

05.1

(C) 1991

О КРИТИЧЕСКИХ УСЛОВИЯХ ВОЗБУЖДЕНИЯ РЕОЛОГИЧЕСКОГО ВЗРЫВА

Е.Г. Ф а т е е в, В.П. Х а н

Эффект реологического взрыва (РВ) – это, как известно [1], взрывоподобное разрушение хрупкого твердого тела во всем его объеме в критических полях механических напряжений, возникающих при медленных нагружениях ($\omega \sim 10^{-3}-10^{-1}$ ГПа/с) в открытых системах сжатия. Характерные времена нагружения системы с наковальнями Бриджмена до возбуждения РВ и времена процессов импульсного сжатия образца между наковальнями порядка $\sim 10^2$ с и $\sim 10^{-5}$ с соответственно [2]. РВ сопровождается аномально быстрым течением материала и его выбросом из-под наковален со скоростями ~ 1 км/с, ударной волной с сильным звуковым щелчком и импульсом электромагнитных волн вплоть до рентгеновских [1, 2]. Известно, что критическое давление РВ между наковальнями имеет зависимость от толщины образца [3] и от природы материала [1–4]. В экспериментах с РВ иногда отмечают зависимость критического давления от скорости нагружения, но характер ее не установлен. Методическая трудность исследования температурной зависимости критического давления $P_{кр}$ породила гипотезу об отсутствии ее для РВ [3, 5]. Однако, принимая во внимание твердо установленный факт, что возбуждение РВ инициируется процессами разрушения [2, 4], очевидно можно предполагать температурную зависимость и для критического давления РВ по аналогии с подобными зависимостями, установленными для классических разрушений при растяжении стержней [6]. Поэтому целью настоящей работы является первое прямое экспериментальное исследование зависимости критического давления РВ от температуры и скорости нагружения. Отметим здесь, что для возбуждения РВ скорость нагружения должна быть в $\sim 10^5-10^6$ раз меньше, чем в экспериментах по ударно-волновому нагружению [1, 2].

Эксперименты проводились для каждого исследуемого вещества при фиксированном значении предвзрывной толщины образца между наковальнями, составлявшего ≈ 0.7 мм. Нами использовались наковальни Бриджмена, изготовленные из твердого сплава ВК-8 с диаметром рабочей поверхности 5 мм в аппаратуре высокого давления по методике, описанной в [2]. В качестве модельных веществ использовались поликристаллические образцы Se , S , NH_4Cl и $FeSO_4 \cdot 7(H_2O)$. Вещества выбраны, исходя из возможности возбуждения в них РВ во всем диапазоне доступных в эксперименте температур и давлений. А такие вещества, как Si и Ge , к примеру,

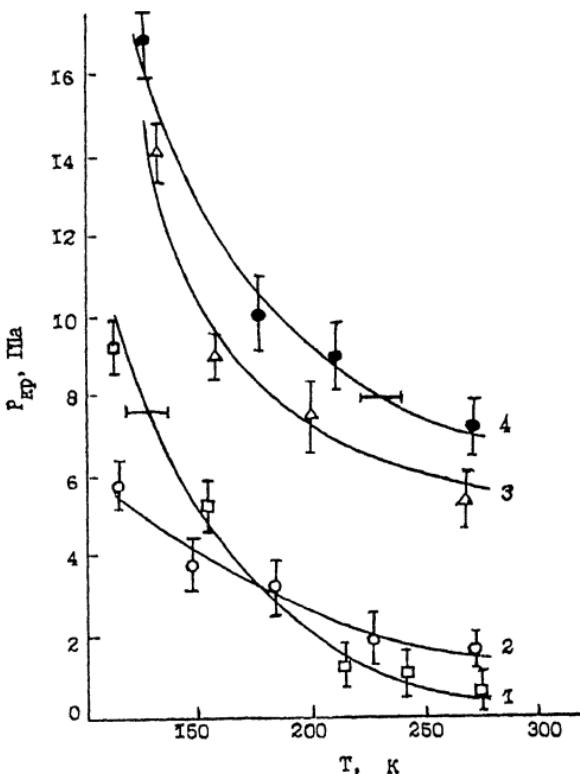


Рис. 1. Зависимости критического давления РВ $P_{\text{кр}}$ от температуры для твердых веществ: 1 - $\text{Fe}_3\text{O}_4 \cdot 7(\text{H}_2\text{O})$, 2 - S , 3 - NH_4Cl , 4 - Se . Сплошными линиями показаны аппроксимации экспериментальных точек оценочным выражением (1) в формализованном виде.

не удобны для данных исследований, ибо уже при 250 К их $P_{\text{кр}}$ превосходили экспериментальные возможности установки (до 16 ГПа). Что касается скоростных зависимостей, то и здесь удобны выбранные вещества с низкими критическими давлениями РВ, т.к. при больших $P_{\text{кр}}$ наковальни выдерживают всего несколько эффектов, после чего разрушаются. Система двух наковален с образцом между ними центрировалась специальной муфтой, имеющей тепловую изоляцию и термопару вблизи рабочей части. Для унификации плотности веществ в каждом случае образцы предварительно прессовались до монолитного состояния, и это контролировалось по относительной проводимости (по точке перегиба при переходе материала образца из зернистого состояния в монолитное [7]). Методическую трудность прямого эксперимента удалось решить при отдельном охлаждении системы наковален с образцом жидким азотом и дальнейшим помещением системы под пресс. В температурном эксперименте скорость нагружения выдерживалась постоянной, равной ≈ 0.1 ГПа/с, в то время как при исследовании скоростной зависимости поддерживалась постоянная температура $T=293$ К. Полученные

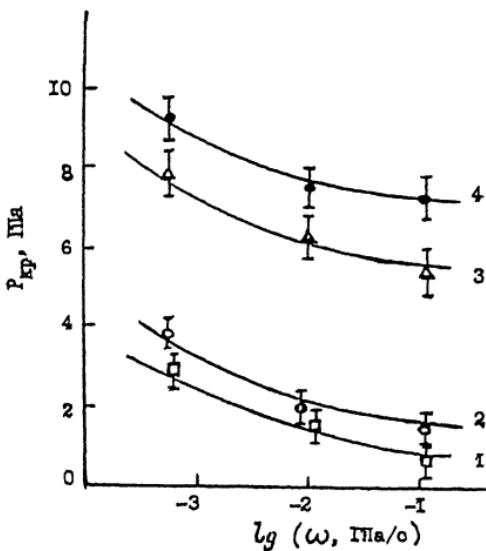


Рис. 2. Экспериментальные зависимости критического давления РВ P_{kp} от скорости нагружения системы сжатия для твердых веществ: 1 - $FeSO_4 \cdot 7(H_2O)$, 2 - S , 3 - NH_4Cl , 4 - Se .

в опытах данные неопровергнуто свидетельствуют о существовании нелинейной температурной зависимости критического давления РВ (см. рис. 1) и о спадающей скоростной зависимости P_{kp} (см. рис. 2).

В нашей работе [8] для описания зависимости критического давления РВ от толщины образца на основе термофлуктуационной теории разрушения получено оценочное соотношение, имеющее связь и с температурой. Так, при $T > \theta$ получено следующее выражение:

$$\sigma_* \approx \frac{\varepsilon_* \bar{a}^3 c_p E}{3d^{1/4}} \left(\frac{T}{m\bar{v}^2} \right)^{\alpha} \left(1 - \frac{\beta T}{3\varepsilon_*} \ln \frac{\tau}{\tau_0} \right), \quad (1)$$

и при $T < \theta$:

$$\sigma'_* \approx \sigma_* \frac{\theta}{T},$$

где d - толщина образца, \bar{a} - атомный размер, E - модуль упругости, $\varepsilon_* \sim 0.2$ - разрывная деформация атомных связей, β - линейный коэффициент теплового расширения, c_p - решеточная теплоемкость, m - масса элементарной кристаллической ячейки, \bar{v} - скорость звука в теле, τ - время ожидания критического зародыша разрушения, $\tau_0 \sim 10^{-13}$ с - период тепловых атомных колебаний, T - абсолютная и θ - дебаевская температуры. Показатель $1/3 \leq \alpha \leq 3/4$ зависит от симметрии кристаллов в образце. Отме-

тим здесь, что между давлением на наковальнях и компонентами напряжений в дискообразном образце существует линейная корреляция [9].

В оценках, вслед за [6], будем считать постоянными и независящими от температуры все коэффициенты, характеризующие вещество в упругой области сжатия для хрупкого разрушения, возбуждающего РВ. Несмотря на то, что эксперименты проводились при температурах выше дебаевских для поликристаллических *Se* и *S* (порядка $\theta \sim 150$ К при нормальных условиях), для описания полученных данных лучше подходит оценочное соотношение (1) с $T < \theta$. Действительно, в этом случае подгоночная кривая, полученная из формулы (1) в формализованном виде $\sigma_* \sim AT^{\alpha-1}$ (1-ТВ), имела прогиб вниз. Такая зависимость связана с сильным изменением температуры Дебая при высоких давлениях между наковальнями. В самом деле, приближенная оценка θ в областях давлений 2–15 ГПа для *Se* и *S* по формуле [10]

$$\theta(P) \approx \theta_0 \left(1 + \frac{3}{2} \alpha P\right) \quad (2)$$

(при $\alpha = 1.6 \cdot 10^{-10}$ Па⁻¹ для *Se* и $\alpha \sim 6 \cdot 10^{-10}$ Па⁻¹ для *S* [11]) показывает ее рост в 3–4 раза. Здесь θ_0 – температура Дебая при нормальных условиях, а α – коэффициент линейной сжимаемости вещества. Прогиб в температурной зависимости обусловлен, как следует из [8], связью критических процессов зарождения очагов разрушения с размерами образцов на миллиметровых масштабах, тогда как подобные температурные зависимости критического напряжения разрыва для классического разрушения толстых образцов при растяжении – прямые [6]. Полученные нами зависимости критического давления от скорости нагружения также хорошо укладываются в оценки подобных зависимостей, имеющихся в термофлуктуационной теории разрушения [12]. Спадающий характер кривых (см. рис. 2) для всех испытанных веществ свидетельствует о хрупкости материалов, в которых даже при малых скоростях нагружения не успевают проходить процессы релаксаций и рассеяния дефектов, возбуждаемых при сжатии в неоднородных полях напряжений, обычных для открытых систем сжатия [9]. Чем больше скорость сжатия, тем быстрее накапливается критическая насыщенность тела дефектами, увеличивая вероятность возбуждения критического очага разрушения, инициирующего РВ.

Таким образом, представленные эксперименты свидетельствуют о существовании нелинейной температурной зависимости критического давления РВ и о спадающей зависимости критического давления РВ от скорости нагружения, что находит качественное объяснение в рамках термофлуктуационной теории разрушения твердых тел.

В заключение авторы выражают благодарность В.В. Меньшикову за помощь при изготовлении оснастки и И.А. Муртазину за полезные дискуссии.

С п и с о к л и т е р а т у р ы

- [1] Bridgman P.W. // Phys. Rev. 1935. V. 48. N 15. P. 825-847.
- [2] Ярославский М.А. Реологический взрыв. М.: Наука, 1982. 193 с.
- [3] Ениколопян Н.С., Мхитарян А.А., Карагезян А.С., Хзарджян А.А. // Докл. АН СССР. 1987. Т. 292. В. 4. С. 887-889.
- [4] Хан В.П., Фатеев Е.Г. // Письма в ЖТФ. 1990. Т. 16. В. 8. С. 81-84.
- [5] Ениколопян Н.С. // Докл. АН СССР. 1988. Т. 302. В. 3. С. 630-633.
- [6] Журков С.Н. // ФТТ. 1983. Т. 25. В. 10. С. 3119-3123.
- [7] Фатеев Е.Г. // ЖТФ. 1990. Т. 60. В. 2. С. 72-77.
- [8] Фатеев Е.Г. // Деп. в ВИНИТИ 22.08.90, № 4745 - В90. 7 с.
- [9] Левитас В.И. Большие упруго-пластические деформации материалов при высоких давлениях. Киев: Наук. Думка, 1987. 232 с.
- [10] Родионов К.П. // ЖТФ. 1956. Т. 26. В. 2. С. 375-378.
- [11] Maruno S. // Jap. J. Appl. Phys. 1968. V. 7. P. 1434-1437.
- [12] Казачук А.И., Солнцева И.Ю., Степанов В.А., Шпейзман В.В. // ФТТ. 1983. Т. 25. В. 7. С. 1945-1952.

Поступило в Редакцию
24 февраля 1991 г.
В окончательной редакции
9 августа 1991 г.