

ПИСЬМО В РЕДАКЦИЮ

УДК 536.46

О ГОРЕНИИ НЕОБЫЧНЫХ СМЕСЕЙ ОКИСЛОВ

B. V. Александров, B. I. Смирнов

(Новосибирск)

Известно [1, 2], что способные к горению твердокомпонентные системы (в том числе из окислов [3, 4]) составляются в соответствии с правилом: окислитель + восстановитель.

Нами обнаружены системы, не укладывающиеся в это правило: например, смеси окислов  $n \cdot MO + EO_3$ ,  $n \cdot Ba_2O + EO_3$  (где M — Ba, Sr; E — W, Mo). Температура горения образцов из этих составов, как оказалось, не постоянна, а быстро снижается по мере выдержки их на воздухе перед поджиганием. Так, если в свежеприготовленных образцах  $BaO + WO_3$ ,  $T_g = 1200 \div 1300$  К, то после предварительной выдержки на воздухе 30—50 мин  $T_g \approx 800$  К. Еще более длительная выдержка приводит к тому, что образцы поджечь не удается.

Исследования с использованием методов комплексного термического анализа, измерений электропроводности, тензиметрии, время-пролетной масс-спектрометрии, РФА и химического анализа показали, что решающая роль в ускорении экзотермических реакций (которое и приводит к возникновению фронта горения) принадлежит жидким расплавам, появляющимся из-за образования низкоплавких эвтектик. В смесях с окислами бария — это эвтектика между  $Ba(OH)_2$  и  $BaCO_3$  ( $T_{пл} = 643$  К, молярный состав: 89 %/11 % [5]), которые образуются при контакте окислов бария с воздухом в процессе хранения и приготовления образцов; в смесях с окисью стронция это эвтектика между  $Sr(OH)_2$  и  $SrO$  с  $T_{пл} = 768$  К. Состав последней эвтектики точно неизвестен, однако факт начала плавления при температуре 768 К зафиксирован при содержании  $Sr(OH)_2$  в  $SrO$  от 18 до 98 %.

На температуру появления расплава можно влиять, удаляя или вводя в систему вещества, ответственные за образование эвтектики. Так, если из смеси  $SrO + MoO_3$  удалить  $Sr(OH)_2$  путем длительного прокаливания в вакууме при  $T < 768$  К, а затем нагреть ее в отпаянной ампуле, интенсивное экзотермическое взаимодействие начинается при  $T = 940$  К, которая совпадает с  $T_{пл}$  эвтектики в системе  $SrO - MoO_3$  [6]. Напротив, при введении  $BaO$  в исходную смесь температура интенсивного экзотермического взаимодействия снижается до  $T = 618$  К, которая равна  $T_{пл}$  эвтектики в смеси гидроокисей Sr и Ba.

Гидроокиси (как и  $BaCO_3$ ) в рассматриваемых смесях играют двойную роль: с одной стороны, они делают возможным образование расплавов и тем самым резко интенсифицируют процесс взаимодействия (за счет увеличения поверхности контакта между компонентами и снятия транспортных затруднений), а с другой — замена части окислов  $BaO$ ,  $BaO_2$  и  $SrO$  на соответствующие гидроокиси (и  $BaCO_3$ ) снижает тепловой эффект, а вместе с ним и температуру горения, что отмечалось в опытах. Очевидно, что имеется оптимальное содержание гидроокиси (и  $BaCO_3$ ), при котором увеличение скорости реакции и горения максимально.

Результаты комплексного исследования в совокупности согласуются со следующей схемой суммарно-экзотермических реакций в распла-

ве:  $M(OH)_2$ ,  $BaCO_3 + \text{ЭO}_3 \rightarrow M\text{ЭO}_4 + H_2O$ ,  $CO_2$ ;  $MO(BaO_2) + H_2O$ ,  $CO_2 \rightarrow M(OH)_2$ ,  $BaCO_3 + (O_2)$ , в которых поочередно регенерируются, с одной стороны, гидроксиды и карбонат бария, а с другой —  $H_2O$  и  $CO_2$ . Суммарный же итог выражается брутто-уравнением  $MO(BaO_2) + \text{ЭO}_3 \rightarrow M\text{ЭO}_4$ .

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Шидловский А. А. Основы широтехники.— М.: Машиностроение, 1973.
2. Бахман Н. И., Беляев А. Ф. Горение гетерогенных конденсированных систем.— М.: Наука, 1967.
3. Болдырев В. В., Александров В. В. и др. Докл. АН СССР, 1977, 233, 2, 395.
4. Мержанов А. Г., Попова Т. Я. и др. // Проблемы технологического горения.— Т. II: Химия, технология, свойства и применение продуктов горения.— Черноголовка, 1981.
5. Seward R. P. J. Amer. Chem. Soc., 1945, 67, 7, 1189.
6. Жуковский В. М., Янушкевич Т. М., Тельных Т. Ф. ЖНХ, 1972, 17, 10, 2827.

Поступила в редакцию 7/II 1988

УДК 621.044.2

## ЛОКАЛИЗАЦИЯ ДЕФОРМАЦИИ В МЕДИ ПРИ ВЗРЫВНОМ ОБЖАТИИ ПОЛЫХ ЦИЛИНДРОВ

В. Ф. Нестеренко, А. Н. Лазарида, С. А. Першин  
(Новосибирск)

Явлению локализованной сдвиговой деформации в монолитных высокопрочных материалах посвящено достаточно много работ. Оно наблюдается, в определенных условиях, и при ударно-волновом прессовании керамических [1] и быстрозакаленных металлических порошков из различных сплавов [2].

Одним из основных критериев появления локализации считается [3] достижение материалом в процессе высокоскоростного деформирования максимального упрочнения. Поэтому можно предположить, что локализация деформации должна проявляться в любом металлическом материале при достижении определенных степени и скорости деформации, в том числе и в пластичных материалах с низкой прочностью. Например, в меди данное явление наблюдалось в условиях высокоскоростной деформации кручения с  $\varepsilon = 330 \text{ с}^{-1}$  [4], при плоском ударно-волновом нагружении ( $p = 75 \text{ ГПа}$ ) и остаточной деформации образцов с  $\varepsilon = 38 \%$  [5]. Представляет интерес исследование локализации и в других условиях деформации, где она может оказывать качественное влияние на ход процесса, например при затекании пор в порошках, кумуляции. Поведение материала в этих условиях может быть выяснено в модельных экспериментах по схлопыванию труб, где реализуется широкий спектр состояний материала по величине деформаций и температур.

В работе исследуется схлопывание медных оболочек при взрывном обжатии. Цилиндры из меди М1, имеющие внешний диаметр 30 и диаметр полости 10 мм, обжимались при различных скоростях деформации. Изменение скорости деформации достигалось применением различных ВВ или варьированием толщины слоя ВВ. Предварительно цилиндры отжигались при  $T = 450^\circ\text{C}$  3 ч, затем охлаждались на воздухе.

В этих условиях наблюдался неоднородный характер высокоскоростной пластической деформации меди. Например, при деформировании цилиндра продуктами детонации ВВ (аммонит БЖВ, толщина слоя ВВ  $h = 15 \text{ мм}$ ) в центральной части наблюдаются следы локализованной сдвиговой деформации (см. рисунок, а). Кроме области, где развивается локализованная деформация, ясно различима также и граница между областями с различным характером текстуры.

Нагружение цилиндров комбинированным зарядом ВВ с  $h = 10 \text{ мм}$  (4 мм внутренний слой (пластик ГП87К) и 6 мм внешний слой (ам-