05

Откол в сапфире при ударном сжатии в различных кристаллографических направлениях

© И.А. Черепанов, ^{1,2} А.С. Савиных,^{1,¶}, С.В. Разоренов^{1,2}

¹ Институт проблем химической физики РАН,

142432 Черноголовка, Россия

² Московский государственный университет им. М.В. Ломоносова,

119991 Москва, Россия

¶e-mail: savas@ficp.ac.ru

Поступило в Редакцию 19 ноября 2019 г. В окончательной редакции 19 ноября 2019 г. Принято к публикации 26 декабря 2019 г.

> Представлены результаты измерений прочности на разрыв монокристаллов сапфира 8 кристаллографических ориентаций *c*, *a*, *d*, *r*, *n*, *s*, *g* и *m* в диапазоне ударного сжатия 15-20 GPa. Выявлена зависимость откольной прочности от направления удара и максимального напряжения сжатия. Наиболее высокие значения откольной прочности ~ 12-13 GPa реализуются при максимальном напряжении ударного сжатия 16 GPa в образцах монокристаллического сапфира ориентаций *m* и *a*.

Ключевые слова: сапфир, откольная прочность, ударные волны.

DOI: 10.21883/JTF.2020.06.49283.368-19

Введение

Сапфир обладает целым рядом уникальных физических и химических свойств [1], таких как высокая механическая прочность и твердость, является оптически прозрачным материалом в широком диапазоне спектра и рабочих температур и давлений, способен работать в агрессивных средах, в условиях воздействия радиации и высоких температур. Результаты исследований механических свойств сапфира при ударных нагрузках представлены в работах [2–7]. В частности, в исследовании [2] приведены результаты экспериментов с монокристаллами сапфира при сжатии в различных кристаллографического предела упругости (Hugoniot Elastic Limit, σ_{HEL}) от кристаллографического направления и величины давления ударного сжатия.

Для практических приложений особое значение имеет сохранение оптической прозрачности и однородности монокристаллического сапфира в широком диапазоне интенсивностей ударных воздействий. Известно, что его прозрачность нарушается при напряжениях ударного сжатия близких к динамическому пределу упругости и меняется с длительностью приложенной нагрузки [8]. При этом регистрируется люминесценция ударносжатого сапфира, имеющая выраженный гетерогенный характер [9]. Эксперименты по измерению критических разрушающих напряжений (откольной прочности) сапфира при динамическом нагружении проводились на образцах с отдельными ориентациями и не носили систематический характер. Так, например, в работе по изучению откольной прочности сапфира ориентации с [10] было зафиксировано, что в области упругого деформирования сапфир демонстрирует чрезвычайно высокие значения разрушающих напряжений при отколе, возрастающие с уменьшением длительности нагрузки, а с началом пластического деформирования прочность на разрыв падает практически до нуля.

В настоящей работе с целью оценки анизотропии откольной прочности сапфира проведены измерения и анализ профилей скорости контактной поверхности монокристалла сапфира 8 кристаллографических ориентаций.

Материал и постановка экспериментов

Исследуемые образцы монокристаллического сапфира плотностью 3.97 g/cm^3 представляли собой диски толщиной 5 mm и диаметром 22 или 50 mm. В таблице приведены соответствующие значения угла Θ между осью, вдоль которой проводилось нагружение образца и главной осью сапфира *c*, а также измеренные значения продольной скорости звука *c*₁.

Нагружение образцов монокристаллического сапфира осуществлялось ударом алюминиевой пластины толщиной 0.4 mm, разогнанной до скоростей 1.2 ± 0.05 , 1.3 ± 0.05 и 1.55 ± 0.05 km/s с использованием взрывных устройств [11], что соответствует максимальному расчетному напряжению ударного сжатия ~ 15 , ~ 16.5 и ~ 20 GPa. Эксперименты были организованы так, что во всех случаях в образцах сапфира реализовывались условия откольного разрушения. Поперечные размеры всех образцов были достаточны для обеспечения условия одномерной деформации в течение всего времени регистрации. Для отсечения воздушной волны, которая образуется перед летящим ударником, нагружение образца проводилось через алюминиевый экран толщиной



Рис. 1. Профили скорости контактной поверхности образцов монокристалла сапфира ориентаций *c*, *a*, *d*, *r*, *n*, *s*, *g* и *m* при максимальном напряжении сжатия ~ 16.5 GPa.



Рис. 2. Профили скорости контактной поверхности образцов монокристалла сапфира ориентаций *a*, *s* и *m* при максимальном напряжении сжатия ~ 15 и ~ 20 GPa.

2 mm. Во всех экспериментах с помощью лазерного доплеровского измерителя скорости VISAR [12], имеющего в использовавшейся конфигурации временное разрешение ~ 0.8 ns, регистрировались профили скорости контактной поверхности $u_p(t)$ между образцом и водяным окном. Для отражения лазерного излучения на поверхность образца наклеивалась алюминиевая фольга толщиной $10 \, \mu$ m.

Результаты измерений

На рис. 1 представлены профили скорости контактной поверхности образцов сапфира 8 ориентаций при ударе со скоростью 1.3 km/s. Во всех экспериментах регистрируется выход на поверхность упругой волны сжатия, следующей за ней волны разрежения и откол. Кратковременный "выброс" скорости на фронте ударного импульса сжатия связан с тем, что алюминиевая фольга обладает меньшим динамическим импедансом, поэтому после выхода ударной волны на контактную поверхность приобретает более высокую скорость, чем поверхность сапфира. В дальнейшем скорости выравниваются из-за противодавления со стороны воды.

В экспериментах с ориентациями образцов g и r (в отличие от остальных направлений) регистрируются меньшие значения максимальной скорости контактной поверхности. Возможно, в этих экспериментах был превышен динамический предел упругости, и по мере распространения упругопластической волны сжатия произошла релаксация напряжений до величины σ_{HEL} и, таким образом, откольное разрушение происходило в упругой области деформирования. Согласно работе [2], динамический предел упругости образцов ориентации g составляет 13–16 GPa, ориентации $r \sim 13$ GPa. Эти значения близки к максимальным напряжениям сжатия в проведенных экспериментах с образцами ориентации g и r, что подтверждает сделанное предположение.

Детальный анализ полученных волновых профилей, представленных на рис. 1, выявляет анизотропию в эволюции формы волны разрежения и формы откольного импульса. За исключением ориентации g во всех остальных случаях наблюдается резкий второй подъем скорости, связанный с образованием откольного импульса в момент разрушения образца. Измеренное время формирования откольного импульса для образцов ориентаций d, c, a, n составило 1.6–8 ns, что свидетельствует о чрезвычайно быстром развитии процесса разрушения.

962

Ориентация	с (0001)	a (1120)	d $(10\overline{1}4)$	r (1102)	$n (11\bar{2}3)$	s (1011)	g (1121)	$m (10\overline{1}0)$
Θ , ° c_l , km/s	0 11.21	90 11.23	38 10.95	57 10.60	61 10.85	72 11.20	79 11.11	90 1121
~ 15 GPa								
$\sigma_{sp}, ext{GPa} \ \sigma_{ ext{max}} ext{GPa}$		9.8 13.4			_	9.6 13.2		11.6 13.7
$\sim 16\mathrm{GPa}$								
$\sigma_{sp}, ext{GPa} \ \sigma_{ ext{max}} ext{GPa}$	10.6 17.3	12.1 17.2	11.3 15.4	5.1 12.8	9.9 14.9	11.9 16.2	9.7 14.4	13.1 15.7
~ 20 GPa								
$\sigma_{sp}, { m GPa}$	8.9–10.6 [11]	8.3	_	—	_	10.8	—	10.1
$\sigma_{ m max}{ m GPa}$	18	17.3	—	—	—	17.9	—	15.7

Результаты измерений продольной скорости звука c_l при нулевом давлении и откольной прочности σ_{sp} в зависимости от максимального напряжения сжатия σ_{max}

Для образцов других ориентаций время нарастания параметров во фронте откольного импульса находится в диапазоне от 14 до 130 ns. Появление нерегулярных осцилляций на всех профилях контактной поверхности после откольного разрушения свидетельствует о появлении и распространении микротрещин и разрушении откольной пластины.

Значения растягивающих напряжений непосредственно перед разрушением (откольной прочности) сапфира рассчитывались методом характеристик по измеренным значениям массовой скорости в максимуме umax и перед фронтом откольного импульса и_{min} с учетом водяного окна [11]. Ударная сжимаемость сапфира в области упругого деформирования измерялась только для ориентации с [9], для которой получено выражение для ударной адиабаты в виде $U_S = c_l + u_p$, где U_S , u_p — скорость фронта упругой ударной волны и массовая скорость за фронтом, равная u_{max} , соответственно, c_l — продольная скорость звука при нулевом давлении (см. таблицу). Для остальных ориентаций в расчетах волновых отражений использовались аналогичные выражения для ударной адиабаты с соответствующими значениями с₁. При расчете напряжений и массовых скоростей в области растяжения использовалась экстраполяция ударной адиабаты в область отрицательных напряжений. Полученные значения откольной прочности σ_{sp} , а также рассчитанные из измеренных профилей контактной поверхности значения максимального напряжения сжатия $\sigma_{\rm max}$ суммированы в таблице.

Чтобы оценить зависимость величины σ_{sp} от максимального напряжения сжатия, были проведены эксперименты с образцами ориентаций *a*, *s* и *m*, демонстрирующие при скорости удара 1.3 km/s наибольшие значения прочности на разрыв, при скоростях соударения 1.2 и 1.55 km/s. На рис. 2 представлены профили скорости контактной поверхности образцов a, s и m ориентаций при $\sigma_{\rm max} \sim 15$ и $\sim 20\,{
m GPa}$. При $\sigma_{\rm max} \sim 15\,{
m GPa}$ профили скорости контактной поверхности подобны полученным ранее при 16.5 GPa, за исключением того, что откольный импульс в экспериментах с образцами ориентации *т* не регистрируется, в образцах *s*-ориентации время нарастания скорости в откольном импульсе увеличилось до ~ 100 ns, а в образцах ориентации а наблюдается слабо выраженный откольный импульс. При максимальном напряжении ~ 20 GPa профили контактной поверхности демонстрируют меньшую скорость, чем ожидалось. Этот эффект связан с тем, что в этих экспериментах максимальное напряжение сжатия превышает динамический предел упругости сапфира, и в процессе нагружения происходит релаксация напряжений на фронте ударной волны до значения σ_{HEL} , т.е. откольное разрушение происходит в упругой области. Во всех случаях при этом давлении ударного сжатия на волновых профилях наблюдается отсутствие откольных импульсов. Изменилась форма волны разрежения, ее длительность уменьшилась в 2-2.5 раза и в разгрузочной части импульса появились нерегулярные осцилляции.

Заключение

Проведены измерения откольной прочности монокристаллов сапфира 8 кристаллографических ориентаций c, a, d, r, n, s, g и m в диапазоне ударного сжатия 15–20 GPa. Максимальные значения критических разрушающих напряжений при отколе $\sigma_{sp} \sim 12-13$ GPa достигаются при давлении ударного сжатия 16 GPa и реализуются при ударе в направлении m перпендикулярно призматической плоскости и в направлении a, когда ось перпендикулярна основной плоскости поверх-

ности. Наименьшее значение критических разрушающих напряжений ~ 5 GPa зарегистрировано у сапфира r-ориентации. Величина откольной прочности образцов остальных исследованных ориентаций находится в диапазоне 9—11 GPa. Анизотропия эволюции ударной волны проявляется также в изменении формы откольного импульса. В образцах d-, c-, a-, n-ориентаций наблюдается чрезвычайно быстрый откол — время образования откольной трещины составило 1.6—8 ns. Для образцов других ориентаций этот параметр лежит в диапазоне от 14 до130 ns.

Финансирование работы

Работа выполнена в рамках Государственного задания по теме № 0089-2019-0001, № государственной регистрации ААА-А19-119071190040-5 с использованием оборудования Московского регионального взрывного Центра коллективного пользования.

Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

Список литературы

- Dobrovinskaya E., Lytvynov L., Pischik V. Sapphire in science and engineering. Kharkiv: "STC Institute for Single Crystals", 2007. 480 p.
- [2] Kanel G.I., Nellis W.J., Savinykh A.S., Razorenov S.V., Rajendran A.M. // J. Appl. Phys. 2009. Vol. 106. P. 043524.
 DOI: 10.1063/1.3204940
- [3] Nowak R., Manninen T., Heiskanen K., Sekino T. // Appl. Phys. Lett. 2004. Vol. 83. N 25. P. 5214–5216. DOI: 10.1063/1.1635983
- [4] Voloshyn O.V., Lytvynov L.A., Slyunin E.V. // Funct. Mater. 2007. Vol. 14. N 4. P. 569–572.
- [5] Синани А.Б., Кожушко А.А., Зильбербранд Е.Л. // Письма в ЖТФ. 2008. Т. 34. Вып. 3. С. 27–31. [Sinani A.B., Kozhushko A.A., Zilberbrand E.L. // Tech. Phys. Lett. 2008. Vol. 34. N 2. P. 103–105. DOI: 10.1134/S1063785008020053]
- [6] Wang Y., Mikkola D.E. // Mater. Sci. Eng. A. 1991. Vol. 148.
 N 1 P. 25–32. DOI: 10.1016/0921-5093(91)90862-H
- [7] Reinhart W.D., Chhabildas L.C., Vogler T.J. // Int. J. Imp. Eng. 2006. Vol. 33. P. 655–669.
 DOI: 10.1016/j.ijimpeng.2006.09.083
- [8] Barker L.M., Hollenbach R.E. // J. Appl. Phys. 1970. Vol. 41.
 P. 4208–4226. DOI: 10.1063/1.1658439
- [9] Hare D.E., Holmes N.C., Webb D.J. // Phys. Rev. B. 2002.
 Vol. 66. P. 014108. DOI: 10.1103/PhysRevB.66.014108
- [10] Савиных А.С., Канель Г.И., Разоренов С.В. // Письма в ЖТФ. 2011. Т. 37. Вып. 7. С. 8–15. [Savinykh A.S., Kanel G.I., Razorenov S.V. // Tech. Phys. Lett. 2011. Vol. 37. N 4. P. 294–297. DOI: 10.1134/S1063785011040146]
- [11] Канель Г.И., Разоренов С.В., Уткин А.В., Фортов В.Е. Ударно-волновые явления в конденсированных средах. М: Янус-К, 1996. 407 с.
- Barker L.M., Hollenbach R.E. // J. Appl. Phys. 1972. Vol. 43.
 P. 4669–4675. DOI: 10.1063/1.1660986