

А. Г. БАГДОЕВ

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПАРАМЕТРОВ ДВИЖЕНИЯ  
 СРЕДЫ ВБЛИЗИ КАУСТИКИ

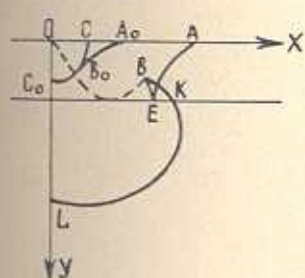
1. Рассматривается задача о движении неоднородной сжимаемой жидкости под действием давления, заданного на ее поверхности в виде

$$P(x, 0, t) = \begin{cases} P_1\left(\frac{x}{Vt}\right) & x < Vt \\ 0 & x > Vt \end{cases} \quad (1.1)$$

где ось  $Ox$  выбрана по невозмущенной поверхности жидкости,  $V$  — скорость фронта давления по поверхности,  $t$  — время с начала движения. Скорость звука в невозмущенной жидкости  $a(y) < V$  при  $y < y_0$ ,  $a(y) > V$  при  $y > y_0$ . При этих условиях картина возмущенного движения дается фиг. 1. В линейной задаче уравнение фронта волны  $A_0B_0$ , соответствующей возмущениям, созданным точкой  $A_0$ , имеет вид [1]

$$x - Vt_0 = \frac{1}{V} \int_0^y \frac{dy}{\mu} \quad (1.2)$$

$$t - t_0 = \int_0^y \frac{dy}{a^2(y) \mu}, \quad \mu = \sqrt{\frac{1}{a^2(y)} - \frac{1}{V^2}}$$



Фиг. 1.

При постоянном  $t_0$  из (1.2) получается уравнение луча  $OB_0$ . Картина фронтов волн, получаемая после достижения волной  $A_0B_0$  линии  $y = y_0$ , дается линиями  $AE$  и  $BE$  [1], причем  $BE$  есть фронт волны, отраженный от каустики  $y = y_0$ .

Уравнения  $BE$  и соответствующих лучей будут

$$x - Vt_0 = \frac{1}{V} \int_0^{y_0} \frac{dy}{\mu} - \frac{1}{V} \int_{y_0}^y \frac{dy}{\mu} \quad (1.3)$$

$$t - t_0 = \int_0^{y_0} \frac{dy}{a^2(y) \mu} - \int_{y_0}^y \frac{dy}{a^2(y) \mu}$$

или

$$x - Vt = -V \int_0^{y_1} v dy + V \int_{y_1}^y v dy \quad (1.4)$$

После введения координат  $x_1, y_1$ ,

$$x_1 = x - Vt + V \int_0^{y_1} v dy \quad (1.5)$$

$$y_1 = y - y_0$$

связанных с точкой  $E$ , в окрестности отраженной от  $y = y_0$  волны  $BE$ , линейное решение примет вид [2]

$$P = 2A_1 (-y_1)^{-1/2} \left( -\frac{1}{2\pi} \ln \frac{1 + \frac{x_1}{a}}{2} + \frac{3 \ln 3 + 4 \ln 2}{2\pi} \right) \quad (1.6)$$

$$z = \frac{2}{3} \left( \frac{2}{R} \right)^{1/2} (-y_1)^{3/2}, \quad \frac{1}{R} = \frac{a'}{V}$$

где вблизи  $y = y_0$  положено  $a(y) = V + a'y_1$ . Постоянная  $A_1$  дается решением для интенсивности  $AE$  по лучевой теории [3]

$$P_{\text{геом}} = P_1(1) \sqrt[4]{\frac{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}}{\frac{1}{a^2(y)} - \frac{1}{V^2}}} \sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} \quad (1.7)$$

или в переменных (1.5)

$$P_{\text{геом}} = A_1 (-y_1)^{-1/2}, \quad A_1 = P_1 \sqrt[4]{\frac{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}}{\frac{2}{RV^2}}} \sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} \quad (1.8)$$

Поскольку известно, что на отраженном от каустики фронте волны имеется логарифмическая особенность [3], [4], с учетом асимптотического решения вблизи линии  $y = y_0$  (1.6), можно предположить, что вблизи линии  $BE$  и вдали от  $y = y_0$  выполняется соотношение

$$P = -\frac{1}{\pi} P_1 \sqrt[4]{\frac{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}}{\frac{1}{a^2(y)} - \frac{1}{V^2}}} \sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} \ln \left| \frac{t - t_1}{\int_{y_1}^y v dy} \right| +$$

$$+ \frac{1}{\pi} P_1 \sqrt[4]{\frac{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}}{\frac{1}{a^2(y)} - \frac{1}{V^2}}} \sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} (3 \ln 3 + 5 \ln 2) \quad (1.9)$$

где

$$t - t_1 = t - \frac{x}{V} - \int_0^{y_1} \mu dy + \int_{y_0}^x \mu dy \quad (1.10)$$

или в переменных (1.5) при малых  $y_1 = y - y_0$

$$t - t_1 = -\frac{x_1}{V} - \frac{1}{V} \sqrt{\frac{2}{R}} \frac{2}{3} (-y_1)^{\frac{3}{2}} \quad (1.11)$$

причем из (1.9) получится (1.6).

Для устранения особенности в решении (1.9) вблизи  $BE$  можно применить метод замены в (1.9) линейной характеристики  $t - t_1 = \text{const}$  через  $\mp y_{2,3}$ , где  $y_{2,3} = \text{const}$  есть уравнение одномерных вдоль луча нелинейных характеристик

$$\frac{\partial t}{\partial s} = \frac{1}{a(y)} - \alpha^0 \frac{1}{a(y)} \frac{P}{\rho(y) a^2(y)} \quad (1.12)$$

соответственно впереди и позади ударной волны  $BE$  [5], [6].

Здесь  $\alpha^0 = \frac{\rho^2(y) a^5(y)}{2} \frac{\partial^2 \frac{1}{\rho}}{\partial P^2}$  [7], причем для адиабатического уравнения состояния с показателем  $n$

$$\alpha^0 = \frac{n+1}{2} \quad (1.13)$$

В силу (1.3) для длины дуги  $ds$  вдоль отраженного от  $y = y_0$  луча можно найти

$$ds = -\frac{dy}{a(y) \mu} \quad (1.14)$$

поэтому (1.12) запишется в виде

$$\frac{\partial t}{\partial y} a(y) \mu = -\frac{1}{a(y)} + \alpha^0 \frac{1}{\rho(y) a^3(y)} \quad (1.15)$$

Подставляя в (1.15) (1.9), где заменено  $t - t_1 = y_{2,3}$ , и интегрируя, можно найти

$$t - t_1 = F(y_{2,3}) A(y) +$$

$$+ \frac{1}{\pi} P_1 \sqrt[4]{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}} \int_{y_0}^y \frac{\alpha^0 \sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} \ln \int_{y_0}^y \mu dy}{\alpha^4(y) \rho(y) \mu^{\frac{3}{2}}} dy \mp y_{2,3} \quad (1.16)$$

где

$$A(y) = -\frac{1}{\pi} P_1 \sqrt[4]{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}} \int_{y_0}^y \frac{\alpha^0 \sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} dy}{\rho(y) \alpha^4(y) \mu^{\frac{3}{2}}} \quad (1.17)$$

$$A(y) > 0,$$

$$F(y_{2,3}) = \ln |y_{2,3}| - (3 \ln 3 + 5 \ln 2) \quad (1.18)$$

причем  $t - t_1 = \mp y_{2,3}$  на каустике.

Уравнение ударной волны дается (1.15), в котором следует заменить  $P$  на  $\frac{P + P_0}{2}$ , где  $P$  и  $P_0$  — давления позади и впереди  $BE$ , получаемые по (1.9) с заменой  $t - t_1$  на  $y_{2,3}$ . Тогда на ударной волне  $BE$  получится уравнение

$$\frac{\partial(t - t_1)}{\partial y} = A'(y) \frac{F(y_2) + F(y_3)}{2} + \quad (1.19)$$

$$+ \frac{1}{\pi} \alpha^0 P_1 \sqrt[4]{\frac{1}{a^2(0)} - \frac{1}{V^2}} \frac{\sqrt{\frac{\rho(y)}{\rho(0)}} \ln \int_{y_0}^y \mu dy}{\rho(y) \alpha^4(y) \mu^{\frac{3}{2}}}$$

Подставляя в левую часть (1.19)  $\frac{\partial(t - t_1)}{\partial y}$  из (1.16), взятого для значения  $y_3$ , то есть позади волны, можно найти

$$F'(y_3) \frac{dy_3}{dy} + \frac{dy_3}{dy} = A' \frac{F(y_2) - F(y_3)}{2} \quad (1.20)$$

Второе условие найдется приравниванием  $t - t_1$  для  $y_2$  и  $y_3$  и имеет вид

$$F(y_3) A + y_3 = F(y_2) A - y_2 \quad (1.21)$$

Из (1.20), (1.21) видно, что можно полагать  $\frac{y_2}{A}$  и  $\frac{y_3}{A}$  постоянными, причем получится

$$2 + 2 \frac{y_3}{A} = \ln \frac{y_2/A}{y_3/A}, \quad \frac{y_3}{A} + \frac{y_2}{A} = \ln \frac{y_2/A}{y_3/A} \quad (1.22)$$

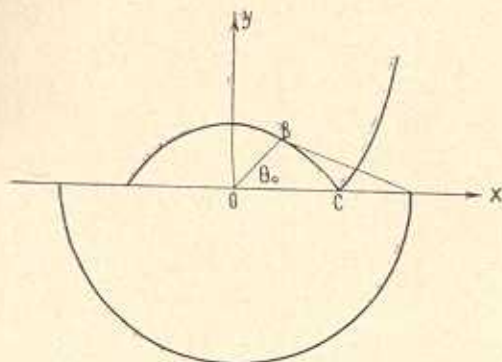
или

$$\frac{y_3}{A} = \frac{y_2}{A} - 2, \quad 2 \frac{y_2}{A} - 2 = \ln \frac{\frac{y_2}{A}}{\frac{y_2}{A} - 2}, \quad \frac{y_2}{A} > 0 \quad (1.23)$$

Интересно, что значения постоянных  $\frac{y_2}{A}, \frac{y_3}{A}$  повторяют результат [8].

Таким образом, всюду, где линейное решение имеет логарифмическую особенность и позади волны имеет место сжатие, ударная волна описывается приведенными выражениями.

Приведенный метод поэтому может быть применен к задаче определения в нелинейной постановке окрестности отраженной от полупространства волны  $BC$ , при наличии полного внутреннего отражения сферической волны от границы полупространства [9], [10] фиг. 2.



Фиг. 2.

Обозначая кривизну отраженной волны  $BC$  в начальном положении через  $K_2$ , вводя полярные координаты, можно найти [11]  $(\lambda = 1, \beta = -\frac{3}{2})$  позади  $BC$

$$P = \frac{A}{V |\bar{x}_\beta|_{M_0}} \frac{\sqrt{2} (\theta_0 - \theta)^{\frac{1}{2}} (ct)^{\frac{3}{2}}}{\pi} \{\lambda - \ln(t - \tau)\}, \quad t > \tau \quad (1.24)$$

впереди  $BC$

$$P = \frac{A}{V |\bar{x}_\beta|_{M_0}} \frac{\sqrt{2} (\theta_0 - \theta)^{\frac{1}{2}} (ct)^{\frac{3}{2}}}{\pi} \{\lambda - \ln(\tau - t)\}, \quad t < \tau \quad (1.25)$$

где

$$\lambda = 2\frac{1}{2}(1) - 2\frac{1}{2}\left(\frac{3}{2}\right) + \ln \frac{2(\theta - \theta_0)^2}{K_1 - K_2}$$

$t = \tau$  есть уравнение  $BC$  в линейной задаче,  $c$  — начальная скорость

звука,  $K_1 = \frac{1}{ct}^*$ ,  $\theta = \theta_0$  — угол точки  $B$  соединения волны  $BC$  и боковой волны  $AB$ ,  $|\bar{x}_\beta|_{M_0}$  дает коэффициент расхождения лучевой трубки [4].

Заменяя в (1.24) и (1.25) характеристическую переменную  $t - \tau$  через  $y_3$  и  $-y_2$ , подставляя полученные значения  $P$  в уравнение характеристик

$$\frac{\partial t}{\partial s} = \frac{1}{c} - \frac{1}{c} \alpha^0 \frac{P}{\rho_0 c^2} \quad (1.26)$$

и интегрируя при условии  $s = 0$ ,  $y_3 = t - \tau$ ,  $y_2 = \tau - t$ , можно получить уравнения характеристик впереди и позади волны  $BC$

$$t - \tau = - \int_0^s \frac{\alpha^0 A_0 (\lambda - \ln y_2)}{\rho_0 c^3} ds - y_2 \quad (1.27)$$

$$A_0 = \frac{A}{V |\bar{x}_\beta|_{M_0}} \frac{\sqrt{2} (\theta_0 - \theta)^{\frac{1}{2}} (ct)^{\frac{3}{2}}}{\pi}$$

$$t - \tau = - \int_0^s \frac{\alpha^0 A_0 (\lambda - \ln y_3)}{\rho_0 c^3} ds + y_3 \quad (1.28)$$

Вводя обозначения

$$F(y_1) = \ln y_1 - 2\psi(1) + 2\psi\left(\frac{3}{2}\right) - \ln 2 - \ln(\theta - \theta_0)^2 \quad (1.29)$$

$$A_1 = \int_0^s \frac{\alpha^0 A_0}{\rho_0 c^3} ds, \quad A_1 > 0$$

и используя условие на ударной волне

$$\frac{\partial(t - \tau)}{\partial s} = - \frac{1}{2c} \alpha^0 \frac{P + P_0}{\rho_0 c^2} \quad (1.30)$$

где  $P$  дается (1.24), а  $P_0$  — (1.25), можно получить из (1.30)

$$\frac{\partial(t - \tau)}{\partial s} = \frac{1}{2c} \alpha^0 A_0 \frac{F(y_2) + F(y_3) + 2 \ln(K_1 - K_2)}{\rho_0 c^2} \quad (1.31)$$

Подставляя (1.28) в (1.31), можно получить на ударной волне  $BC$

$$F'(y_3) A_1 \frac{\partial y_3}{\partial s} + \frac{\partial y_3}{\partial s} = \frac{1}{2} \alpha^0 A_0 \frac{F(y_2) - F(y_3)}{\rho_0 c^3} \quad (1.32)$$

\* Или кривизна гиперболы с центром в  $M$  для неоднородной жидкости [4]

Отсюда видно, что можно полагать

$$\frac{y_2}{A_1} = \lambda_2, \quad \frac{y_3}{A_1} = \lambda_3 \quad (1.33)$$

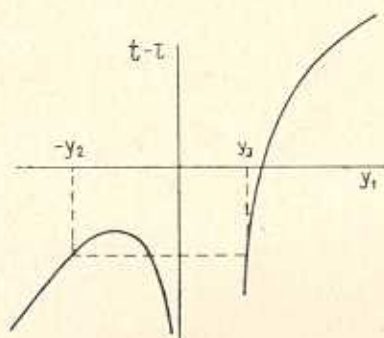
где  $\lambda_2$  и  $\lambda_3$  постоянны. Тогда из (1.32) и уравнения, получаемого приравниванием (1.27), (1.28), можно получить уравнения

$$2 + 2\lambda_3 = \ln \frac{\lambda_2}{\lambda_3}, \quad \lambda_3 = \lambda_2 - 2, \quad \lambda_3 > 0 \quad (1.34)$$

которые повторяют уравнения (1.23).

Из (1.27) и (1.28) видна зависимость  $t - \tau$  от  $y_1$  ( $y_1 = y_3$ ,  $y_1 = -y_2$ ), изображенная на фиг. 3, из которой видно, что области впереди  $BC$  соответствует  $y_1 \leq -y_2$ , области позади  $BC$  соответствует  $y_1 \geq y_3$ . Скачок давления на  $BC$  по (1.24), (1.25) имеет вид

$$P - P_0 = - \frac{A}{V |\bar{x}_3| M_c} \frac{\sqrt{2} (\theta_0 - \theta)^{\frac{1}{2}} (ct)^{\frac{3}{2}}}{\pi} \ln \frac{\lambda_3}{\lambda_2} \quad (1.35)$$



Фиг. 3.

Строгое обоснование метода по существу дано в работе [6], где в качестве основного течения следует брать медленно меняющуюся часть решения, которая в первом порядке удовлетворяет линейным уравнениям. Тогда для быстро меняющейся, логарифмической, части решения получится линейное решение, где произведена замена характеристической переменной.

2. Для определения решения вблизи каустики в проводящей однородной среде рассматривается плоская задача о движении тонкого тела с углом раствора  $2\beta$  в жидкости, находящейся в постоянном начальном магнитном поле  $B_0$ . В начальный момент  $t = 0$  тело занимает отрицательную полуось  $x$  и имеет скорость  $c_0$ , где  $c_0$  — скорость магнитозвуковых волн, а далее движется с положительным ускорением по закону  $x_\beta = f(t)$ , где  $B$  — вершина тела,  $f'(t) \geq c_0$ . В предположении, что магнитное поле  $B_0$  направлено по положительной оси  $x$ , уравнения движения в линейной задаче запишутся в виде [12], [3]

$$\Delta_0 \varphi = 0, \quad \Delta_0 = \left\{ \tau^2 - a_1^2 (\xi_1^2 + \xi_2^2) \right\} (\tau^2 - a_0^2 \xi_1^2) - a_0^2 \tau^2 \xi_2^2 \quad (2.1)$$

где введены обозначения  $\tau = \frac{\partial}{\partial t}$ ,  $\xi_1 = \frac{\partial}{\partial x}$ ,  $\xi_2 = \frac{\partial}{\partial y}$ ,  $a_1^2 = \frac{B_0^2}{4\pi\rho_0}$ , причем  $\rho_0$ ,  $a_0$  — начальные плотность и скорость звука, и в качестве  $\varphi$  можно взять давление  $P$ , скорости частиц  $v_x$ ,  $v_y$  или напряженности возмущенного магнитного поля  $B_x = B_0(1 + b_x)$ ,  $B_y = B_0 b_y$ . Решение (2.1) в виде плоских волн  $\varphi = e^{-i\omega t + i\omega a x + i\omega \beta y}$  дает уравнение поверхности нормалей

$$1 - (a^2 + \beta^2)(a_0^2 + a_1^2 - a_0^2 a_1^2 a^2) = 0 \quad (2.2)$$

Уравнение лучей, вдоль которых движется волна  $AB$  (фиг. 4), имеет вид

$$x - f(t_0) = \frac{\frac{d\beta}{dx}}{a \frac{d\beta}{dx} - \beta} (t - t_0)$$

$$y = - \frac{1}{a \frac{d\beta}{dx} - \beta} (t - t_0) \quad (2.3)$$

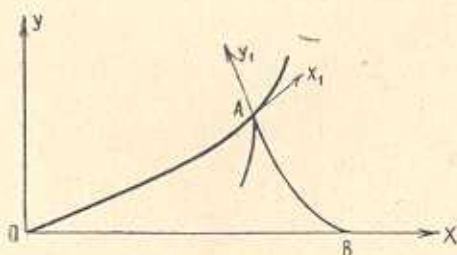
$$a = \frac{1}{f'(t_0)}$$

При  $f''(t) > 0$  лучи (2.3) имеют огибающую, называемую каустикой, уравнение которой получается из (2.3), к которому добавится условие

$$0 = 1 + a \frac{d^2\beta}{da^2} y \frac{f''(t_0)}{f'^2(t_0)} \quad (2.4)$$

Граничные условия на поверхности тела  $y = r(x, t)$  имеют вид

$$v_y(x, 0, t) = f'(t) \frac{\partial r}{\partial x} \quad (2.5)$$



Фиг. 4.

В дальнейшем исследуется окрестность точки  $A$  пересечения волны  $AB$  с каустикой  $OA$ , на которую влияет только малая окрестность



вершины  $B$ , для которой  $x = f(t)$ . Тогда из линейризованных уравнений [3]  $\frac{\partial b_y}{\partial t} = B^0 \frac{\partial v_y}{\partial x}$  и условия обращения на теле в нуль нормальной

компоненты магнитного поля  $b_y = B^0 \frac{\partial r}{\partial x}$  можно получить условие (2.5).

Для определения решения всюду следует учесть конечную электропроводность среды. Вводя преобразование Лапласа по  $t$  для  $v_y(\bar{v}_y)$  и полагая

$$\bar{v}_y = \int_{-\infty}^{\infty} (Ae^{-i\omega x - i\omega^2 y} + Be^{-i\omega x - i\omega^2 y}) d\alpha \quad (2.6)$$

из линейризованных уравнений [3] для соответствующих значений  $b_x$ ,  $b_y$  можно получить

$$b_x = \frac{-\tau \xi_2}{\tau^2 - \tau \frac{\eta_1}{4\pi} (\xi_1^2 + \xi_2^2)} v_y \quad (2.7)$$

$$b_y = \frac{\tau \xi_1}{\tau^2 - \tau \frac{\eta_1}{4\pi} (\xi_1^2 + \xi_2^2)} v_y$$

где  $\eta$  равно отношению квадрата скорости света к электропроводности,

Считая тело непроводящим, для напряженностей магнитного поля в нем можно полагать [3]

$$b_{1x} = \frac{\partial \varphi}{\partial x}, \quad b_{1y} = \frac{\partial \varphi}{\partial y}, \quad \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = 0 \quad (2.8)$$

$$\bar{\varphi} = \int_{-\infty}^{\infty} e^{i\omega x - \omega |y|} \tilde{\varphi} d\alpha \quad (y < 0).$$

Приведенное выражение верно в случае, когда непроводящее тело занимает полуплоскость, что имеет место в задаче о движении непроводящего тонкого полутела по границе, отделяющей проводящую жидкость от непроводящего нижнего полупространства.

Поскольку [3]  $\beta_1 = \alpha \sqrt{\frac{4\pi a_1^2 + a_0^2 - a_0^2 a_1^2 a^2}{-a_0^2 i \alpha^2 \eta \omega}}$ , учитывая толщину гра-

ничного слоя  $\sim \sqrt{\frac{\eta}{\omega}}$ , можно предыдущие рассуждения применять

и для вышеуказанной задачи при условии, что толщина тела значи-

тельно превосходит  $\sqrt{\frac{\eta}{\omega}}$ , то есть всюду, кроме окрестности острия.

Тогда условие непрерывности  $b_x, b_y$  при  $y=0$  [13] можно записать для величин  $\bar{b}_x, \bar{b}_y$ , соответствующих преобразованным согласно (2.6) значениям  $b_x, b_y$  (для  $v_y$  это  $A+B$ ), в виде

$$\bar{b}_x = i \frac{\alpha}{|\alpha|} \bar{b}_y \quad (2.9)$$

Согласно (2.5) вблизи волны можно найти граничное условие для преобразования Лапласа от  $v_y$

$$\bar{v}_y = \frac{1}{s} f'(t_0) \frac{\partial r}{\partial x} e^{-sF(x)}, \quad s = -i\omega$$

где  $t = F(x)$  есть функция, обратная к  $x = f(t)$ . Тогда из (2.6), (2.7) и (2.9) получится с помощью преобразования Фурье

$$A+B = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-sF(\xi)}}{s} f'(\xi) \frac{\partial r}{\partial x} e^{i\omega\xi} d\xi \quad (2.10)$$

$$\frac{A(\beta_2 + i|\alpha|)}{\omega^2 + i\omega \frac{\eta}{4\pi} (\alpha^2 + \beta_2^2)} = - \frac{B(\beta_1 + i|\alpha|)}{\omega^2 + i\omega \frac{\eta}{4\pi} (\alpha^2 + \beta_1^2)}$$

Учитывая [12], что  $\beta_1 \approx \frac{1}{V\eta}$  при  $\eta \rightarrow 0$ , из (2.10) можно найти, что  $B \rightarrow 0$  при  $\eta \rightarrow 0$  и для  $A$  получится значение

$$A = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-sF(\xi) - i\omega\xi}}{s} \frac{\partial r}{\partial \xi} d\xi \quad (2.11)$$

которое получается использованием одного условия (2.5). Окончательно

$$\bar{v}_y = \frac{1}{2\pi} f'(t_0) \frac{\partial r}{\partial x} \int_{-\infty}^{\infty} d\alpha \int_{-\infty}^{\infty} e^{i\omega Z(\alpha, \xi)} d\xi \quad (2.12)$$

Вычисляя (2.12) по методу перевала, можно получить параметры фронта волны  $AB$ , однако вблизи точки  $A$  на каустике полученное таким образом решение не имеет места. Полагая

$$Z_0 = \alpha_0(x - \xi_1) + \beta_0 y + F(\xi_1) \quad (2.13)$$

где  $\alpha_0, \xi_1$  удовлетворяют уравнениям

$$\alpha_0 = F'(\xi_1) \quad (2.14)$$

$$F''(\xi_1) - \frac{1}{\frac{d^2\beta}{d\alpha^2} y} = 0 \quad (2.15)$$

функцию  $Z$  можно представить в виде

$$Z = Z_0 + (x - \xi_1 + \beta' y) (x - x_0) + \frac{F''(\xi_1)}{2} \xi^2 + \\ + \frac{1}{6} \frac{R}{F''^2(\xi_1)} (x - x_0)^3, \quad \xi = \xi - \xi_1 - \frac{x - x_0}{F''(\xi_1)}$$
(2.16)

где введено обозначение

$$R = \frac{F'''(\xi_1)}{F''^2(\xi_1)} + y \frac{d^2 \beta'}{dx^2}$$
(2.17)

Тогда (2.12) запишется через функцию Эйри

$$e^{i\omega} \bar{u}_y = e^{i\omega(Z_0 - t)} \frac{f' \frac{\partial r}{\partial x}}{s \sqrt{-\frac{i\omega}{2} F''(\xi_1)}} \left( \frac{2}{\omega R y} \right)^{\frac{1}{3}} \Phi \left\{ \frac{x - \xi_1 + \beta'(x_0) y}{\left( \frac{R}{2} \right)^{\frac{1}{3}}} \omega^{\frac{1}{3}} \right\}$$
(2.18)

Из (2.18) видно, что в окрестности  $A$  решение определяется переменными

$$x_1 = x_0 (x - \xi_1) + \beta_0 y + F(\xi_1) - t \\ y_1 = \frac{x - \xi_1 + \beta'(x_0) y}{\sqrt[3]{\frac{R}{2}}}$$
(2.19)

причем для больших  $\omega$ , то есть вблизи фронта волны, имеют место порядки малости величин

$$x_1 \sim y_1^{\frac{2}{3}}$$
(2.20)

и в переменных  $x_1, y_1, t$  движение установившееся, причем производные по  $x_1$  значительно превосходят производные по  $y_1$ . Оставляя в нелинейных уравнениях магнитной газодинамики [12] малые второго порядка, можно найти

$$\tau b_x + \xi_2 v_y = -2 \frac{\beta^2}{\rho_0^2 a_0^2} P \frac{\partial P}{\partial x_1} \\ \tau b_y - \xi_1 v_x = 2 \frac{\alpha \beta}{\rho_0^2 a_0^2} P \frac{\partial P}{\partial x_1} \\ \tau v_x + \frac{1}{\rho_0} \xi_1 P = -\frac{\alpha_1^2}{a_0^2} 2 \beta^2 \frac{1}{\rho_0^2 a_0^2} \frac{1}{1 - \alpha_1^2 a^2} P \frac{\partial P}{\partial x_1}$$
(2.21)

$$\begin{aligned} \tau v_y + \frac{1}{\rho_0} \xi_2 P + a_1^2 (\xi_2 b_x - \xi_1 b_y) &= -\frac{a_1^2 \beta^3}{a_0^2 \mu} \frac{1}{1 - a_1^2 \alpha^2} P \frac{\partial P}{\partial x_1} \\ -P + \rho_0 a_0^2 \xi_1 v_x + \rho_0 a_0^2 \xi_2 v_y &= -2\alpha^0 \frac{1}{\rho_0 a_0^2} P \frac{\partial P}{\partial x_1} \\ \mu &= 1 - a_1^2 (\alpha^2 + \beta^2) \end{aligned}$$

Индексы при  $\alpha$  и  $\beta$  отброшены.

Уравнение состояния приближенно взято в виде  $a = a_0 + (\alpha^0 - 1) \frac{P}{\rho_0 a_0}$ , а правые части (2.21) получены из нелинейных слагаемых в уравнениях, в которые подставлены характеристические соотношения, соответствующие производным по  $x_1$  в левых частях (2.21)

$$v_x = \frac{1}{\rho_0} \alpha P, \quad v_y = \frac{1}{\rho_0} \frac{\beta}{\mu} P, \quad b_x = \frac{1}{\rho_0} \frac{\beta^2}{\mu} P, \quad b_y = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\alpha \beta}{\mu} P \quad (2.22)$$

Решая (2.21) относительно  $P$ , находящихся в их левых частях, можно получить уравнение

$$\Delta_0 P = \Delta_1 \left( P \frac{\partial P}{\partial x_1} \right) \quad (2.23)$$

где  $\Delta_1$  получается из правых частей (2.21) с использованием (2.22) в следующем виде:

$$\frac{\Delta_1}{\partial^3} = 3 \frac{\beta^2}{\rho_0} a_1^2 (\alpha^2 + \beta^2) \frac{1}{\mu} + \frac{2}{\rho_0 a_0^2} \alpha_0 \mu \quad (2.24)$$

Координаты точки  $A$ , которые даются (2.3), (2.4), можно обозначить через  $x_0, y_0$ . Тогда имеет место по (2.19)

$$x_1 = \alpha (x - x_0) + \beta (y - y_0) \quad (2.25)$$

$$y_1 = \tilde{y}_1 \frac{d\beta}{d\alpha} \frac{1}{\sqrt{\frac{R}{2}}}, \quad \tilde{y}_1 = (x - x_0) \frac{d\alpha}{d\beta} + y - y_0$$

где  $\alpha$  и  $\beta$  определяются не по (2.14), (2.15), а по (2.3), (2.4). Тогда, используя (2.2), можно приближенно найти

$$\Delta_0 = \frac{\left(\frac{2}{R}\right)^{\frac{3}{2}} \frac{d^2 \beta}{d\alpha^2}}{\alpha \frac{d\beta}{d\alpha} - \beta} y_1 \left( a_0^2 \beta^2 - 2 + a_0^2 \alpha^2 + a_1^2 \alpha^2 + a_1^2 \beta^2 \right) \frac{\partial^4}{\partial x_1^4} +$$

$$\begin{aligned}
 & + \left\{ - (1 - \alpha_1^2 x^2 - \alpha_1^2 \beta^2) \alpha_0^2 - (1 - \alpha_1^2 x^2) \alpha_1^2 - (\alpha_1^2 + \alpha_0^2 - \alpha_1^2 \alpha_0^2 x^2) \left( \frac{d\beta}{dx} \right)^2 + \right. \\
 & \left. + 4x \left( x + \beta \frac{d\beta}{dx} \right) \alpha_0^2 \alpha_1^2 \right\} \left( \frac{2}{R} \right)^{\frac{2}{3}} \frac{\partial^4}{\partial x_1^2 \partial y_1^2} \quad (2.26)
 \end{aligned}$$

где использовано (2.3), (2.4) для определения  $\frac{\partial \beta}{\partial t}$ , причем

$$\begin{aligned}
 t - t_0 &= - \frac{1}{F'(\xi_1)} \frac{x \frac{d\beta}{dx} - \beta}{\frac{d^2 \beta}{dx^2}}, \quad t_0 = F(\xi_1) \\
 \frac{\partial \beta}{\partial t} &= \frac{d\beta}{dx} \frac{1}{R} \frac{d^2 \beta}{dx^2} \frac{1}{x \frac{d\beta}{dx} - \beta} \quad (2.27)
 \end{aligned}$$

То же значение (2.26) получится при использовании (2.19), (2.14), (2.15), где отличны от нуля производные  $\beta$  не по  $t$ , а по  $y$ .

Из соотношения (2.2) можно получить равенство

$$\frac{d\beta}{dx} = -x \frac{1 - \alpha_0^2 \alpha_1^2 (x^2 + \beta^2)^2}{\beta} \quad (2.28)$$

дифференцируя которое, после подстановки в (2.26), можно показать совпадение множителей при  $y_1 \frac{\partial^4}{\partial x_1^4}$  и  $\frac{\partial^4}{\partial x_1^2 \partial y_1^2}$ . Тогда уравнение (2.23) с помощью уравнений (2.24) и (2.26) запишется в виде

$$y_1 \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^4} + \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^2 \partial y_1^2} = A_0 \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} \left( P \frac{\partial P}{\partial x_1} \right) \quad (2.29)$$

где

$$A_0 = - \frac{3 \frac{\beta^2}{\rho_0} \alpha_1^2 (x^2 + \beta^2) \frac{1}{\rho} + \frac{2}{\rho_0 \alpha_0^2} \tau_0 u}{(\alpha_0^2 \beta^2 - 2 + \alpha_0^2 x^2 + \alpha_1^2 x^2 + \alpha_1^2 \beta^2) \frac{d^2 \beta}{dx^2}} \left( x \frac{d\beta}{dx} - \beta \right) \left( \frac{R}{2} \right)^{\frac{2}{3}}$$

Полагая  $P = \frac{\partial \varphi}{\partial x_1}$ , из (2.29), после трехкратного интегрирования по  $x_1$ , можно найти в основном порядке

$$y_1 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y_1^2} - A_0 \frac{\partial \varphi}{\partial x_1} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} = 0 \quad (2.30)$$

Из (2.3) и (2.4) можно найти кривизну каустики

$$\begin{aligned}
 & + \left\{ - (1 - a_1^2 x^2 - a_1^2 \beta^2) a_0^2 - (1 - a_1^2 x^2) a_1^2 - (a_1^2 + a_0^2 - a_1^2 a_0^2 x^2) \left( \frac{d\beta}{dz} \right)^2 + \right. \\
 & \left. + 4x \left( x + \beta \frac{d\beta}{dz} \right) a_0^2 a_1^2 \right\} \left( \frac{2}{R} \right)^{\frac{3}{2}} \frac{\partial^4}{\partial x_1^2 \partial y_1^2} \quad (2.26)
 \end{aligned}$$

где использовано (2.3), (2.4) для определения  $\frac{\partial \beta}{\partial t}$ , причем

$$t - t_0 = - \frac{1}{F'(\xi_1)} \frac{x \frac{d\beta}{dz} - \beta}{\frac{d^2 \beta}{dz^2}}, \quad t_0 = F(\xi_1) \quad (2.27)$$

$$\frac{\partial \beta}{\partial t} = \frac{d\beta}{dz} \frac{1}{R} \frac{d^2 \beta}{dz^2} \frac{1}{x \frac{d\beta}{dz} - \beta}$$

То же значение (2.26) получится при использовании (2.19), (2.14), (2.15), где отличны от нуля производные  $\beta$  не по  $t$ , а по  $y$ .

Из соотношения (2.2) можно получить равенство

$$\frac{d\beta}{dz} = -x \frac{1 - a_0^2 a_1^2 (x^2 + \beta^2)^2}{\beta} \quad (2.28)$$

дифференцируя которое, после подстановки в (2.26), можно показать совпадение множителей при  $y_1 \frac{\partial^4}{\partial x_1^4}$  и  $\frac{\partial^4}{\partial x_1^2 \partial y_1^2}$ . Тогда уравнение

(2.23) с помощью уравнений (2.24) и (2.26) запишется в виде

$$y_1 \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^4} + \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^2 \partial y_1^2} = A_0 \frac{\partial^3}{\partial x_1^3} \left( P \frac{\partial P}{\partial x_1} \right) \quad (2.29)$$

где

$$A_0 = - \frac{3 \frac{\beta^2}{\rho_0} a_1^2 (x^2 + \beta^2) \frac{1}{\beta} + \frac{2}{\rho_0 a_0^2} x_0 y_0}{(a_0^2 \beta^2 - 2 + a_0^2 x^2 + a_1^2 x^2 + a_1^2 \beta^2) \frac{d^2 \beta}{dz^2}} \left( x \frac{d\beta}{dz} - \beta \right) \left( \frac{R}{2} \right)^{\frac{3}{2}}$$

Полагая  $P = \frac{\partial \varphi}{\partial x_1}$ , из (2.29), после трехкратного интегрирования по  $x_1$ , можно найти в основном порядке

$$y_1 \frac{\partial^3 \varphi}{\partial x_1^3} + \frac{\partial^3 \varphi}{\partial y_1^3} - A_0 \frac{\partial \varphi}{\partial x_1} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} = 0 \quad (2.30)$$

Из (2.3) и (2.4) можно найти кривизну каустики

$$k = - \frac{\left(\frac{d^2\beta}{d\alpha^2}\right)^2}{R} \frac{1}{\left\{1 + \left(\frac{d\beta}{d\alpha}\right)^2\right\}^{\frac{3}{2}}}, \quad k > 0 \quad (2.31)$$

В случае непроводящей жидкости  $\alpha_1 = 0$ , тогда для  $A_0$  и  $y_1$  получаются соотношения

$$A_0 = - \frac{2\alpha_0}{\rho_0 \alpha_0^2} \frac{1}{(2k)^{\frac{2}{3}}}, \quad y_1 = - \frac{(x - x_0)\beta - (y - y_0)\alpha}{\left(\frac{1}{2k}\right)^{\frac{1}{3}}} \quad (2.32)$$

и (2.30) переписывается в виде

$$2 \left( ky + \frac{\alpha_0}{\rho_0 \alpha_0^2} \frac{\partial \varphi}{\partial x_1} \right) \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y_1^2} = 0, \quad y = (2k)^{-\frac{1}{3}} y_1 \quad (2.33)$$

Уравнение (2.33), описывающее нелинейное решение вблизи каустики для однородной непроводящей жидкости, получено в [14] и для несколько другой задачи независимо в [3], [2], [15]. Следует отметить, что, ввиду наличия некоторых опечаток и обилия обозначений, не совсем ясны порядки параметров в [14], хотя окончательные уравнения после перехода в них к исходным переменным и порядок давления правильны. Автор благодарит Ю. Л. Жилина за ценную информацию.

3. Далее рассматривается плоская задача движения проводящей жидкости под действием давления (1.1). Постановка и решение плоской задачи даны в [3]. Вблизи фронта волны  $A_0 B_0$  (фиг. 1) давление имеет вид

$$P = \operatorname{Re} \int \int_G \frac{\varphi' \beta'' y}{(x - x' + \beta y)^3} dx' dt' \quad (3.1)$$

где

$$\varphi' = \frac{Ci(1 - \alpha_1^2 \alpha^2 - \alpha_1^2 \beta^2)}{1 - \alpha^2 \alpha_1^2 - i\alpha \beta \alpha_1^2}, \quad C = \frac{P_1(x', t')}{\pi} \quad [3]$$

Параметр  $\alpha$  находится из уравнения

$$\alpha(x - x') + \beta(\alpha)y = t - t' \quad (3.2)$$

а для  $\beta(\alpha)$  имеет место (2.2). Учитывая соотношение

$$\frac{\partial}{\partial y} \frac{1}{x - x' + \beta' y} = - \frac{\beta' - \beta'' \beta \frac{y}{x - x' + \beta' y}}{(x - x' + \beta' y)^2} \quad (3.3)$$

вблизи фронта волны  $A_0 B_0$ , где  $x - x' + \beta' y \approx 0$  [3], можно оставлять только второе слагаемое числителя в правой части (3.3) и по (3.1) будем иметь

$$P = \operatorname{Re} \frac{\partial}{\partial y} \int_C \int \frac{\varphi'}{\beta} \frac{dx' dt'}{x - x' + \beta y} \quad (3.4)$$

Определяя  $\alpha_0$  из равенства

$$x - x' + \beta'(x_0)y = 0 \quad (3.5)$$

и представляя (3.2) в виде ряда по степеням  $(x - \alpha_0)$ , можно найти

$$\alpha - \alpha_0 = i \sqrt{\frac{2}{-\beta''y}} \sqrt{t - t' - \alpha_0(x - x') - \beta_0 y} \quad (3.6)$$

Тогда, записывая приближенно

$$x - x' + \beta'y = \beta'_0 y (\alpha - \alpha_0) \quad (3.7)$$

из (3.4) можно найти

$$P = \operatorname{Re} \frac{\partial}{\partial y} \int_C \int \frac{\varphi' i}{\beta} \frac{1}{V - 2\beta''y} \frac{dx' dt'}{V t - t' - \alpha_0(x - x') - \beta_0 y} \quad (3.8)$$

Фронт волны  $A_0 B_0$  представляет огибающую возмущений, созданных на поверхности  $y = 0$ , и имеет уравнение

$$\alpha_1 \{x - R(t_0)\} + \beta(\alpha_1)y = t_\phi - t_0 \quad (3.9)$$

$$\alpha_1 = \frac{1}{R'(t_0)}, \quad x - R(t_0) + \beta'(\alpha_1)y = 0$$

В точке  $B_0$  соединения  $A_0 B_0$  с фронтом дифракционной волны  $B_0 C_0$  имеет место  $t_0 = 0$ ,  $\alpha_1 = \frac{1}{V}$ ,  $V = R'(0)$  [3].

Тогда из (3.9) можно найти

$$\alpha_1 = \frac{1}{V} - \frac{R''(0)}{V^2} t_0, \quad x + \beta' \left( \frac{1}{V} \right) y \approx V t_0 r, \quad r = 1 + \beta'' y \frac{R''(0)}{V^2} \quad (3.10)$$

Отсюда для  $t_\phi$  можно найти

$$t_\phi = \frac{x}{V} + \beta \left( \frac{1}{V} \right) y - \frac{R''}{2V^3} \frac{(x + \beta'y)^2}{r} \quad (3.11)$$

Вводя в (3.8) вместо  $t'$  переменную  $\xi$  по формуле

$$t' - f(x') = \xi \quad (3.12)$$

где  $t = f(x)$  — функция, обратная  $x = R(t)$ , можно представить подкоренное выражение в (3.8) в виде

$$t - t' - \alpha_0(x - x') - \beta_0 y = t + \frac{1}{2} \frac{R''}{V^3} x'^2 - \frac{x}{V} - \beta \left( \frac{1}{V} \right) y - \\ - (x - x' + \beta'y) \left( \alpha_0 - \frac{1}{V} \right) - \frac{1}{2} \beta'' \left( \frac{1}{V} \right) y \left( \alpha_0 - \frac{1}{V} \right)^2 - \xi \quad (3.13)$$



что в силу (3.5), записанного в виде

$$x - x' + \beta' \left( \frac{1}{V} \right) y = -\beta'' \left( \frac{1}{V} \right) y \left( x_0 - \frac{1}{V} \right) \quad (3.14)$$

и (3.11), можно записать следующим образом:

$$t - t' - \alpha_0 (x - x') - \beta_0 y = t - t_0 + \frac{r}{2\beta'' y} \left( x' - \frac{x + \beta' y}{r} \right)^2 - \xi \quad (3.15)$$

В области позади дифракционной волны  $CB_0C_0$  пределы интегрирования по  $\xi$  и  $x'$  берутся от нуля до значения, обращающего в нуль (3.15) [11]. Взяв непрерывную часть в (3.8) за знак интеграла и вычисляя интеграл по  $\xi$  учетом  $\frac{\partial t_0}{\partial y} = \beta \left( \frac{1}{V} \right)$ , из (3.8) и (3.15) можно получить в области за  $CB_0C_0$

$$P = - \left( \operatorname{Re} \frac{\varphi' i}{V - 2\beta'' y} \right) \int_0^{r_0^*} \frac{dx'}{\sqrt{t - t_0 + \frac{r}{2\beta'' y} \left( x' - \frac{x + \beta' y}{r} \right)^2}} \quad (3.16)$$

где  $r_0^*$  определится из условия обращения в нуль (3.15) в виде

$$r_0^* = \frac{x + \beta' y}{r} + V \sqrt{t - t_0} \frac{V - 2\beta'' y}{V r} \quad (3.17)$$

или, вычисляя интеграл,

$$P = - (\operatorname{Re} \varphi' i) \frac{1}{V r} \operatorname{arctg} \frac{\sqrt{t - t_0 + \frac{(x + \beta' y)^2}{2\beta'' y r}}}{\frac{-x - \beta' y}{V r} \sqrt{V - 2\beta'' y}} \quad (3.18)$$

Вводя уравнение дифракционной волны\*  $B_0C_0$  [12]

$$\begin{aligned} \alpha_3 x + \beta (x_3) y &= t_{\text{дифф}} \\ x + \beta' (x_3) y &= 0 \end{aligned} \quad (3.19)$$

и записывая приближенно

$$x + \beta' \left( \frac{1}{V} \right) y = -\beta'' \left( \frac{1}{V} \right) y \left( x_3 - \frac{1}{V} \right)$$

\* Кривизна гиперсферы с центром в точке  $(x, y, t)$  [4], вычисленная в начальной точке луча, равная взятой с обратным знаком кривизне волны (3.19), находится в виде  $K_1 = - \frac{1}{\beta'' y} \frac{(x\beta' - \xi)^2}{(x^2 + \beta^2)^{\frac{3}{2}}}$

$$t_{\text{дифр}} = \frac{x}{V} + \beta \left( \frac{1}{V} \right) y + (x + \beta' y) \left( \alpha_3 - \frac{1}{V} \right) + \frac{1}{2} \beta'' \left( \frac{1}{V} \right) \left( \alpha_3 - \frac{1}{V} \right)^2$$

с помощью (3.11) получится

$$t_{\text{дифр}} = t_0 - \frac{(x + \beta' y)^2}{2\beta'' y r}, \quad K_1 - K_2 = -\frac{r}{\beta'' y} \frac{(\alpha_3 \beta' - \beta)^2}{(\alpha^2 + \beta^2)^{3/2}} \quad (3.20)$$

где  $k_2$  — кривизна  $AB$  в начальной точке луча  $t = t_0$ . причем (3.18) запишется в виде

$$P = \operatorname{Re} \left( \frac{P_1}{\pi} \frac{1 - \alpha_1^2 \alpha^2 - \alpha_1^2 \beta^2}{1 - \alpha^2 \alpha_1^2 - i \alpha_1 \beta_1 \alpha_1^2} \right) \operatorname{arctg} \frac{\sqrt{r} \sqrt{2} \sqrt{t - \alpha_3 x - \beta (\alpha_3) y}}{\sqrt{-\beta'' y} \left( \frac{1}{V} - \alpha_3 \right)} \quad (3.21)$$

Для непроводящей среды (3.21) получено в [16].

В области между волнами  $A_0 B_0$  и  $B_0 C_0$  будут действительными оба корня  $r_{0,1}^*$ , причем  $r_1^*$  соответствует знаку „-“ перед радикалом в (3.17).

Интегрируя в (3.16) от  $r_1^*$  до  $r_0^*$ , можно найти, что давление в указанной области совпадет с давлением на  $A_0 B_0$ , равным  $\frac{P_1}{\sqrt{r}}$ . В об-

щем случае произвольной волны  $A_0 B_0$  в качестве  $r$  в (3.21) следует брать отношение полных кривизн  $A_0 B_0$  в начальной и данной точке луча. Приведенным методом можно исследовать также решение в окрестности точки соединения произвольной волны с дифракционной [11] в проводящей жидкости\*. Из решения (3.21) видно, что удобно ввести переменные в окрестности  $B_0$

$$x_1 = \alpha_3 \frac{x}{t} + \beta_3 \frac{y}{t} - 1, \quad \alpha_3, t \quad (3.22)$$

Пусть  $\gamma = \frac{P_1}{\rho_0 \alpha_0^2}$  мало. Тогда из (3.21)

$$\frac{P}{\rho_0 \alpha_0^2} \sim \gamma, \quad x_1 \sim \gamma, \quad \alpha_3 \sim \gamma^{1/2}, \quad t \sim 1 \quad (3.23)$$

Переходя в (2.21) к переменным (3.22), подобно (2.23), (2.24) можно получить приближенные уравнения

$$\Delta_0 P = \Delta_1 \left( P \frac{\partial P}{\partial x_1} \right) \quad (3.24)$$

где  $\Delta_0$  дается (2.1), а  $\Delta_1$  — (2.24), деленными на  $t^4$ . Вычисление  $\Delta_0$  дает приближенное выражение

\* При произвольном  $\beta(z)$ , заменяя в [11] параметры, входящие в гипергеометрические функции в соответствии с (3.20), можно найти, что решение [11] верно для произвольного гиперболического постоянного оператора.

$$\frac{2\mu}{t^4} x_1 \frac{\partial^4}{\partial x_1^4} - \frac{2\mu}{t^3} \frac{\partial^4}{\partial x_1^3 \partial t} - \frac{\mu}{t^4} \frac{\partial^4}{\partial x_1^2 \partial y_1^2} + \frac{5\mu}{t^4} \frac{\partial^3}{\partial x_1^3} \quad (3.25)$$

где обозначено  $\mu = 2 - (a_0^2 + a_1^2)(\alpha_3^2 + \beta_3^2)$ ,  $y_1 = \left(\frac{1}{V} - \alpha_3\right) \sqrt{-\frac{\beta_3 y}{t}}$  и использованы равенство (2.28) и равенство, получаемое приравниванием множителей при  $y_1 \frac{\partial^4}{\partial x_1^4}$  и  $\frac{\partial^4}{\partial x_1^2 \partial y_1^2}$  в (2.26). Тогда (3.24) с учетом (3.25) и (2.24), деленном на  $t^4$ , запишется в виде

$$\begin{aligned} \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^4} \frac{2\mu}{t^4} x_1 - \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^3 \partial t} \frac{2}{t^3} \mu - \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^2 \partial y_1^2} \frac{\mu}{t^4} + \frac{\partial^3 P}{\partial x_1^3} \frac{5}{t^4} \mu = \\ = -\frac{A_1}{\rho_0 a_0^2 t^4} \frac{\partial^3}{\partial x_1^3} \left( P \frac{\partial P}{\partial x_1} \right) \end{aligned} \quad (3.26)$$

где

$$A_1 = 3\beta_3^2 a_0^2 a_1^2 \frac{\alpha_3^2 + \beta_3^2}{1 - a_1^2 (\alpha_3^2 + \beta_3^2)} + 2\alpha_0 \{1 - a_1^2 (\alpha_3^2 + \beta_3^2)\} \quad (3.27)$$

Используя равенство

$$\frac{\partial^3}{\partial x_1^3} \left( x_1 \frac{\partial P}{\partial x_1} \right) = 3 \frac{\partial^3 P}{\partial x_1^3} + x_1 \frac{\partial^4 P}{\partial x_1^4} \quad (3.28)$$

и вводя функцию  $\varphi$  по формуле

$$P = \frac{\partial \varphi}{\partial x_1} \rho_0 a_0^2 \quad (3.29)$$

(3.26) можно записать в виде

$$t \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t \partial x_1} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} \left( \frac{A_1}{2\mu} \frac{\partial \varphi}{\partial x_1} - x_1 \right) + \frac{1}{2} \frac{\partial \varphi}{\partial x_1} + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y_1^2} = 0 \quad (3.30)$$

Вводя переменные

$$\frac{x_1}{A_1} = \delta, \quad \frac{y_1}{\sqrt{\frac{A_1}{2\mu}}} = Y, \quad \varphi = \frac{A_1}{2\mu} \Phi$$

(3.30) можно переписать в виде

$$t \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t \partial \delta} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \delta^2} \left( \frac{\partial \Phi}{\partial \delta} - \delta \right) + \frac{1}{2} \frac{\partial \Phi}{\partial \delta} + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial Y^2} = 0$$

что совпадает с уравнением коротких волн для однородной непроводящей жидкости [17]. Тогда решения, полученные для этого случая [18], [19], верны и для вышеуказанной задачи.

Ա. Գ. ԲԱԳԴՈՅԷ

ՄԻՋԱՎԱՅՐԻ ՇԱՐՓՄԱՆ ՊԱՐԱՄԵՏՐՆԵՐԻ ՈՐՈՇՈՒՄԸ ԿԱՌՍՏԻԿԱՅԻ ՄՈՏ

Ա մ փ ն փ ն է մ

Դիտարկվում է անհամասեռ հեղուկում հարվածային ալիքի թափանցման խնդիրը, երբ ճառագայթներն ունեն պարուրիչ, որը անվանում են կաուստիկա և որի վրա զծային լուծումը անվերջ է: Ստացված է զծային խրնդրի լուծումը կամայական ալիքի համար Լանդաուի և Լիպշիցի հիպեր-երկրաչափական ֆունկցիայի տեսքով: Որոշված են պարամետրների կարգերը և ստացված են պարզեցված ոչ-զծային հավասարումները կաուստիկայի շրջակայքում: Անդրադարձաց ալիքի մոտ, զծային լուծումն ունի լոգարիթմական անվերջությունը, որը վերացվում է՝ զծային խարակտերիստիկան ոչ-զծայինով փոխարինման մեթոդով:

DETERMINATION OF MEDIUM PARAMETERS  
NEAR CAUSTIC

A. G. BAGDOEV

S u m m a r y

The problem of converging rays of the wave front in a nonhomogeneous medium for a nonlinear case is considered. The singularity of the linear solution is improved and the equations of nonlinear motion of an electroconducting fluid are obtained.

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Багдоев А. Г. Проникновение давления в неоднородную сжимаемую жидкость. Изв. АН Арм. ССР, серия физ.-мат. наук, т. XVI, № 3, 1962.
2. Багдоев А. Г. Определение давления вблизи особой линии для ударной волны. Изв. АН Арм. ССР, Механика, т. XXII, № 1, 1969.
3. Багдоев А. Г. Некоторые нелинейные задачи о движении сжимаемой жидкости. Изд-во АН Арм. ССР, Ереван, 1967.
4. Бабич В. М. Распространение нестационарных волн и каустики. Ученые записки, АГУ, № 32, 1958.
5. Whitham G. B. The propagation of weak spherical shock in star. Communications on pure and applied mathematics, vol. VI, 1953.
6. Губкин К. Е. Распространение разрывов в звуковых волнах. ПММ, № 4, 1958.
7. Ландау Л. Д. и Лифшиц Е. М. Механика сплошных сред. М., Гостехиздат 1953.
8. Черноусько Ф. А. Отражение сходящейся слабой ударной волны в газе переменной плотности. ПММ, № 2, 1961.
9. Зволинский Н. В. Отраженные и головные волны, возникающие на границе сред. Изв. АН СССР, сер. геоф., № 10, 1957, № 1, № 2, 1958.

4 Известия АН АрмССР, Механика, № 2

10. Фридлендер Ф. Звуковые импульсы, ИЛ, М., 1962.
11. Багдоев А. Г. Определение параметров движения жидкости в окрестности встречи фронтов волн. Изв. АН Арм. ССР, Механика, т. XXII, № 5, 1969.
12. Бай Ши-и. Магнитная гидродинамика. Изд-во «Мир», М., 1964.
13. Рахматулин Х. А., Саюмомян А. Я., Бунимович А. И., Зверев И. Н. Галловая динамика. Гостехиздат, М., 1965.
14. Guiraud Y. P. La acoustique geometrique et la focalisation. Comptes rendus, № 6, 1965.
15. Багдоев А. Г. Определение решения вблизи особой линии. Докл. АН Арм. ССР, № 5, 1967.
16. Саюмомян А. Я. Пространственные задачи по неустановившемуся движению сжимаемой жидкости. Изд. МГУ, 1962.
17. Рыжов О. С. и Христианович С. А. О нелинейном отражении слабых ударных волн. ПММ, № 5, 1958.
18. Булах Б. М. Некоторые вопросы теории конических течений. ПММ, № 2, 1961.
19. Багдоев А. Г. и Гурьян А. А. Приближенное решение ряда нелинейных задач определения ударных волн в сжимаемой жидкости. Изв. АН Арм. ССР, Механика, т. XXI, № 1, 1968.