

Некоторые задачи неустановившегося инерционного движения идеальной жидкости

К. А. Бреус

Рассмотрение задач нестационарного инерционного движения идеальной жидкости представляет большой принципиальный и практический интерес. Особое место занимают задачи неустановившегося движения по инерции под действием мощного импульса (взрыва) и исследование кумулятивного эффекта, возникающего при этом в некоторых случаях. Гидродинамическая картина, получающаяся при взрыве, содержит в себе наиболее существенные и практические важные черты движения с громадными скоростями и давлениями, имеющими место в течение очень короткого промежутка времени. Инерционные силы, возникающие при этом, играют главную роль по сравнению с вязкими силами, которыми можно пренебречь.

В настоящей работе решаются задачи об обжатии полого цилиндра и полой сферы под воздействием внезапно приложенного импульсного давления, направленного перпендикулярно к внешней поверхности этих тел, в предположении, что материя их оболочек представляет собой идеальную несжимаемую жидкость. Физические предпосылки для принятой схемы идеальной жидкости приведены в работе [1].

1. Задача об обжатии бесконечного цилиндра. Рассмотрим бесконечный полой цилиндр, пусть радиус внешней поверхности цилиндра будет R , а радиус внутренней поверхности \bar{r} . Обозначим через z ось симметрии цилиндра, а через r — расстояние от оси до произвольной точки оболочки цилиндра. Пусть под действием внешнего импульса, направленного перпендикулярно к внешней поверхности цилиндра, все элементы оболочки жидкого цилиндра приобрели скорость, перпендикулярную оси цилиндра. Требуется определить время движения частиц жидкости, их скорость и давление внутри жидкости.

Так как движение по инерции идеальной несжимаемой жидкости оболочки цилиндра под действием внешнего импульса, начинающееся из состояния покоя, является потенциальным, принимаем распределение потенциала скоростей в начальный момент $t = 0$ в виде

$$\varphi(r) = V_0 R_0 \lg \frac{R_0}{r}, \quad (1)$$

где V_0 — скорость, а R_0 и \bar{r}_0 — соответственно радиусы внешней и внутренней поверхности в начальный момент $t = 0$. Распределение скоростей частиц жидкого цилиндра в начальный момент:

$$-\frac{\partial \varphi}{\partial r} = v_0 = \frac{V_0 R_0}{r}, \quad (2)$$

очевидно, при $r = R_0$, $v_0 = V_0$.

Для составления необходимых уравнений, характеризующих движение частиц жидкого цилиндра, воспользуемся прежде всего условием непрерывности (несжимаемости) жидкости, которое запишем в следующем виде

$$vr = VR = \bar{v} \bar{r} = a(t). \quad (3)$$

Кроме того, имеем

$$R^2 - \bar{r}^2 = R_0^2 - \bar{r}_0^2 = R_1^2. \quad (4)$$

Из равенства (3) имеем

$$v = \frac{a}{r} = -\frac{\partial \varphi}{\partial r}, \quad (5)$$

т. е.

$$\varphi(r, t) = -(a \lg r + b), \quad (6)$$

в котором a и b зависят только от t .

Уравнением движения жидкого цилиндра будет

$$\frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial r} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r}, \quad (7)$$

или, подставляя вместо v его значение из (5), имеем

$$\frac{\dot{a}}{r} - \frac{a^2}{r^3} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r}, \quad (8)$$

где \dot{a} обозначает дифференцирование $a(t)$ по t . Отсюда, интегрируя по r , получаем для определения давления внутри жидкого цилиндра следующее выражение:

$$\frac{p}{\rho} = -\dot{a} \lg r - \frac{a^2}{2r^2} \quad (R < r < \bar{r}) \quad (9)$$

с точностью до аддитивной величины, зависящей только от t . Так как рассматриваемое движение жидкости инерционное, то кинетическая энергия движения не зависит от времени и есть величина постоянная. Имеем

$$T = \frac{\rho}{2} \int_0^{R^2\pi} \int_0^{\bar{r}} v^2 r dr d\psi = \pi \rho \int_{\bar{r}}^R V^2 R^2 \frac{dr}{r} = \pi \rho V^2 R^2 \cdot \lg \frac{R}{\bar{r}} \quad (10)$$

или

$$T = \pi \rho a^2 \lg \frac{R}{\bar{r}}. \quad (10')$$

Из равенств (3) и (10) получим

$$v = \frac{VR}{r} = V \sqrt{\frac{T}{\pi \rho}} \frac{1}{r \sqrt{\frac{R}{\bar{r}}}}. \quad (11)$$

Так как при $\bar{r} \rightarrow 0$ $R \rightarrow R_1$, то при $r \neq 0$ из равенства (11) вытекает, что $v \rightarrow 0$; если же $r = \bar{r} \rightarrow 0$, то $v \rightarrow \infty$, следовательно, вся кинетическая энергия движения жидкости концентрируется около оси цилиндра.

Для определения времени движения воспользуемся равенством (10), а также соотношением

$$V = \frac{dR}{dt}.$$

Тогда получим

$$T_1 = R^2 \lg \frac{R}{\bar{r}} \left(\frac{dR}{dt} \right)^2,$$

где

$$T_1 = \frac{T}{\pi \rho};$$

отсюда

$$t = \frac{1}{\sqrt{T_1}} \int_{R_0}^R R \sqrt{\lg \frac{R}{\bar{r}}} dR. \quad (12)$$

Для нахождения последнего интеграла введем переменную ω по формулам

$$R = R_1 \operatorname{ch} \omega, \quad \bar{r} = R_1 \operatorname{sh} \omega, \quad (13)$$

причем $R_0^2 - \bar{r}_0^2 = R_1^2$, где R_1 — радиус внешней поверхности цилиндра в конце времени движения. Имеем

$$T_1 = a^2 \lg \operatorname{cth} \omega; \quad \operatorname{ctgh} \omega = \frac{\operatorname{ch} \omega}{\operatorname{sh} \omega}. \quad (14)$$

Так как

$$V = \frac{dR}{dt} = R_1 \operatorname{sh} \omega \frac{d\omega}{dt},$$

то

$$T_1 = R_1^4 \operatorname{sh}^2 \omega \operatorname{ch}^2 \omega \lg \operatorname{cth} \omega \left(\frac{d\omega}{dt} \right)^2;$$

отсюда

$$t = \frac{R_1^2}{\sqrt{T_1}} \int_{\omega_0}^0 \operatorname{sh} \omega \operatorname{ch} \omega \sqrt{\lg \operatorname{cth} \omega} d\omega. \quad (15)$$

Нижний предел интегрирования в последнем интеграле определяется, например, из условия

$$\operatorname{ch} \omega_0 = \frac{R_0}{R_1}.$$

Давление в любой точке жидкого цилиндра с точностью до слагаемого, зависящего только от времени, определяется по формуле

$$\frac{p}{\rho} = -\dot{a} \lg r - \frac{a^2}{2r^2}.$$

Обозначая через P давление на внешней поверхности цилиндра, а через \bar{p} — давление на его внутренней поверхности, можно показать, что в каждый момент времени t $P = \bar{p}$.

Действительно, из последнего равенства имеем

$$\frac{P}{\rho} = -\dot{a} \lg R - \frac{a^2}{2R^2}, \quad (16)$$

$$\frac{\bar{p}}{\rho} = \dot{a} \lg \bar{r} - \frac{a^2}{2\bar{r}^2}. \quad (17)$$

Вычитая равенство (17) из (16), получаем

$$\frac{P - \bar{p}}{\rho} = -\dot{a} \lg \frac{R}{\bar{r}} + \frac{a^2}{2} \left(\frac{1}{\bar{r}^2} - \frac{1}{R^2} \right) = -\dot{a} \lg \frac{R}{\bar{r}} + \frac{a^2}{2} \frac{R_1^2}{R^2 \bar{r}^2}. \quad (18)$$

На основании равенства (3), имеем:

$$a = RR', \quad \dot{a} = R'^2 + RR'',$$

и равенство (18) принимает вид

$$\begin{aligned} \frac{P - \bar{p}}{\varrho} &= -(R'^2 + RR'') \lg \frac{R}{r} + \frac{R_1^2 R'^2}{2r^2} = \\ &= -\left(V^2 + RV \frac{dV}{dR}\right) \lg \frac{R}{r} + \frac{R_1^2 V^2}{2r^2}. \end{aligned} \quad (19)$$

Воспользовавшись соотношением

$$V = \sqrt{T_1} \frac{1}{R \sqrt{\lg \frac{R}{r}}}$$

и взяв логарифмическую производную от него, получим

$$\frac{dV}{V} = -\frac{dR}{R} + \frac{1}{2} \frac{R_1^2}{R r^2 \lg \frac{R}{r}}.$$

Преобразуя последнее равенство и перенеся все его члены в левую часть, имеем

$$\left(V^2 + RV \frac{dV}{dR}\right) \lg \frac{R}{r} - \frac{R_1^2 V^2}{2r^2} = 0.$$

Из сравнения полученного равенства с равенством (19) следует, что

$$\frac{P - \bar{p}}{\varrho} = 0, \quad P = \bar{p},$$

т. е. давление на обеих поверхностях жидкого цилиндра в каждый момент времени одинаково.

Чтобы вычислить давление внутри жидкого цилиндра, рассмотрим разность давлений в некоторой внутренней точке цилиндра и на его внешней поверхности, избегая тем самым неопределенность в формуле (9); имеем:

$$\frac{p - P}{\varrho} = \dot{a} \lg \frac{R}{r} + \frac{a^2}{2} \left(\frac{1}{R^2} - \frac{1}{r^2}\right). \quad (20)$$

Не уменьшая общности, можно положить давление на внешней поверхности цилиндра $P = 0$; тогда получим

$$\frac{p}{\varrho} = \dot{a} \lg \frac{R}{r} + \frac{a^2}{2} \left(\frac{1}{R^2} - \frac{1}{r^2}\right), \quad (21)$$

где

$$a = \frac{\sqrt{T_1}}{\sqrt{\lg \operatorname{cth} \omega}}, \quad \dot{a} = \frac{T_1}{2R_1^2 \operatorname{sh}^2 \omega \operatorname{ch}^2 \omega (\lg \operatorname{cth} \omega)^2}.$$

Легко убедиться, что в каждый момент движения давление внутри жидкого цилиндра имеет максимум при $r = \frac{a}{\sqrt{\dot{a}}}$. Для вычисления макси-

мального давления в каждый момент движения имеем следующее выражение:

$$\frac{p}{\rho} = -\dot{a} \left(\lg R - \lg \frac{a}{\sqrt{\dot{a}}} - \frac{1}{2} \right) + \frac{a^2}{2R^2}.$$

Задача об обжатии полой сферы. Рассмотрим полую сферу, радиус внешней поверхности которой R , а радиус внутренней поверхности \bar{r} ; расстояние произвольной точки оболочки полой сферы от ее центра обозначим через r . Пусть под действием внешнего импульса все элементы оболочки полой сферы приобретают скорость, направленную по радиусу сферы к ее центру.

Записав условие неразрывности движения в виде

$$vr^2 = VR^2 = a(t), \quad (22)$$

для определения скорости любой точки оболочки полой сферы будем иметь

$$v = V \frac{R^2}{r^2}.$$

Следовательно, рассматриваемое движение обладает потенциалом скоростей

$$\Psi = \frac{a}{r} + b,$$

в котором a и b зависят только от t .

Из последнего равенства имеем

$$v = -\frac{\partial \Psi}{\partial r} = \frac{a}{r^2}. \quad (23)$$

Уравнение движения жидкой оболочки полой сферы имеет вид

$$\frac{\dot{a}}{r^2} - \frac{2a^2}{r^5} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r}, \quad (24)$$

интегрируя которое по r , получим

$$\frac{p}{\rho} = \frac{\dot{a}}{r} - \frac{a^2}{2r^4} \quad (25)$$

с точностью до слагаемого, зависящего только от t .

Для определения кинетической энергии движения имеем:

$$T = \frac{\rho}{2} \int_{\bar{r}}^R \int_0^{2\pi} \int_0^\pi v^2 r^2 \sin \nu dv dr d\psi = 2\pi\rho \int_{\bar{r}}^R v^2 r^2 dr.$$

Замечая, что

$$v^2 = \frac{a^2}{r^4},$$

получаем

$$T = 2\pi\rho \int_{\bar{r}}^R \frac{a^2}{r^2} dr = 2\pi\rho a^2 \left(\frac{1}{\bar{r}} - \frac{1}{R} \right) \quad (26)$$

или

$$T = 2\pi\rho V^2 R^4 \left(\frac{1}{\bar{r}} - \frac{1}{R} \right). \quad (27)$$

Для определения скорости любой точки жидкой поллой сферы будем иметь

$$v = V \frac{R^2}{r^2} = \frac{V \bar{T}_1}{r^2 \sqrt{\frac{1}{r} - \frac{1}{R}}}, \quad (28)$$

где $T_1 = \frac{T}{2\pi\rho}$.

Из последнего равенства замечаем, что при $r \neq \bar{r}$ и $r \rightarrow 0$ скорость любой точки жидкой поллой сферы стремится к нулю; при $r = \bar{r} \rightarrow 0$ скорость любой точки внутренней поверхности жидкой оболочки при приближении ее к центру стремится к бесконечности. Таким образом, вся кинетическая энергия движения жидкой поллой сферы концентрируется в центре сферы.

Чтобы определить время движения жидкой поллой сферы, введем переменную ω по формулам

$$R^3 = R_1^3 \operatorname{ch}^2 \omega, \quad \bar{r}^3 = R_1^3 \operatorname{sh}^2 \omega, \quad (29)$$

где R_1 определяется из соотношения $R_0^3 - \bar{r}_0^3 = R_1^3$, а переменная ω изменяется в пределах от ω_0 до 0, причем

$$\operatorname{ch}^2 \omega_0 = \frac{R_0^3}{R_1^3},$$

где R_0 и \bar{r}_0 — радиусы внешней и внутренней оболочек поллой сферы в начальный момент $t = 0$.

Тогда

$$T_1 = \frac{a^2 \operatorname{ch}^{\frac{2}{3}} \omega - \operatorname{sh}^{\frac{2}{3}} \omega}{(R_1 \operatorname{sh} \omega \operatorname{ch} \omega)^{\frac{2}{3}}} = \frac{4}{9} R_1^5 \operatorname{sh}^2 \omega \operatorname{ch}^2 \omega \frac{\operatorname{ch}^{\frac{2}{3}} \omega - \operatorname{sh}^{\frac{2}{3}} \omega}{(R_1 \operatorname{sh} \omega \operatorname{ch} \omega)^{\frac{2}{3}}},$$

и, следовательно,

$$t = \frac{2}{3} \frac{\sqrt{R_1^5}}{\sqrt{T_1}} \int_{\omega_0}^0 (\operatorname{sh} \omega \operatorname{ch} \omega)^{\frac{2}{3}} \sqrt{\operatorname{ch}^{\frac{2}{3}} \omega - \operatorname{sh}^{\frac{2}{3}} \omega} d\omega. \quad (30)$$

Давление в любой точке жидкой поллой сферы с точностью до аддитивной постоянной, зависящей только от времени, определяем по формуле (25).

Так же, как и в случае жидкого цилиндра, легко убеждаемся, что давления на внешней и внутренней поверхностях жидкой поллой сферы в любой момент времени ее движения равны между собой. Для вычисления давления в произвольной точке рассмотрим разность давлений в некоторой внутренней точке и на ее внешней поверхности, чтобы избежать неопределенности в формуле (25), причем полагаем давление на внешней поверхности равным нулю; имеем

$$\frac{p}{\rho} = \dot{a} \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{R} \right) - \frac{a^2}{2} \left(\frac{1}{r^4} - \frac{1}{R^4} \right), \quad (31)$$

причем

$$a^2 = \frac{T_1 R_1 (\operatorname{sh} \omega \operatorname{ch} \omega)^{\frac{2}{3}}}{\operatorname{ch}^{\frac{2}{3}} \omega - \operatorname{sh}^{\frac{2}{3}} \omega}, \quad \dot{a} = \frac{T_1 \operatorname{ch}^{\frac{4}{3}} \omega - \operatorname{sh}^{\frac{4}{3}} \omega}{2 R_1^2 (\operatorname{ch}^{\frac{2}{3}} \omega - \operatorname{sh}^{\frac{2}{3}} \omega)^2}.$$

Легко показать, что давление внутри жидкой поллой сферы в каждый момент ее инерционного движения имеет максимум, а своего максимального значения оно достигает при

$$r = \sqrt[3]{\frac{2a^2}{a}}.$$

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. М. А. Лаврентьев, Кумулятивный заряд и принципы его работы, УМН, т. XII, вып. 4 (76), 1957.

Поступила 5.III 1962 г.

Киев
