МЕХАНИКА.

А. Г. Багдоев

Движение конуса в сжимаемой жидкости

(Представлено академиком АН Армянской ССР С. А. Амбарцумяном 21/IV 1967)

При проникании узкого конуса с углом раствора 2β в сжимаемую жидкость с постоянной сверхзвуковой скоростью V картина движения (1) показана на фиг. 1.

Выберем ось Or по поверхности жидкости, ось Oz- вглубь. Введем полярные координаты $r=r_1\cos\varphi,\ z=r_1\sin\varphi.$ Тогда фронт

линейной задачи AB соответствует сфере $r_1 = at$, а фронт BC -конус с уравнением $r = \frac{Vt - z}{\sqrt{M^2 - 1}}$, $M = \frac{V}{a}$, a -начальная ско-

рость звука. В линейной постановке имеем в области $(^1)$ вне сферы ABB'A' для давления

$$P = \frac{\rho_0 \beta^2 V^2}{2} \int_{z_2}^{z_0} \frac{dx}{V(x-z)^2 + r^2}, \qquad (1)$$

Фнг. 1.

где

$$z_{0,2} = \frac{M^2z - Vt + V(M^2z - Vt)^2 - (M^2 - 1)M^2(r_1^2 - a^2t^2)}{M^2 - 1}.$$
 (2)

После несложных вычислений найдем

$$P = \frac{\rho_0 \beta^2 V^2}{2} \ln \frac{Vt - z + 1 (Vt - z)^2 - (M^2 - 1) r^2}{Vt - z - V (Vt - z)^2 - (M^2 - 1) r^2}$$

Вблизи фронта ВС

$$P = \rho_0 \beta^2 V^2 \frac{VVt - z - V\overline{M^2 - 1} r}{Vr \sqrt[4]{M^2 - 1}} V\overline{2}, \qquad (3)$$

P₀ — начальная плотность.

Проведя выкладки работы (°), получим на ударной волне ВС в нелинейном случае

$$\frac{P'}{Bn} = M^6 (M^2 - 1)^{-1} \frac{3}{2} (n+1) \beta^4, \tag{4}$$

где уравнение состояния жидкости $P = B\left(\frac{p}{p_0}\right)^n - B$, $p = \pi$ лотность.

Внутри сферы $r_1 = at$ решение запишется (1)

$$P = \frac{\rho_0 \beta^2 V^2}{2} \int_0^z \frac{dx}{V(x-z)^2 + r^2} - \frac{\rho_0 \beta^2 V^2}{2} \int_{z_1}^z \frac{dx}{V(x-z)^2 + r^2}$$
(5)

Вблизи линии $r_1 = at$ после несложных выкладок можно найти

$$P = \rho_0 \beta^2 V^2 \frac{t - \frac{r_1}{a}}{\frac{r_1}{a}} \frac{M^2}{1 - M^2 \sin^2 \varphi}.$$

Если в нелинейной задаче применить метод замены линейных характеристик уточненным, решение на AB будет экспоненциально мало. Вблизи точки B, где $\sin \varphi_0 = \frac{1}{M}$, полученное решение не имеет места. Учитывая порядки $\varphi - \varphi_0 = \beta^2$, $\frac{P}{Bn} = \beta^4$, $t - \frac{r_1}{a} = \beta^4$, можно из (5) найти решение вблизи точки $B\left(t - \frac{r_1}{a} > 0\right)$:

$$\frac{P}{Bn} = \frac{\beta^2 M^3}{2} \frac{\varphi - \varphi_0 + \sqrt{(\varphi - \varphi_0)^2 + 2\frac{y_1}{at}}}{\sqrt{M^2 - 1}},$$
 (6)

причем $y_1 = t - \frac{r_1}{a}$. Если в соответствии с (3) ввести

$$\varphi-\varphi_0=\sqrt{\frac{n+1}{2}\frac{P'}{Bn}}Y, \qquad P=P'\mu, \qquad v_{r_1}=a\frac{P'}{Bn}\mu,$$

$$r_1 = at + at \frac{n+1}{2} \frac{P'}{Bn} \delta, \qquad v_{\varphi} = \sqrt{\frac{n+1}{2} \left(\frac{P'}{Bn}\right)^{\frac{3}{2}}} va,$$

из (6) легко найти

$$\mu = c(Y + V\overline{Y^2 - 2\delta}), \qquad c = \frac{1}{V12},$$
 (7)

причем 6 < 0. Уравнения для новых переменных запишутся в виде (3)

$$(\mu - \delta) \frac{\partial \mu}{\partial \delta} + \mu + \frac{1}{2} \frac{\partial \nu}{\partial Y} = 0, \qquad \frac{\partial \mu}{\partial Y} = \frac{\partial \nu}{\partial \delta}. \tag{8}$$

В линейном варианте и в скобках следует отбросить.

Тогда имеем решение (8) в виде (7) и

$$v = c\hat{a} - cVY^2 - 2\hat{a}Y - cY^2$$

или

$$o = \frac{\mu Y}{c} - \frac{\mu^2}{2c^2} \qquad v = -\frac{\mu^2}{2c} \tag{9}$$

В нелинейном случае, переходя к переменным μ , Y, из (8) можно найти (3)

$$\mu - \delta + \mu \frac{\partial \sigma}{\partial \mu} + \frac{1}{2} \frac{\partial \nu}{\partial Y} \frac{\partial \sigma}{\partial \mu} + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \sigma}{\partial Y}\right)^2 = 0$$

$$-\frac{\partial \sigma}{\partial Y} = \frac{\partial \nu}{\partial \mu}$$
(10)

Решение этой системы, согласно (7) и (9), можно искать в виде

$$y = f(\mu),$$
 $\hat{o} = -Yf'(\mu) + F(\mu),$

лричем из (10) получится $f = \frac{C_1}{2} \mu^2 + C_2$, $F = -\mu \ln\mu - \frac{1}{2} C_1^2 \mu^2 + C_3 \mu$,

и после сравнения с (7), (9) $C_1 = -\frac{1}{c}$

$$\delta = \frac{\mu Y}{c} - \mu \ln \mu - \frac{\mu^2}{2c^2} + C_3 \mu, \qquad \nu = -\frac{\mu^2}{2c} + C_2. \tag{11}$$

Таким образом найдено решение (11) в окрестности точки B, для больших δ и Y переходящее в линейное (7), (9).

Если записать теперь уравнение ударной волны BC (2) в виде

$$Vt - z - V\overline{M^2 - 1} r = -\frac{3}{8} (n+1)^2 M^8 (M^2 - 1)^{-\frac{3}{2}} \beta^4 r$$

и найти точку ее пересечения с параболической линией BB' с уравнением $r_1 = at\left(1 + \frac{n+1}{2} \frac{P'}{Bn}\right)$ и по (4)

$$r_1 = at + at \frac{(n+1)^2}{2} M^8 (M^2 - 1)^{-1} \frac{3}{2} \beta^4$$

можно определить вблизи B

$$\varphi_B - \varphi_0 = \sqrt{\frac{n+1}{2} \frac{P'}{Bn}}$$

и, переходя к переменным μ , Y, можно найти в точке B, используя еще (4) и уравнение BC $\delta = \frac{1}{2}Y^2 + \frac{1}{2}$,

$$Y_B = 1$$
, $\mu_B = 1$, $\delta_B = 1$,

причем отсюда и из равенства нулю касательной к фронту скорости частиц

103

$$v_{\varphi} = -\frac{P}{Bn} a (\varphi - \varphi_0), \qquad v = -\mu Y$$

определятся постоянные C_2 , C_3 в (11) по формуле

$$C_2 = -1 + \frac{1}{2c}$$
, $C_3 = 1 - \frac{1}{c} + \frac{1}{2c^2}$.

Давление на ударной волне BB'' найдется интегрированием уравнения (1)

$$\frac{d\delta}{dY} = V \frac{2\delta - \mu}{dY}, \quad \frac{d\mu}{dY} = \frac{-\frac{\mu}{c} + V \frac{2\frac{\mu Y}{c} - 2\mu \ln \mu - \frac{\mu^2}{c^2} + \mu - 2\frac{\mu}{c} + \frac{\mu}{c^2}}{\frac{Y}{c} - \ln \mu - \frac{\mu}{c^2} - \frac{1}{c} + \frac{1}{2c^2}}$$

при условиях $\mu = 1$, Y = 1.

Следует отметить, что решение (7) имеет место при $\delta < 0$, в случае $\delta > 0$ из (5) можно найти

$$\mu = 2c V \overline{Y^2 - 2c},$$

причем решение обращается в нуль на линейной ударной волне ВС

с уравнением $\hat{\mathfrak{d}} = \frac{Y^2}{2}$.

Для трансверсальной составляющей скорости $v_+ \left(\mathbf{v} = \frac{\partial \Phi}{\partial Y} \right)$ отсюда получится

$$v = -2cVY^2 - 2\delta Y$$
,

и линейное решение имеет вид

$$\delta = \frac{Y^2}{2} - \frac{\mu^2}{8c^2},$$

$$v = -\mu Y.$$
(12)

Решение нелинейной системы (10) теперь можно искать в следующем виде

$$\begin{aligned}
\mathbf{v} &= Y f(\mathbf{\mu}), \\
\hat{\mathbf{o}} &= -\frac{Y^2}{2} f' + F(\mathbf{\mu}),
\end{aligned}$$

причем для f и F можно найти (3)

$$f = \frac{A^2 - B^2 - \mu^2}{A + \mu},$$

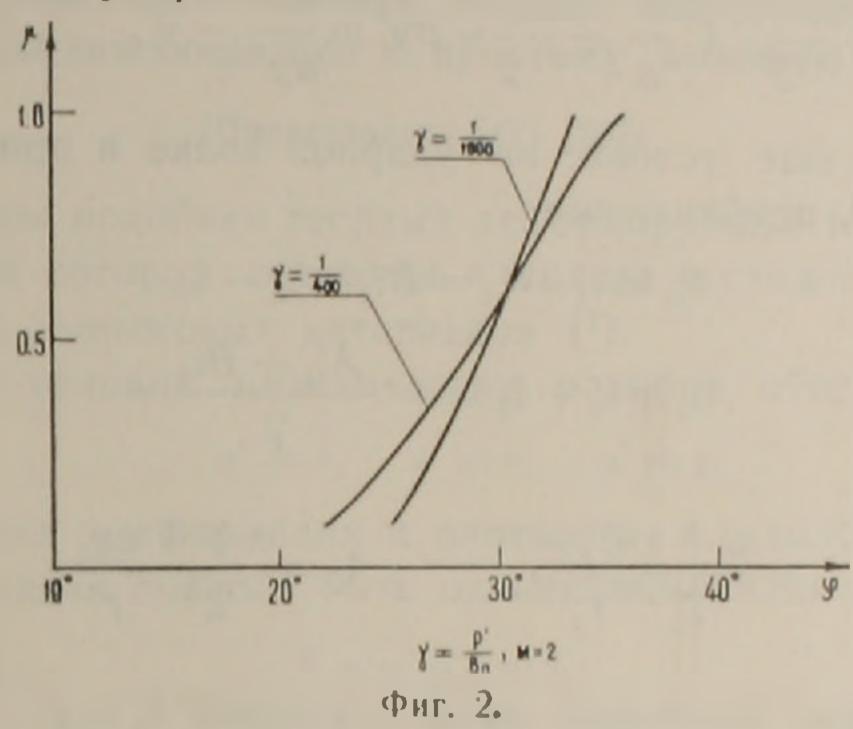
$$F = \mu - \frac{(\mu + A)^2 - B^2}{2B} \ln \frac{\mu + A - B}{\mu + A + B} + C(\mu + A)^2 - CB^2,$$

и если положить $C=-\frac{1}{8c^2}$ можно показать, что на выходе из об-

ласти вблизи ударной велны, т. е. при порядках $=\frac{1}{3^2}$

 $Y = \frac{1}{\beta^2}$, $\delta = \frac{1}{\beta^4}$ это решение переходит в (12). В данной статье при

определении решения в окрестности ударной волны используется лишь решение (11), поскольку (12) непосредственно не прилегает к ударной волне BB''. Результаты расчетов показаны на фиг. 2, где экспоненциальное решение вблизи $\varphi = 0$ переходит в решение по формуле (11) около точки B на ударной волне.



Условия непрерывности касательной составляющей скорости к BC, BB'', BB' в точке B удовлетворяются.

Следующим вопросом является установление факта наличия ударной волны впереди параболической линии BB' фиг. 1. Вблизи точки B она разделяет решения (11) и (12), причем можно показать, что в точке B разрыв равен нулю.

Для рассмотрения вопроса вдали от точки B нужно рассмотреть линейное решение вблизи BB'. Из (5) при малых $-r_1+at$ легко найти давление позади BB'

$$P = C(\theta) \rho_0 a^2 + A(\theta) \rho_0 a^2 \frac{t - \frac{r_1}{a}}{\frac{r_1}{a}}, \qquad r_1 < at,$$

где

$$C(\theta) = \frac{\beta^2 M^2}{2} \ln \left(\frac{M-1}{M+1} \frac{1+\sin \varphi}{1-\sin \varphi} \right), \qquad A(\theta) = \frac{\beta^2 M^3}{M^2 \sin^2 \varphi - 1}.$$

Из (1) при малых r_1-at можно найти давление впереди BB'

$$P = C(\theta) \rho_0 a^2 + \rho_0 a^2 \beta(\theta) \frac{r_1}{a}, \qquad r_1 > at,$$

$$B(\theta) = -\frac{\beta^{2}M^{3}}{M\sin\varphi - 1}$$

Если теперь сделать замену линейных характеристических переменных $t-\frac{r_1}{a}$ и $\frac{r_1}{a}-t$ соответственно на v_1 и v', где $v_1=\mathrm{const}$ и $v'=\mathrm{const}$ у сопѕт уравнения нелинейных характеристик в областях $r_1 < at$ и $r_1 > at$, после интегрирования уравнений характеристик можно найти

$$t = \frac{r_1}{a} - \frac{n+1}{2}C\frac{r_1}{a} - \frac{n+1}{2}Ay_1 \ln \frac{r_1}{ay_1} + y_1, \qquad r_1 < at,$$

$$t = \frac{r'}{a} - \frac{n+1}{2}C\frac{r'}{a} - \frac{n+1}{2}By' \ln \frac{r'}{ay'} - y', \qquad r' > at.$$

Используя еще условие на ударной волне и приравнивая r, r', можно получить приближенно

$$A\xi_1 \ln \xi_1 + \xi_1 = B\xi_2 \ln \xi_2 - \xi_2,$$

$$A\xi_1 \ln \xi_1 + \xi_1 = -\frac{A\xi_1 + B\xi_2}{2},$$

причем

$$\xi_1 = \frac{n+1}{2} \frac{ay_1}{r_1}, \qquad \xi_2 = \frac{n+1}{2} \frac{ay_1}{r'}.$$

Приведенное уравнение имеет решение $\xi_1=e^{-\frac{1}{A}}$, $\xi_2=e^{\frac{1}{B}}$ и ударная волна имеет экспоненциальный порядок малости. Вблизи точки B ударная волна разделяет решения (11) и (12), причем имеет там порядок β^4 . Если полагать A=0, B=0, то решение (12) дает $\delta=\frac{1}{2}\,y^2+2\mu-\frac{3}{2}\,\mu$, что совпадает с решением вблизи BC (2).

Институт математики и механики Академии наук Армянской ССР

Ա. Գ. ԲԱԳԳՈԵՎ

Կոնի շարժումը սեղմելի հեղուկում

Դիտարկվում է րարակ կոնի շարժման հաղիրը սեզմելի կիսատարածության մեջ։ Դծային լուծման նչաման մեթնոգով որոշվում է ճնշման բախշումը հարվածային հակատի վրաւ Հաստատունները որոշվում են դծային լուծման ետ կապման մեթնոգով։

ЛИТЕРАТУРА — ЧРИЧИБИНИ ВИНЬ

¹ А. Г. Багдоев, Пространственные нестационарные движения, Ереван, 1961. ² Общая теория аэродинамики больших скоростей, 1962, Статья Лайтхилла, Высшие приближения. ³ А. А. Гриб, О. С. Рыжов, С. А. Христианович, Теория коротких волн, ПМТФ, № 1, 1960, ПММ, № 5, 1958.