac{\gamma (1 - \beta_t^2)^2}{\alpha^3 \beta_a^2 (1 - \beta_e^2)}, \quad c = \frac{R_m (1 - \beta_t^2)}{\alpha \beta_a^2}$$

Использованные здесь преобразования справедливы при выполнении следующих соотношений

$$ku_0 + \frac{c^2 \omega}{4\pi u^2 \sigma} \ll 1, \quad \xi \ll 1 \quad (16)$$

Второе из этих соотношений не представляет собой ограничения, так как процесс деформирования фронта волны происходит на расстояниях $\xi \ll 1$ ($x \ll \varepsilon^{-1}$), т. е. уравнение (15) полностью описывает весь процесс нелинейного деформирования фронта волны. Заметим, что соотношения (14) представляют собой решение поставленной задачи, отличающееся от точного на величину порядка ε^3 . Учитывать в полученном решении члены порядка ε^2 не имеет смысла, так как пренебрегая членами порядка ε^3 в уравнении, определяющем производную от решения по медленной координате, при $\xi \sim 1$ в решении совершается ошибка¹ порядка ε^2 . В размерных величинах полученные решения имеют вид

$$u_{x,\psi} = -u_0 \frac{1 - \beta_t^2}{\alpha (1 - \beta_e^2)}, \quad \eta, \quad u_{y,\psi} = u_0 \eta, \quad h_y 1 = H_{0y} \gamma \frac{1 - \beta_t^2}{\alpha \beta_a^2} \eta \quad (17)$$

Решение уравнения (15) можно записать [1] в виде

$$\eta = -2\delta \frac{\theta_\psi}{\theta} \quad (18)$$

где $\theta = \theta(\zeta, \psi)$ удовлетворяет уравнению теплопроводности

$$\frac{\partial \theta}{\partial \zeta} = \delta \frac{\partial^2 \theta}{\partial \psi^2} \quad (19)$$

¹ Ситуация здесь подобна той, которая встречается при применении метода КБМ к обыкновенным дифференциальным уравнениям (см., например, [7], стр. 42).

Если

$$\eta(\zeta, \psi)_{\zeta=0} = \eta_0(\psi) \quad (20)$$

можно считать, что

$$\theta(\zeta, \psi)_{\zeta=0} = \theta_0(\psi) = \exp \left\{ -\frac{1}{2\delta} \int_0^\psi \eta_0(\psi) d\psi \right\} \quad (21)$$

и общее решение уравнения (19) при граничном условии (20) можно записать в виде

$$\theta(\zeta, \psi) = \frac{1}{2\sqrt{\pi\delta\zeta}} \int_{-\infty}^{+\infty} \theta_0(\varphi) \exp \left(-\frac{(\psi - \varphi)^2}{4\delta\zeta} \right) d\varphi \quad (22)$$

Пусть [1,2] решение для η в линейном приближении имеет вид

$$\eta = -\eta_0 \sin \psi$$

тогда для θ граничным условием при $\zeta = 0$ будет

$$\theta(\zeta, \psi)_{\zeta=0} = \exp \left(\frac{\eta_0}{2\delta} \cos \psi \right)$$

Решение уравнения (19) при этом граничном условии будет иметь вид

$$\theta(\zeta, \psi) = \frac{1}{\sqrt{\pi\delta\zeta}} \int_{-\infty}^{+\infty} \exp \left[-\frac{(\psi - \varphi)^2}{4\delta\zeta} + \frac{\eta_0 \cos \varphi}{2\delta} \right] d\varphi = \sum_{n=0}^{\infty} A_n e^{-n^2\delta\zeta} \cos n\psi \quad (23)$$

$$\left(A_0 = I_0 \left(\frac{\eta_0}{2\delta} \right), A_{n \neq 0} = 2I_n \left(\frac{\eta_0}{2\delta} \right) \right)$$

Здесь I_n — модифицированная функция Бесселя. Довольно громоздкое выражение (23) существенно упрощается в случае больших и малых проводимостей среды. В первом случае решение имеет вид бегущей волны Римана

$$\eta = -\eta_0 \sin(\psi - \zeta\eta) \quad (24)$$

которая в явном виде описывает нелинейное искажение фронта волны. Из решения (24) следует, что влияние нелинейности приводит к разрыву фронта волны при $\zeta \sim 1$.

В другом предельном случае малой электропроводимости (большой диссипации) решение (23) можно записать в виде ряда Тэйлора по малому параметру $\eta_0 / 2\delta$, который с точностью до $\eta_0 / 2\delta$ имеет вид

$$\eta = -\eta_0 \left\{ e^{-\delta\zeta} \sin \psi - \frac{\eta_0}{4\delta} (e^{-2\delta\zeta} - e^{-4\delta\zeta}) \sin 2\psi \right\} \quad (25)$$

В этом случае влияние нелинейности уравнений движения приводит лишь к возбуждению высших гармоник, разрыва же фронта волны при этом не наступает. Формула (25) дает зависимость амплитуды второй гармоники от расстояния до источника.

Поступила 18 IV 1963

Институт Радиофизики
и электроники АН УССР

ЛИТЕРАТУРА

1. Cole T. On a quasi-linear parabolic equation occurring in aerodynamics. Quart. Appl. Math., 1951, v. 9, No 3.
2. Х о х л о в Р. В. К теории ударных радиоволн в нелинейных линиях. Радиотехника и электроника, 1961, т. 6, вып. 6.
3. Auld V. A., Finite amplitude electromagnetic Waves in Gyromagnetic Media. J. Appl. Phys., 1960, v. 31, No 5.
4. С о л у я н С. И., Х о х л о в Р. В. О распространении акустических волн конечной амплитуды в диссипативной среде. Журн. эксперим. и теорет. физ., 1961, т. 41, вып. 2.
5. Г е д р о й ц А. А., К р а с и л ь н и к В. А. Упругие волны конечной амплитуды в твердых телах и отклонения от закона Гука. Журн. эксперим. и теорет. физ., 1962, т. 43.
6. П е л е т м и н с к и й С. В. Про об'ємні та поверхневі магнітопружні хвилі в металах. Укр. физ. ж., 1958, т. 3, вып. 5.
7. Б о г о л ю б о в Н. Н., М и т р о п о л ь с к и й Ю. А. Асимптотические методы в теории нелинейных колебаний. Физматгиз, 1958.