

УДК 539.374

ЗАХЛОПЫВАНИЕ СФЕРИЧЕСКОЙ ПОРЫ В ВЯЗКОПЛАСТИЧЕСКОМ МАТЕРИАЛЕ

ГРИГОРЬЕВ В. Г., ДУНИН С. З., СУРКОВ В. В.

(Москва)

Как известно, при распространении волн нагружения в пористых средах пористость уменьшается и характер ее изменения определяется динамикой закрытия поры. Объем поры может существенно уменьшаться лишь на фазе пластического течения материала [1, 2], т.е. волна нагружения должна быть достаточно интенсивной. Режим закрытия поры зависит как от вязких, так и от пластических свойств материала. При учете динамических эффектов пора может закрыться при давлениях, значительно меньших, чем те, которые при квазистатическом режиме приводили бы лишь к частичной выборке поры. Анализ характера изменения пористости необходим при выборе режима прессования пористых тел и при учете остаточной пористости, при распространении волн нагрузки в пористых материалах.

Рассмотрим задачу о схлопывании поры в вязкопластическом материале, которую можно сформулировать аналогично задаче о схлопывании пузырька в вязкой жидкости [3]. Необходимо отметить некоторые особенности задачи: равновесный размер поры отличен от нуля, характер изменения радиуса поры определяется не только числом Рейнольдса, но также и отношением предела текучести к среднему давлению в материале.

Пусть в некоторый момент времени к внешней поверхности поллой сферы начального радиуса b_0 прикладывается постоянное давление p . Материал среды считаем несжимаемым ($\rho = \text{const}$), поэтому последующее движение вещества связано со сжатием внутренней полости первоначального радиуса a_0 .

Уравнение движения при наличии радиальной симметрии имеет вид

$$\rho \frac{dv}{dt} = \frac{\partial \sigma_r}{\partial r} + 2 \frac{\sigma_r - \sigma_\theta}{r} \quad (1)$$

где σ_r и $\sigma_\theta = \sigma_\phi$ — компоненты тензора напряжений, а v — скорость радиального движения. На внешней поверхности сферы и на стенке полости выполняется условие непрерывности нормальных составляющих тензора напряжений

$$\sigma_r|_{r=b} = -p, \quad \sigma_r|_{r=a} = 0 \quad (2)$$

где b и a — текущие радиусы сферы и полости. Если величина внешней нагрузки p превосходит некоторое критическое значение p_0 (указанное ниже), то среда переходит целиком в пластическое состояние. Определяющее уравнение вязкопластической среды запишем в форме

$$\sigma_r - \sigma_\theta = Y + 2\eta \left(\frac{\partial v}{\partial r} - \frac{v}{r} \right) \quad (3)$$

где Y — предел текучести, η — коэффициент вязкости. Поле скоростей в несжимаемой среде $v = a^* a^2 / r^2$. Здесь использовано условие $v(a) = a^*(t)$ (a^* — скорость движения стенки полости). На основании (1)–(3) можно получить следующее уравнение:

$$p = 2Y \ln \frac{b}{a} - \frac{4\eta(b^3 - a^3)a^*}{ab^3} + \rho \left\{ \frac{a^{*2}(b^4 - a^4)}{2b^4} - \frac{b-a}{b} (a^{*2}a + 2a^{*2}) \right\} \quad (4)$$

В начальный момент времени скорость $a^*(0) = 0$, а ускорение $a^{*} \leq 0$, откуда получаем условие $p \geq p_0 = 2Y \ln(b_0/a_0)$. Величина p_0 является эффективным пределом текучести пластической среды при всестороннем сжатии. Этот результат следует также из решения соответствующей упругопластической задачи [1, 2].

Дифференциальное уравнение (4), в котором b связано с a условием несжимаемости $b^3 - a^3 = b_0^3 - a_0^3$, описывает изменение во времени радиуса полости a . Это уравнение удобно исследовать в фазовой плоскости, вводя безразмерные величины:

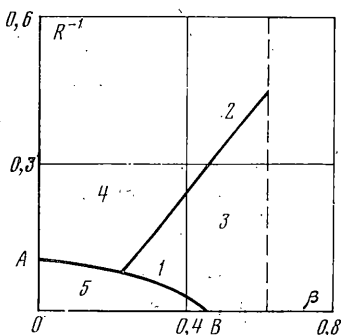
$$R = a_0(p\rho)^{1/2}/\eta, \quad x = aR/a_0, \quad y = a^*(\rho/p)^{1/2}, \quad \beta = Y/p, \\ n = (b_0^3 - a_0^3)/a_0^3, \quad Z = (1 + nR^3/x^3)^{-1/2}$$

Тогда уравнение (4) можно привести к виду

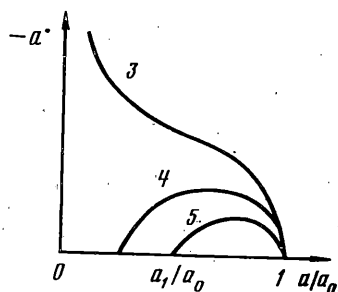
$$\left(\frac{dy}{dx} + \frac{2y}{x} \right) (1-z) - \frac{y}{2x} (1-z^4) + \frac{4}{x^2} (1-z^3) + \frac{1+2\beta \ln z}{xy} = 0 \quad (5)$$

Граничное условие уравнения (5), отвечающее нулевой начальной скорости, будет $y(R)=0$, где R — число Рейнольдса. Значения параметра β ограничены условием полного пластического течения $\beta \leq 3/[2 \ln(n+1)]$. При $\beta=Y/p_0=0$ уравнение (5) описывает поведение жидкой сферической ячейки с внутренним пузырьком [4].

Отметим, что из-за необратимого характера диаграммы нагрузки — разгрузки для пористых сред [2] уравнение (5) применимо лишь на фазе сжатия полости ($y \leq 0$, $0 \leq x \leq R$), так как на стадии обратного движения полости следует учитывать



Фиг. 1



Фиг. 2

упругие свойства среды. Поэтому дальнейшее рассмотрение проведем до момента остановки полости на фазе сжатия.

Исследуем характер особых точек уравнения (5). Одна особая точка ($x=0$, $y=-\infty$) связана с полным захлопыванием слоя, а другая ($x=x_1=R\{n/[\exp(3/(2\beta)) - 1]\}^{1/2}$, $y=0$) определяет равновесное положение полости при медленном приложении внешнего давления p . В случае вязкой жидкости второй особой точки не существует, так как все пузырьки схлопываются.

В окрестности бесконечно удаленной особой точки $x=0$, $u=y^{-1}=0$ уравнение (5) можно приближенно представить в виде

$$\frac{du}{dx} = \frac{u^2}{x} \left(\frac{3}{2u} + \frac{4}{x} + 2\beta u \ln x \right) \quad (6)$$

Сепаратриса уравнения (6): $u = -x/8$ соответствует некоторому критическому значению числа Рейнольдса R_* , которое в данной задаче зависит от параметров β и n . При $R \geq R_*$ интегральные кривые входят в особую точку (это соответствует кумуляции), при $R < R_*$ полного захлопывания не происходит. На фиг. 1 представлена кривая $R^{-1} = R_*^{-1}(\beta)$ для $n=10$ (кривая 1), полученная при численном интегрировании уравнения (5). Точка $B = (3/[2\{\ln(n+1) + n \ln(1+1/n)\}], 0)$ на фиг. 1 будет критической для идеально пластической среды ($\eta=0$). Положение точки A определяет условие кумуляции для вязкой жидкости и при $n \rightarrow \infty$ (полость в безграничной среде) ордината точки A стремится к 1,15.

Для исследования поведения интегральных кривых, соответствующих $R < R_*$, рассмотрим вторую особую точку уравнения (5). В окрестности этой особой точки уравнение преобразуется к виду

$$\frac{dy}{dx} = -M \left[1 + \frac{\beta(x-x_1)}{2y} \right]$$

$$M = \frac{4(1-z_1^3)}{(1-z_1)x_1^2}, \quad z_1 = z(x_1) = \exp\left(-\frac{1}{2\beta}\right)$$

При условии $M \geq 2\beta$ особая точка является узлом, причем $M=2\beta$ соответствует вырожденному узлу. Если $M < 2\beta$, то особенность является фокусом.

Для случая $M > 2\beta$, когда особенность является узлом, возможны два физически различных типа решений, входящих в особую точку из областей $x < x_1$ и $x > x_1$.

Если траектория, выходящая из начальной точки $x=R$, попадает в область $x < x_1$, то преобладают инерционные эффекты: радиус полости в момент остановки (пересечение с осью x) меньше своей равновесной величины, которая определяется как результат статического сжатия давлением p . Дальнейшее движение среды носит колебательный характер, для описания которого нужно учитывать упругопластические свойства вещества. Во втором случае инерция устраняется вязкостью: радиус полости асимптотически ($t \rightarrow \infty$) приближается к своему равновесному значению и движение заканчивается при $x=x_1$.

Если выполняется условие $M < 2\beta$, то особенность является фокусом и в этом случае всегда проявляется инерционный эффект.

Как показали численные расчеты для $n=10$, кривая критических значений параметров, разделяющая режимы колебательного движения среды и плавного сжатия, хорошо аппроксимируется уравнением $M=2\beta$ (особенность — вырожденный узел) — кривая 2 на фиг. 1. Пунктирная вертикальная линия на фиг. 1 ограничивает область полностью пластического течения слоя $\beta \leq 3 / [2 \ln(n+1)]$.

Проведенный анализ позволяет сделать ряд существенных замечаний о характере закрытия пустот в вязкопластических средах. В области значений параметров 3 (фиг. 1) полость под действием внешнего давления захлопывается: скорость движения стенок полости в момент кумуляции стремится к бесконечности по закону $x^{-3/2}$. В области 4 радиус полости в момент остановки (на фазе сжатия) конечен, но меньше своей равновесной величины. В области 5 происходит плавное сжатие полости до равновесного радиуса. Соответствующие этим режимам интегральные кривые показаны на фиг. 2.

Авторы глубоко благодарны А. Л. Гюламиряну за внимание к работе и плодотворные дискуссии.

ЛИТЕРАТУРА

1. Дунин С. З., Сироткин В. К., Сурков В. В. О распространении пластических волн в пористых телах. — Изв. АН СССР. МТТ, 1978, № 3, с. 92.
2. Дунин С. З., Сурков В. В. Уравнение состояния газоводонасыщенных сред. — Изв. АН СССР. Физика Земли, 1978, № 11, с. 63.
3. Забабахин Е. И. Заполнение пузырьков в вязкой жидкости. — ПММ, 1960, т. 24, вып. 6, с. 1129.
4. Губайдуллин А. А., Ивандеев А. И., Нигматулин Р. И. Нестационарные волны в жидкости с пузырьками газа. — Докл. АН СССР, 1976, т. 226, № 6, с. 1299.

Поступила в редакцию
5.VI.1979.