

12. Гельфанд Б. Е., Губин С. А., Когарко С. М., Симаков С. М., Тимофеев Е. И. Разрушение воздушных пузырьков в жидкости ударной волной.—«Докл. АН СССР», 1975, т. 220, № 4.
13. Иорданский С. С. Об уравнениях движения жидкости, содержащей пузырьки газа.— ПМТФ, 1960, № 3.
14. Когарко Б. С. Об одной модели кавитирующей жидкости.—«Докл. АН СССР», 1961, т. 137, № 6.
15. Демидович Б. П. и др. Численные методы анализа. М., «Наука», 1967.
16. Годунов С. К., Рябенский В. С. Разностные схемы. М., «Наука», 1973.
17. Ляхов Г. М. Основы динамики взрывных волн в грунтах и горных породах. М., «Недра», 1977.

УДК 532.52.01

## ДЕЙСТВИЕ ИМПУЛЬСА ДАВЛЕНИЯ НА ПОЛОСТЬ В ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТИ

*Н. А. Григорьев, Г. С. Доронин, В. Л. Одиночий*

(Москва)

В работе [1] рассмотрен случай схлопывания полости под действием постоянного внешнего давления  $p_0$ . Однако имеется класс задач, в которых внешнее воздействие представляет собой кратковременные импульсы давления. Такая ситуация имеет место, например, при ударном нагружении пористых тел.

Пусть в вязкой несжимаемой жидкости с плотностью  $\rho$  имеется пустая сферическая полость радиуса  $r_0$ . Давление на бесконечности (вдали от полости)  $p_\infty(t, \tau)$  является произвольной функцией времени при  $0 \leq t \leq \tau$  и обращается в нуль при  $t > \tau$ .

Движение сферически-симметрично, описывающие его уравнения Навье — Стокса имеют вид

$$(1) \quad \frac{\partial u}{\partial r} + 2 \frac{\dot{u}}{r} = 0, \quad \frac{\partial \dot{u}}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} = 0,$$

где  $u(r, t)$  — скорость;  $p(r, t)$  — давление.

На поверхности полости нормальное напряжение  $\sigma_{rr}$  отсутствует (полость пустая), а так как  $\sigma_{rr} = -p + 2\eta du/dr$ , то  $p_1 = 2\eta(\partial u/\partial r)_1$ . Здесь и в дальнейшем индексом 1 отмечены значения величин на границе;  $\eta$  — коэффициент динамической вязкости.

Вторым граничным условием будет

$$p = p_\infty(t, \tau) \text{ при } r = \infty.$$

Из первого уравнения (1) получаем  $u(r, t) = u_1 r_1^2/r^2$ .

Подставляя это выражение для  $u$  во второе уравнение (1) и интегрируя от  $r_1$  до  $\infty$  с учетом граничных условий для  $p$ , получим

$$(2) \quad \frac{du_1}{dr_1} + \frac{3}{2} \frac{u_1}{r_1} + \frac{p_\infty}{\rho u_1 r_1} + \frac{4v}{r_1^2} = 0.$$

Рассмотрим движение полости при  $t > \tau$ , когда  $p_\infty = 0$ . В качестве начальных данных для радиуса полости и скорости движения ее поверх-

ности возьмем значения этих величин в момент прекращения действия внешнего давления. Решение имеет вид

$$(3) \quad u_1 = \frac{v \left( \sqrt{\frac{r_\tau}{r_1}} (8 - Re_\tau) - 8 \right)}{r_1},$$

где  $Re_\tau = |u_\tau|r_\tau/v$  — значение числа Рейнольдса при  $t = \tau$ ;  $u_\tau$ ,  $r_\tau$  — значения радиуса полости и скорости ее поверхности соответственно при  $t = \tau$ .

Соотношение (3) позволяет получить закон изменения числа Рейнольдса при  $t > \tau$

$$(4) \quad Re = \sqrt{\frac{r_\tau}{r_1}} (Re_\tau - 8) + 8,$$

откуда следует, что при  $Re_\tau > 8$  число Рейнольдса растет с уменьшением  $r_1$  и стремится к бесконечности как  $r_1^{-1/2}$ . При  $Re_\tau < 8$  число Рейнольдса с уменьшением  $r_1$  падает и становится равным нулю при  $r_1/r_\tau = (1 - Re_\tau/8)^2$ . Скорость границы полости при этом значении радиуса обращается в нуль и ее дальнейшее движение прекращается. При  $Re_\tau = 8$  число Рейнольдса остается постоянным до полного схлопывания полости.

Таким образом, значение  $Re_\tau = 8$  является критическим (обозначим его  $Re_*$ ), оно разграничивает два различных режима схлопывания полости (фиг. 1).

Если импульс внешнего давления таков, что  $Re_\tau > Re_*$ , то имеет место схлопывание полости, причем  $u_1 \sim r_1^{-3/2}$  при малых  $r_1$ . При  $Re_\tau = Re_*$  также происходит заполнение полости, однако  $u_1 \sim r_1^{-1/2}$ . При  $Re_\tau < Re_*$  происходит частичное заполнение полости.

Выражение для предельного радиуса полости при любых значениях  $Re_\tau$  может быть получено из (4)

$$\frac{r_{\text{пр}}}{r_\tau} = \left( 1 - \frac{Re_\tau}{Re_*} \right)^2 U_{-}(Re_* - Re_\tau),$$

где  $r_{\text{пр}}$  — предельный радиус полости;  $U_{-}(x)$  — единичная антисимметрическая функция.

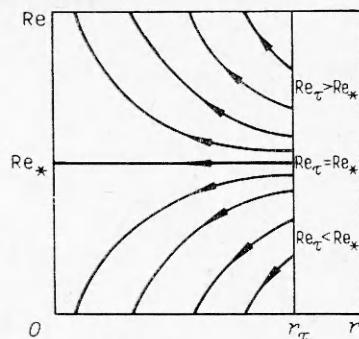
Из (3) следует, что реализация того или иного режима схлопывания полностью определяется величиной  $Re_\tau$ .

Для определения зависимости  $Re_\tau$  от импульса давления  $I = \int_0^\tau pdt$  запишем уравнение для числа Рейнольдса как функции времени, которое следует из уравнения (2):

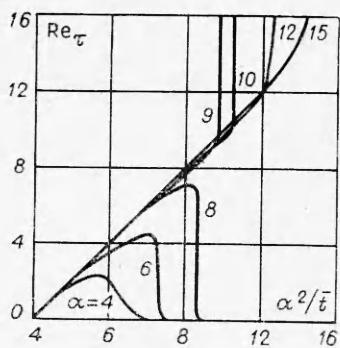
$$(5) \quad \frac{1}{v} \frac{d Re}{dt} = \frac{1}{2} \frac{Re^2}{r_1^2} + \frac{p_\infty}{v^2 \rho} - \frac{4}{r_1^2} \frac{Re}{r_1^2}.$$

Переходя к безразмерным величинам  $\bar{t} = \frac{vt}{r_0^2}$ ,  $\bar{r} = \frac{r_1}{r_0}$ ,  $\alpha = \sqrt{\frac{p_0}{\rho}} \frac{r_0}{v}$  и дополнняя уравнение (5) уравнением движения, получаем систему

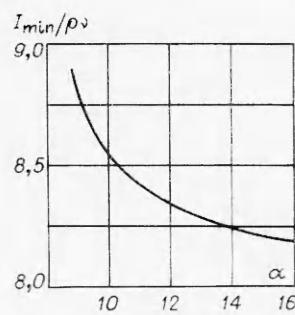
$$(6) \quad \frac{d Re}{d \bar{t}} = \frac{Re}{2\bar{r}^2} (Re - 8) + \alpha^2, \quad \frac{d \bar{r}}{d \bar{t}} = - \frac{Re}{\bar{r}}$$



Фиг. 1



Фиг. 2



Фиг. 3

с начальными условиями  $\text{Re}(0) = 0$ ,  $\bar{r}(0) = 1$ . В случае произвольной зависимости  $p_\infty(t, \tau)$   $\text{Re}_\tau$  определяется численно.

Рассмотрим предельный случай, когда при  $\tau \rightarrow 0$  импульс давления остается конечным.

Решение системы (6) имеет вид

$$\text{Re}_\tau = I/\rho v, \bar{r} = 1.$$

Для полного заполнения полости необходимо, чтобы  $I \geq \text{Re}_* \rho v$ .

При  $I < \text{Re}_* \rho v$  происходит частичное заполнение полости, причем

$$r_{\text{пп}}/r_0 = (1 - I/\text{Re}_* \rho v)^2.$$

Для прямоугольных импульсов давления

$$p_\infty(t, \tau) = p_0 U_-(\tau - t), p_0 = \text{const}$$

величина  $\text{Re}_\tau$  существенно зависит от параметра  $\alpha = \sqrt{\frac{p_0}{\rho}} \frac{r_0}{v}$ : она или неограниченно возрастает с увеличением  $\tau$ , или, достигая максимума при некотором  $\tau$ , в последующее время стремится к нулю. В работе [1] исследовано движение полости в вязкой жидкости под действием постоянного давления и получено критическое значение параметра  $\alpha_* = 8,4$ . При  $\alpha > 8,4$  скорость границы полости с уменьшением радиуса неограниченно возрастает как  $r^{-3/2}$ , а следовательно, неограниченно растет и число Рейнольдса,  $\text{Re} = |u_1| r_1 / v \sim r_1^{-1/2}$ . Из закона изменения скорости (2) при отсутствии внешнего давления следует, что при  $\alpha < 8,4$  максимальное значение  $\text{Re}_\tau < \text{Re}_*$  и при любых конечных значениях импульса давления происходит частичное заполнение полости. Зависимость  $\text{Re}_\tau$  от импульса давления  $I = p_0 \tau$ , полученная в результате численного интегрирования системы (6), приведена на фиг. 2.

Для  $\alpha > 8,4$  имеется минимальное значение импульса давления  $I_{\min}$ , при котором полость схлопывается, при этом  $\text{Re}_\tau = \text{Re}_*$ . Зависимость  $I_{\min}$  от  $\alpha$  приведена на фиг. 3.

Поступила 11 III 1977

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Забабахин Е. И. Заполнение пузырьков в вязкой жидкости.— ПММ, 1960, т. 24 вып. 6.