



ГОСУДАРСТВЕННАЯ КОРПОРАЦИЯ ПО АТОМНОЙ ЭНЕРГИИ «РОСАТОМ»

ЦИРКОНИЙ, КОММЕРЧЕСКИЕ ЦИРКОНИЕВЫЕ СПЛАВЫ Zr-1%Nb и Zr-2.5%Nb: α→ω ПРЕВРАЩЕНИЕ, ТЕМПЕРАТУРНЫЕ ЗАВИСИМОСТИ ДИНАМИЧЕСКИХ СВОЙСТВ, МЕХАНИЗМЫ ДЕФОРМИРОВАНИЯ И ОТКОЛЬНОГО РАЗРУШЕНИЯ

Александр Валериевич Павленко

Российский Федеральный Ядерный Центр — Всероссийский Научно-Исследовательский Институт Технической Физики им. академика Забабахина, Снежинск, Россия

При поддержке ГК «РОСАТОМ» гос. контракт № H.4x.44.90.13.1111 гос. контракт № H.4x.44.9Б.16.1012

Соавторы



Ударно-волновые исследования - РФЯЦ-ВНИИТФ:

С.Н. Малюгина, Д.Н. Казаков, С.С. Мокрушин, А.С. Майорова, О.Е. Козелков, С.Ю. Филатов

Металловедческие исследования проводились:

в **РФЯЦ-ВНИИТФ** – А.Е. Шестаковым, А.С. Седовым в **ИФМ УрО РАН** – А.В. Добромысловым и Н.И. Талуц

Постановка задачи и полезные обсуждения – Г.И. Канель (Заместитель директора ОИВТ РАН, ВНС ИПХФ)

Цирконий



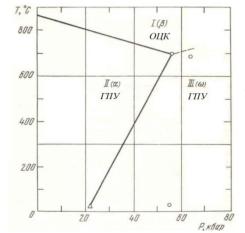
Цирконий — полиморфный металл. Его низкотемпературная модификация α (α - цирконий) существует при температуре до 862 °C, имеет ГПУ кристаллическую

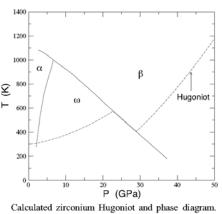
решетку (α-фаза).

Высокотемпературная модификация β (β -цирконий) имеет ОЦК кристаллическую решетку. Превращение ($\alpha \leftrightarrow \beta$) носит бездиффузионный мартенситный характер.

Наряду с полиморфным превращением ($\alpha \leftrightarrow \beta$) при давлении более 6 ГПа возможно образование метастабильной ω -фазы.

Фаза	Кристалл.	Параметры	ρ, г/cm ³	Условия
	структура	решетки, нм		существования
		a=0,323118	6,51	
α	ГПУ	c=0,514634	6,49	T ≤ 862 °C
		c/a=1,59271		
β	ОЦК	a=0,359	6,54 6,4	T = 862-1855 °C
		a=0,5036	,	
ω	ГПУ	c=0,3109	6,68	Р > 6 ГПа
		c/a=0,61736		





Исследования динамических свойств Циркония



• G.C. Kaschner, G.T. Gray III, and S.R. Chen.

The Influence of Texture and Impurities On The Mechanical Behavior of Zirconium. In Proc. Shock Compression of Condensed Matter – 1997.

- G.T. Gray III, N.K. Bourne, M.A. Zocher, P.J. Maudlin, and J.C.F. Millett.
- Influence of Crystallographic Anisotropy On The Hopkinson Fracture "Spallation" of Zirconium. In Proc. Shock Compression of Condensed Matter 1999.
- E. Cerreta, G.T. Gray III, B.L. Henrie, D.W. Brown, R.S. Hixson and P.A. Rigg.

The Influence of Peak Stress on the Mechanical Behavior and the Substructural Evolution in Shockprestrained Zirconium. In Proc. Shock Compression of Condensed Matter – 2003

- E. Cerreta, G.T. Gray III, A.C. Lawson, C.E. Morris, R.S. Hixson, and P.A. Rigg.
- The Influence of Interstitial Oxygen On The Alpha To Omega Phase Transition In Titanium And Zirconium. In Proc. Shock Compression of Condensed Matter 2005.
- P.A. Rigg, C.W. Greeff, M.D. Knudson and G.T. Gray, III.

Influence of Impurities On The Solid-Solid Phase Transitions In Zirconium. In Proc. Shock Compression of Condensed Matter – 2009.

Экспериментальная аппаратура, схема эксперимента



Одноступенчатые пушки калибра 44 мм



0,05...1 км/с и 0,5...2,5 км/с

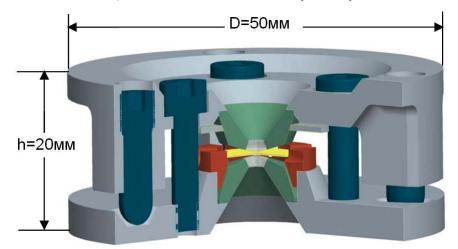
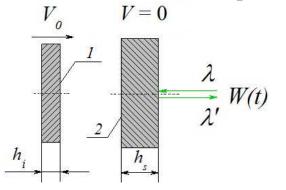


Схема эксперимента



<u>Регистрация</u>

W(t) - 1,4...0,5% (1,4...2,2 Hc) // VISAR

W(t) - 1,2.. 0,7 % (2..4 Hc) // PDV

Скорость ударника V_0 - 0,2 % //ЭКД

Структура - световой микроскоп Neophot-21, Микростурктура, фазовый и элементный составы в сканирующем электронном микроскопе Quanta-200; просвечивающий, трансмиссионном электронном микроскопе JEM-200CX;

Рентгеновский структурный анализ ДРОН3 (CuKα); Микротвердость - ПМТ-3 при нагрузке 50 г;

Алмазные наковальни- ячейка типа Boehler-Almax. Излучение – МоКа λ = 0,711 Å. Передающая среда – NaCl. (Δ P = \pm 0,3 ГПа)

Исходная структура образцов чистого циркония

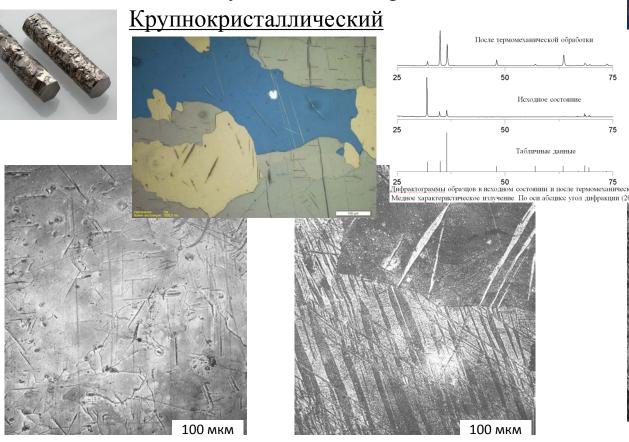


TMO

Примеси – O, Fe ~ 470 ppm

Pазмер зерна − 3…7 мм

На дифрактограммах присутствуют только пики гексагональной плотноупакованной α-фазы



Присутствие макродвойников

Размер зерна – 12..25 мкм $H_u = 1049 \pm 40 \text{ M}\Pi a$

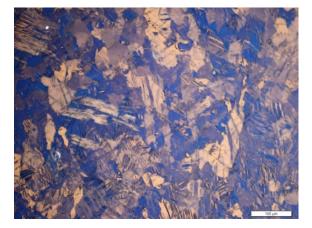
Исходная структура образцов чистого циркония



Примеси – О, Fe ~ 470 ppm Крупнокристаллический 3..7 мм

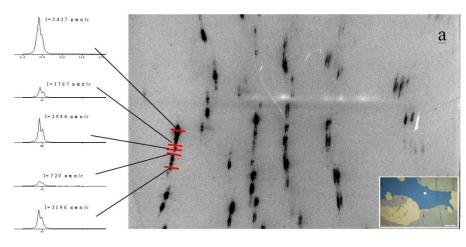


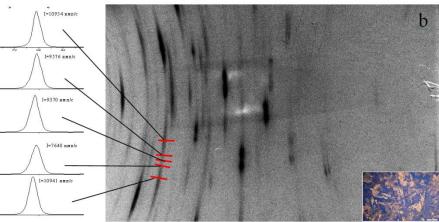
TMO



Размер зерна – 12..25 мкм

На дифрактограммах присутствуют только пики гексагональной плотноупакованной α-фазы





Цирконий марки Э100



Состав:

- Основа Zirconium (40Zr)
- Примеси (O ~ 400 ppm, Fe, Hf, Si, Ca, Cr и т.д.) содержание не более 0.25%

Свойства:

- Плотность 6.48 г/см³
- $H_u = 1097 \pm 40 \text{ M}\Pi a$
- Продольная скорость звука* $c_1 = 4684 \pm 6$ м/с
- Поперечная скорость звука * $c_s = 2331 \pm 3$ м/с
- Объемная скорость звука $c_0 = 3.83$ км/с



Структура Э100 (α -Zr — матрица (ГПУ решетка; размер зерен 3 мкм; Периоды решетки α -фазы: $a = (0.3231 \pm 0.0001)$ нм, $c = (0.5147 \pm 0.0003)$ нм, c/a = 1.593; расщепление K_{α} на $K_{\alpha 1}$ и $K_{\alpha 2} \Rightarrow$ высокое совершенство структуры; выше 610 °C ($\alpha \rightarrow \alpha + \beta$), выше 890 °C ($\alpha + \beta \rightarrow \beta$).

^{*}скорости звука по данным ультразвукового метода

Циркониевый сплав Э110

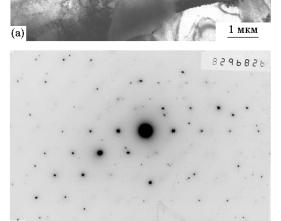


Состав:

- Основа Zirconium (40Zr)
- Легирующая добавка Niobium (₄₁Nb) 1%
- Примеси (O 1300 ppm, Fe 2400 ppm, Hf, Si, Ca, Cr и т.д.) содержание не более 0.25%

Свойства:

- Плотность 6.5 г/см³
- $H_u = 1649 \pm 55 \text{ M}\Pi a \text{ (Zr} H\mu = 1097 \pm 40 \text{ M}\Pi a)$
- Продольная скорость звука* $c_1 = 4703 \pm 15$ м/с
- Поперечная скорость звука * $c_s = 2262 \pm 5$ м/с
- Объемная скорость звука $c_0 = 3.91$ км/с



Структура Э110 (α -Zr — пики α -фазы, слабые пики β -фазы цирконий+ниобий \Rightarrow матрица ГПУ решетка; обогащение ниобием: α — фаза ~ 0,5 %; β — фаза - 17-18%; размер зерна ~ 2 мкм; дислокации практически отсутствуют) выше 610 °C (α \rightarrow α + β), выше 890 °C (α + β \rightarrow β).

^{*}скорости звука по данным ультразвукового метода

Циркониевый сплав Э635

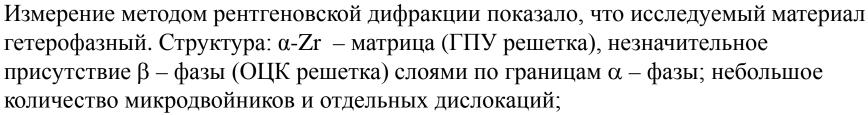
Состав:

- Основа Zirconium (40Zr)
- Легирование Nb 1%, Sn (1,1-1,42) %, Fe (0,3-0,47) %, O (0,05-0,12) %
- Примеси содержание не более 0.25%

Свойства:

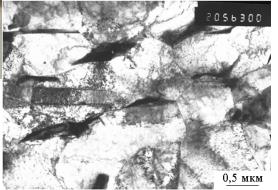
- Плотность 6.5 г/см^3
- $H_u = 1755 \pm 49 \text{ M}\Pi a$
- Продольная скорость звука* $c_1 = 4711 \pm 12$ м/с
- Поперечная скорость звука * $c_s = 2274 \pm 2$ м/с
- Объемная скорость звука $c_0 = 3.91$ км/с

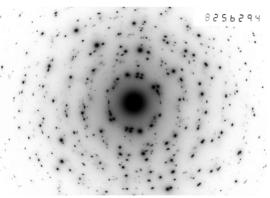
^{*}скорости звука по данным ультразвукового метода



- + $^{[1]}$ интерметаллиды Zr (Nb,Fe) $_2$ (ГПУ) и (Zr,Nb) $_2$ Fe (ГЦК)
- 1. Nikulina A.V., Markelov V.A., Peregud M.M. et al. 11th International Symposium. ASTM STP 1295. 1996. P. 785-804.







Циркониевый сплав Э125

РФЯЦ-ВНИИТФ

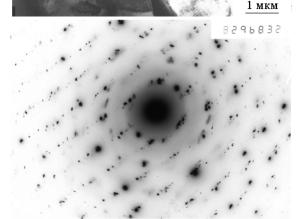
Состав:

- Основа Zirconium (40Zr)
- Легирующая добавка Niobium $\binom{41}{41}$ Nb) 2,5 %
- Примеси (O 2400 ppm, Fe, Hf, Si, Ca, Cr и т.д.) содержание не более 0,27%

Свойства:

- Плотность -6.54 г/см^3
- $H_{\mu} = 1649 \pm 55 \text{ M}\Pi a \text{ (Zr} H\mu = 1097 \pm 40 \text{ M}\Pi a)$
- Продольная скорость звука* $c_1 = 4636 \pm 3$ м/с
- Поперечная скорость звука * $c_s = 2221 \pm 1$ м/с
- Объемная скорость звука $c_0 = 3.86$ км/с

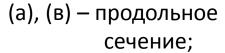
Структура Э125 (α -Zr — матрица ГПУ решетка; размер зерен составляет 1 мкм; малые количества β — фазы, обогащенной до 18 ат.% ниобия: дифракционные пики α -фазы, слабые пики β -фазы цирконий+ ниобий выше 610 °C (α — α + β), выше 890 °C (α + β — β).



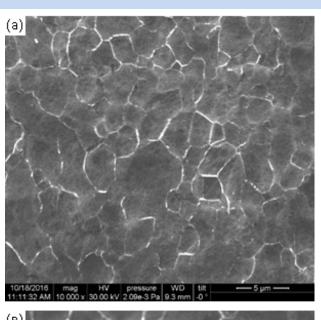
^{*}скорости звука по данным ультразвукового метода

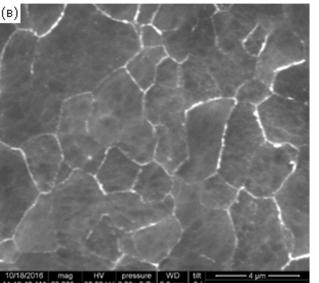
Исходная структура Э100 (пруток Ø40)

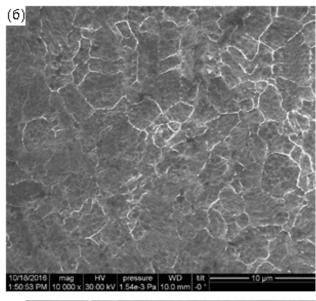


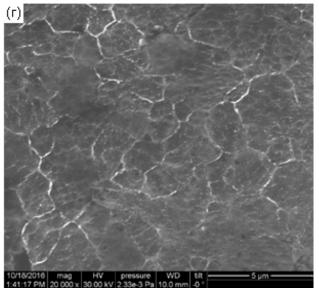


(б), (г) – поперечное сечение



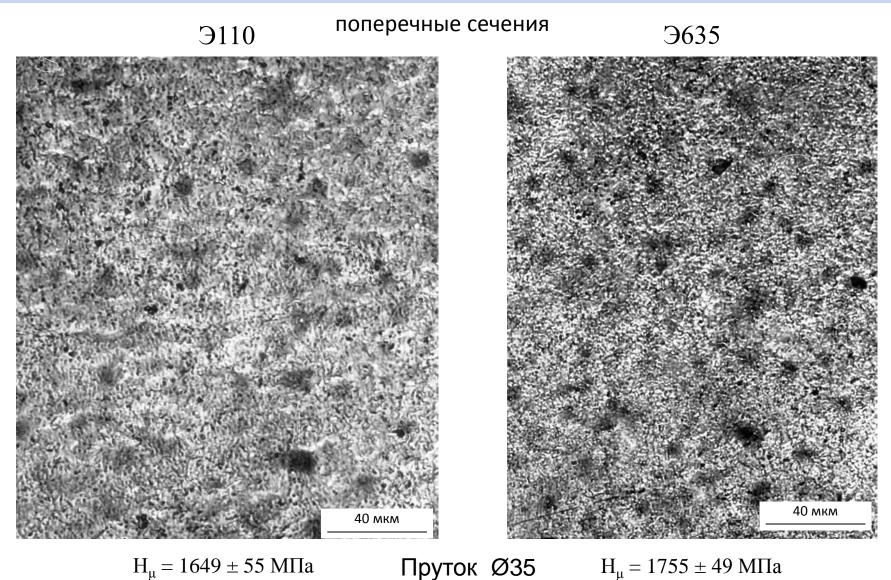






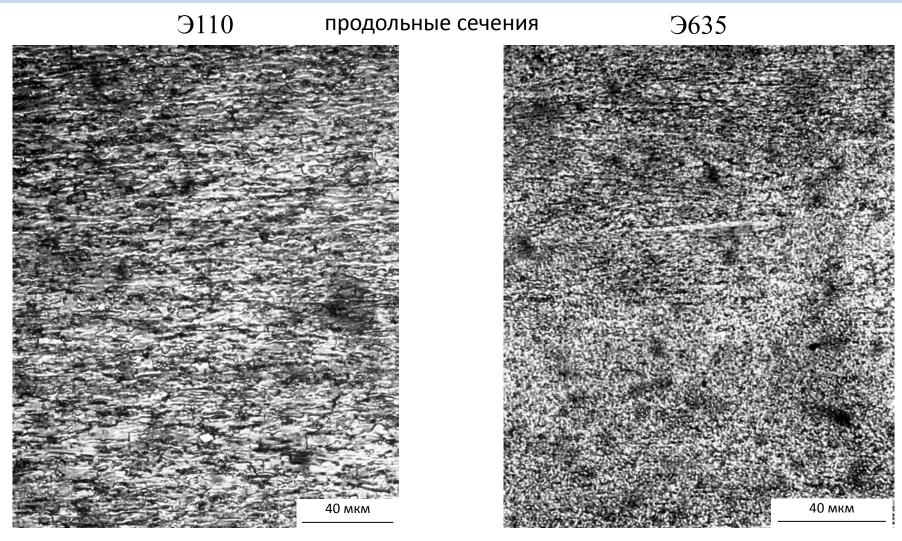
Исходная структура сплавов Zr-1%Nb





Исходная структура сплавов Zr-1%Nb





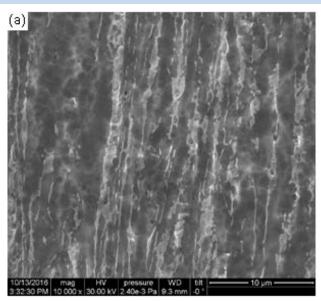
На дифрактограммах наряду с дифракционными пиками от α-фазы присутствуют слабые пики от β-фазы циркония, обогащенной ниобием

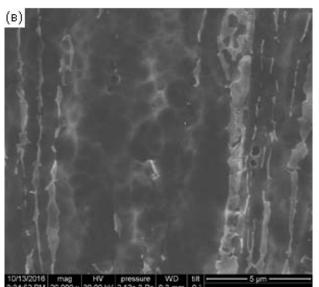
Исходная структура сплава Э125 (пруток Ø34) РФЯЦ-ВНИИТФ

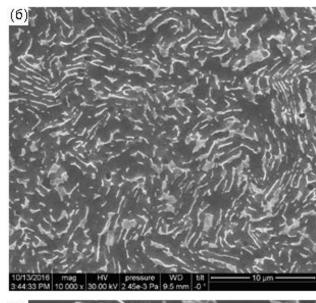
РФЯЦ-ВНИИТФ

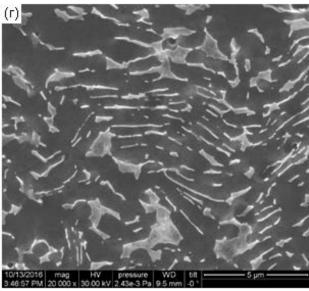
- (a), (в) продольное сечение;
- (б), (г) поперечное сечение

На дифрактограммах наряду с дифракционными пиками от α-фазы присутствуют слабые пики от β-фазы циркония до 18 % ниобия; β-фаза располагается по границам зерен α-фазы и в тройных стыках







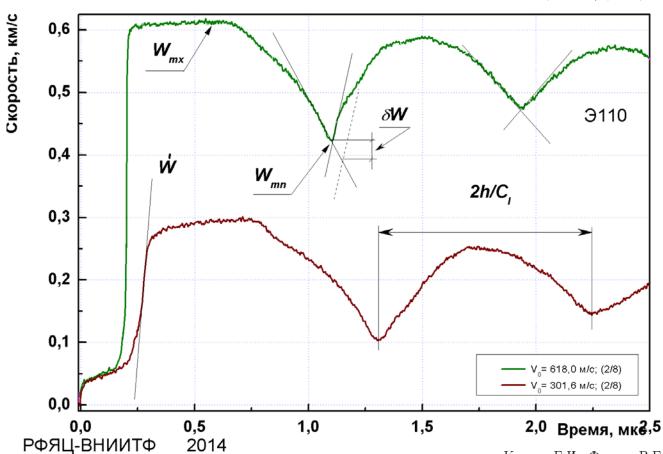


Профили ударных волн



Канель Г.И.

Искажение волновых профилей при отколе в упругопластическом теле. $\Pi M T \Phi$, том 42, №2, с. 194-198, 2001.



$$\sigma^* = \rho_0 c_b (\Delta u_{fs} + \delta)/2.$$

$$c_F = c_b c_l \sqrt{\frac{\dot{\sigma}_x^+ - \dot{\sigma}_x^-}{\dot{\sigma}_x^+ c_l^2 - \dot{\sigma}_x^- c_b^2}},$$

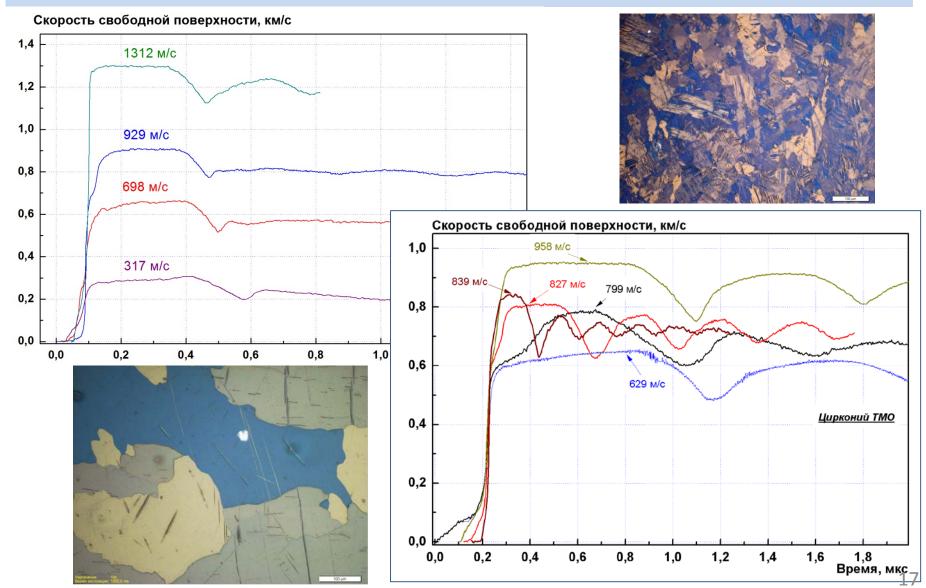
$$\delta = (h/c_b - h/c_F)|\dot{u}_1|$$

$$\delta = \left(\frac{h}{c_b} - \frac{h}{c_l}\right) \frac{|\dot{u}_1 \dot{u}_2|}{|\dot{u}_1| + \dot{u}_2}.$$

Забабахин Е.И. *Некоторые вопросы газодинамики взрыва.* Снежинск, 1997. Канель Г.И., Фортов В.Е., Разоренов С.В., Уткин А.В. Ударно-волновые явления в конденсированных средах. Москва, М: Янус-К, 1996.

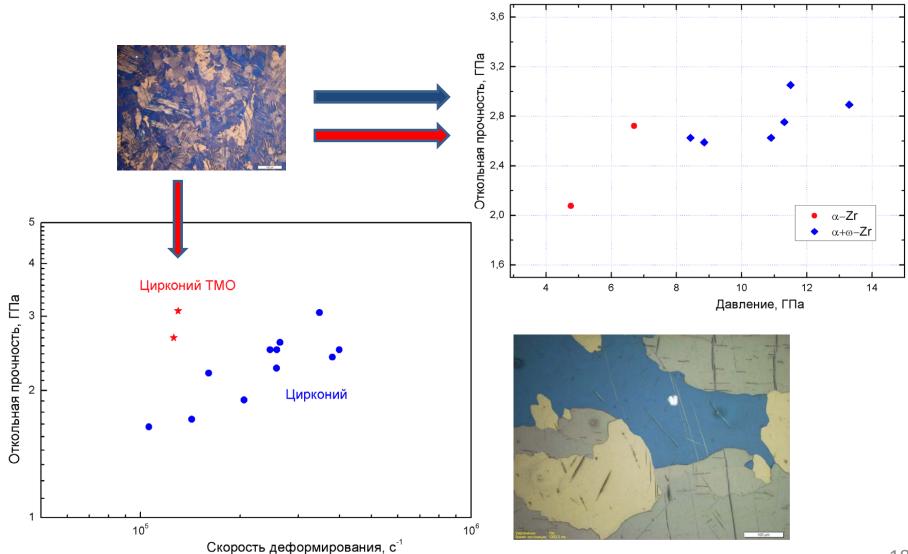
Результаты эксперимента Цирконий (йодидный)





Результаты эксперимента Цирконий (йодидный)

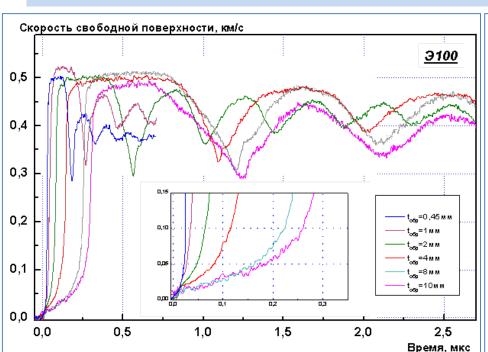


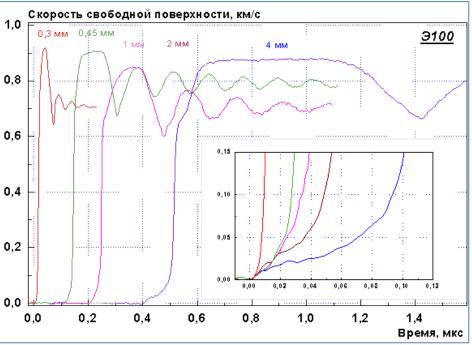


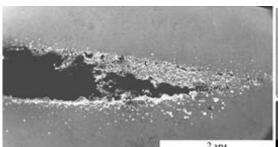
Длительность УВ: от \sim 0,05 до 1 мкс

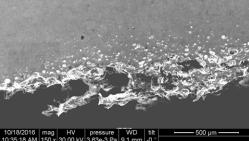
Результаты измерений Цирконий марки Э100

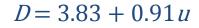


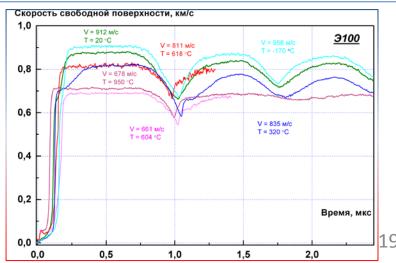












Результаты измерений Zr-1%Nb Циркониевый сплав Э110

0,2

0,0

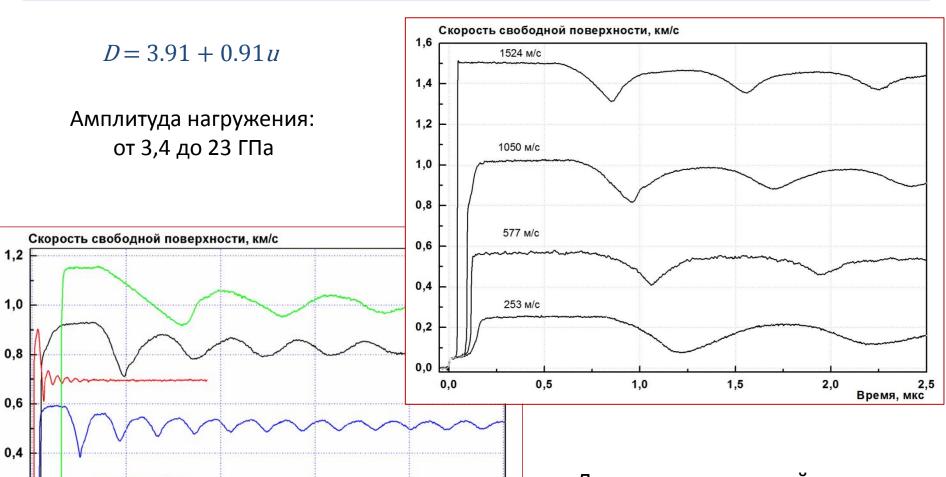
0,5

1,0

1,5

2,0





Время, мкс

Длительность ударной нагрузки: от ~0,05 до 1 мкс

Результаты измерений Zr-1%Nb Циркониевый сплав Э635

0,7

0,6

0,47

Скорость свободной поверхности, км/с

3,98



20°C

0,20

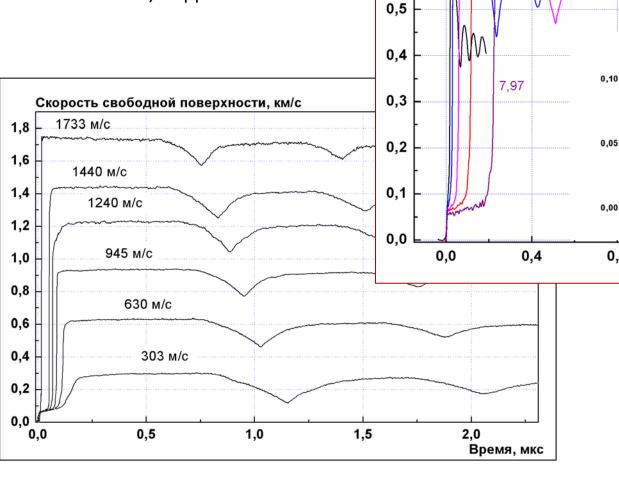
2,0

Время, мкс

0,15

1,6

Длительность ударной нагрузки: от ~ 0.05 до ~ 2 мкс



 $D = 3.91 + 0.91 \mu$

0,10

0,05

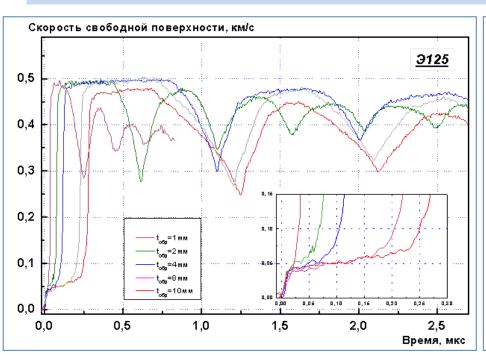
1,2

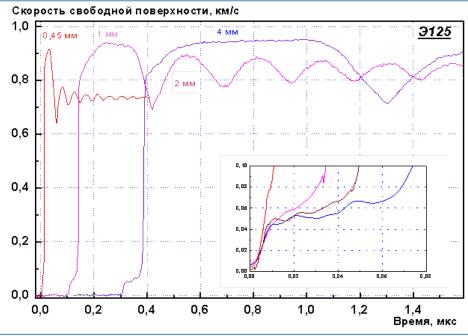
8,0

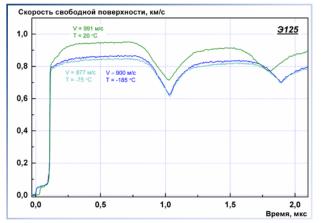
Амплитуда нагружения: от 4 до 26 ГПа

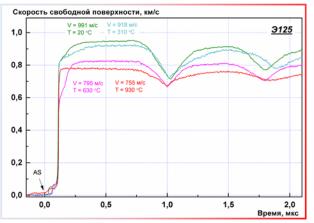
Результаты измерений Zr-2,5%Nb Циркониевый сплав Э125









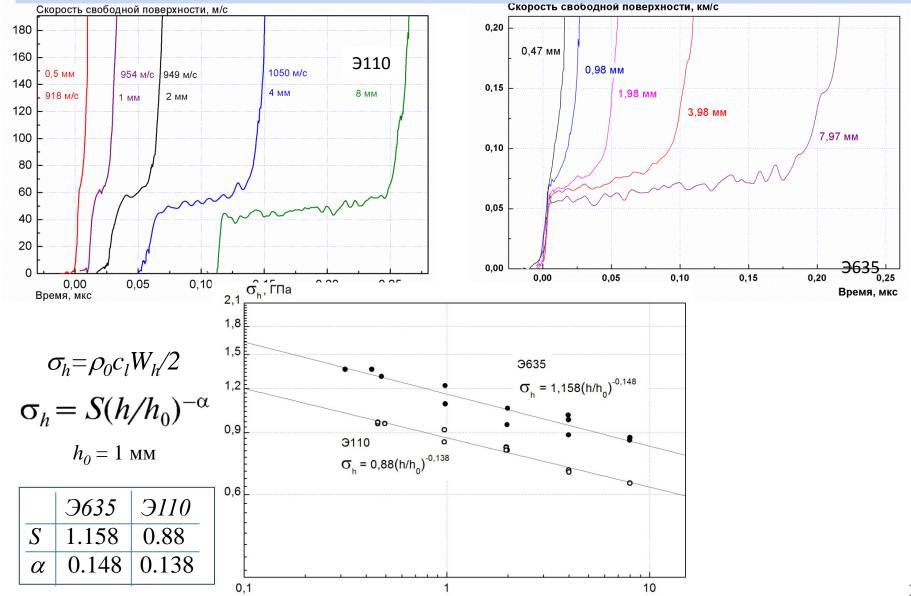


D = 3.86 + 0.91u

Длительность УВ: от \sim 0,05 до 1 мкс

Релаксация упругого предвестника

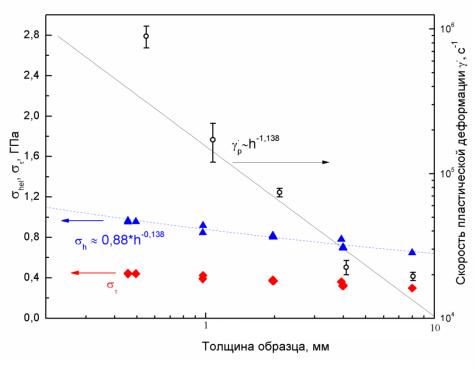




h, mm

Релаксация упругих предвестников и скорость пластической деформации (Э110)





$$\frac{d\sigma_x}{dh}\bigg|_{HEL} = -\frac{S\alpha}{h_0} \left(\frac{h}{h_0}\right)^{-(\alpha+1)}$$

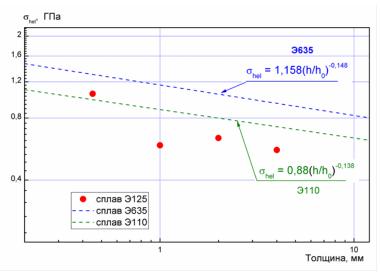
$$\dot{\gamma}_p = \frac{3}{4} \frac{S\alpha c_l (h/h_0)^{-(\alpha+1)}}{h_0 G}$$

$$\frac{d\sigma_x}{dh}\bigg|_{HEL} = -\rho_0 \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{1}{c_l} \frac{\partial \sigma_x}{\partial t}$$

$$\frac{du}{dt}\bigg|_{HEL} = \rho_0 \frac{\partial V}{\partial t} + \frac{1}{c_l} \frac{\partial u}{\partial t}$$

$$\frac{d\sigma_x}{dh}\bigg|_{HEL} = -\frac{4}{3} \frac{G\dot{\gamma}_p}{c_l}$$

$$\sigma_h = S(h/h_0)^{-\alpha}$$



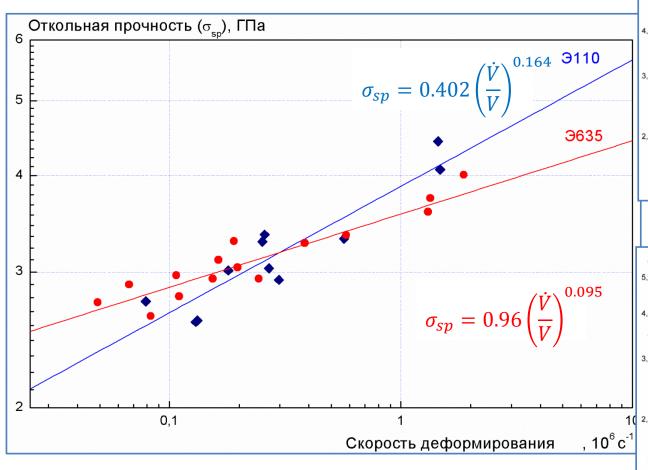
- G.E. Duvall. In: Stress Waves in Inelastic Solids, edited by H. Kolsky and W. Prager, 1964 •J. R. Asay, G. R. Fowles, and Y. Gupta, J. Appl. Phys. 43, 744 (1972).
- Ahrens T.J. and Duvall G.E. J. Geophys. Res., 71(18), 4349-4360 (1966).

- •Г.В. Гаркушин, Г.И. Канель, С.В. Разоренов. ФТТ, 2012. T. 54, X45.

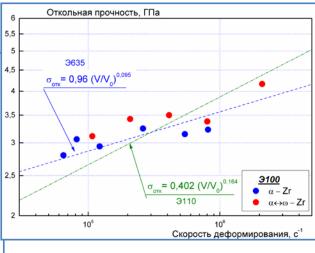
Откольная прочность



Сплавы Zr – 1% Nb



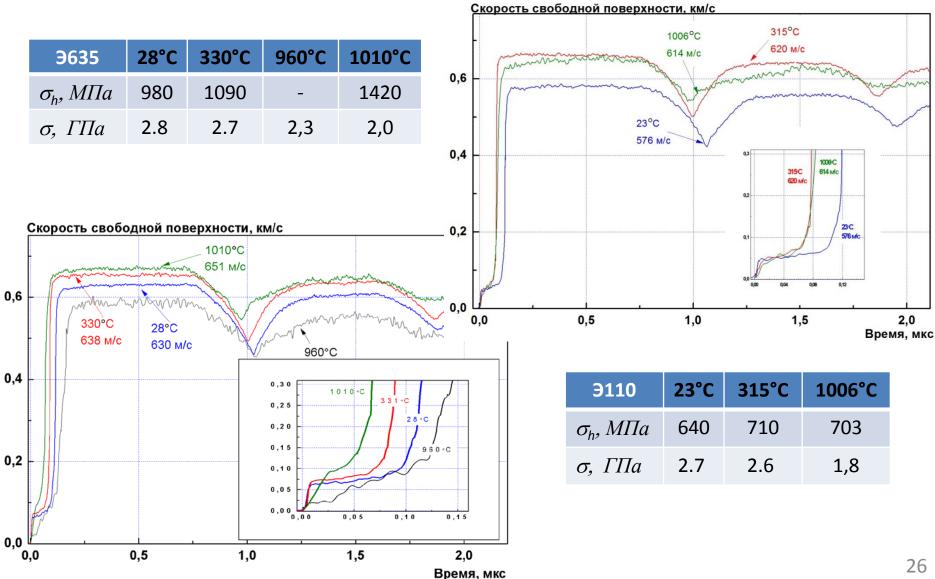
Цирконий (Э100)



Сплав Zr – 2,5 % Nb



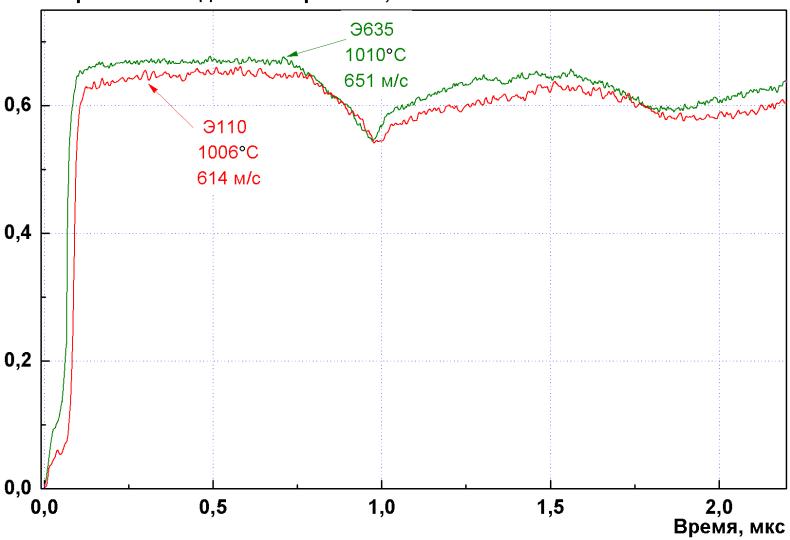
Повышенные температуры. Сплавы Э635 и Э110 разцавнийто



Сплавы Э635 и Э110



Скорость свободной поверхности, км/с



Температурная зависимость откольной прочности



Цирконий (Э100)

Сплав Zr – 2,5 % Nb (Э125)



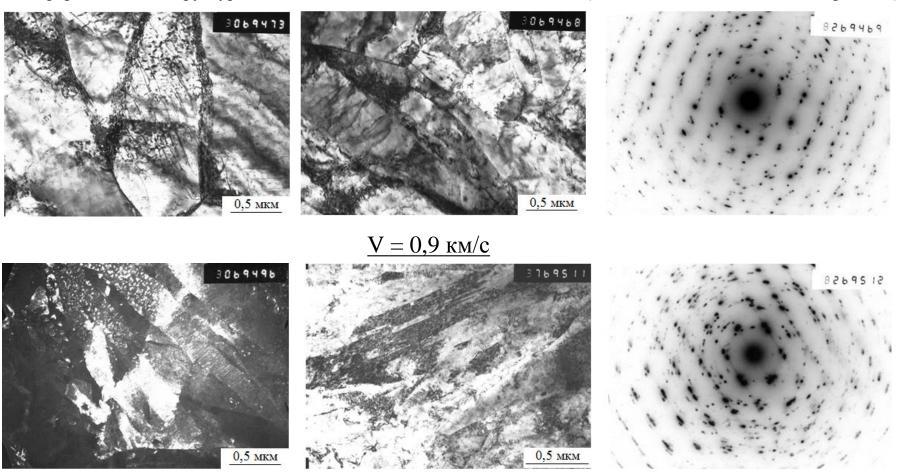
Цирконий Э100



(сохраненные образцы)

V = 0.5 km/c

в деформационной структуре имеется большое количество дислокаций (одиночные, дислокационные границы)

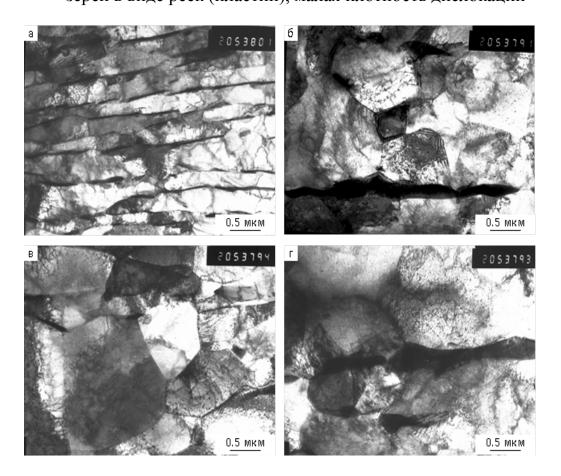


протекает фазовое $\alpha \leftrightarrow \omega$ превращение, ω -фаза сохраняется в метастабильном состоянии; наличие рефлексов ω -фазы и тяжей диффузного рассеяния, специфический полосчатый контраст

Микроструктура сплава Э110 (сохраненные после нагружения образцы)

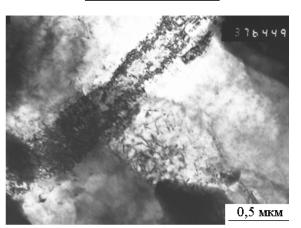


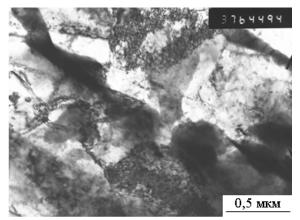
Отсутствие микродвойников, присутствие β - фазы по границам зерен α - фазы, исходное зерно дробится с образованием равноосных зерен и зерен в виде реек (пластин), малая плотность дислокаций



 $V = 0.21 \text{ km/c}; T = 600 \,^{\circ}\text{C}$

V = 0.58 km/c





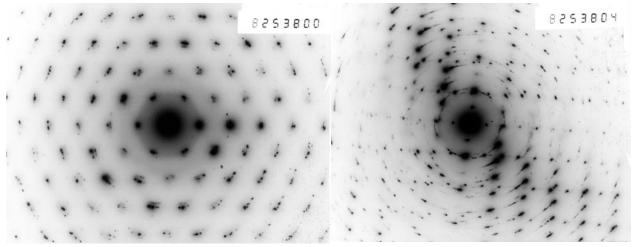
границы α-фазы содержат большое количество неравновесных дислокаций; присутствие микродвойников

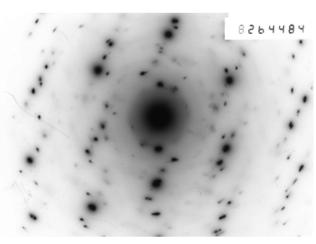
Микроструктура сплава Э110 (после нагружения)



микроэлектронограммы

 $V = 0.21 \text{ KM/c}; T = 600 \text{ }^{\circ}\text{C}$





большое количество дислокационных вакансионных петель

V = 0.58 km/c

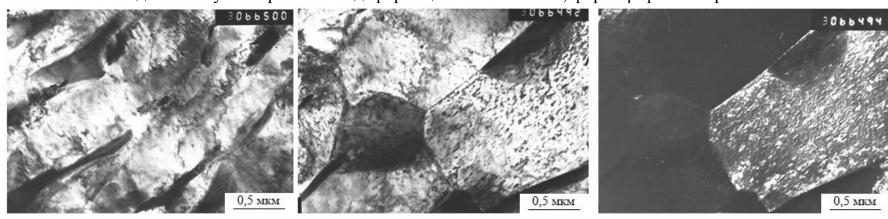
В процессе импульсного нагружения сохраняется исходная α-фаза. Зерно разбилось на 3–4 зерна близкой ориентации. Однако в некоторых случаях исходные зерна при деформации сильно фрагментировались на большое количество мелких фрагментов.

Микроструктура сплава Э635 (после нагружения)

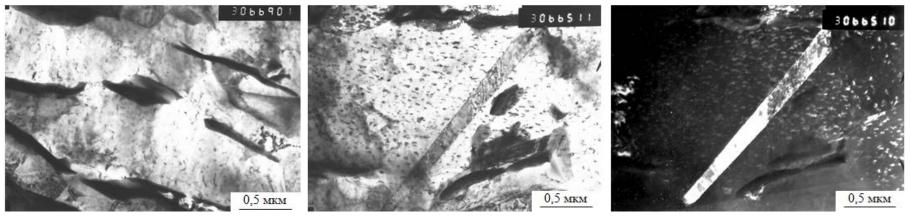


V = 0.3 km/c

полностью отсутствуют деформационные микродвойники; много дислокационных вакансионных петель, что свидетельствует о протекании деформации скольжением; форма β-фазы сохраняется



 $V = 0.22 \text{ km/c}; T = 210 \text{ }^{\circ}\text{C}$

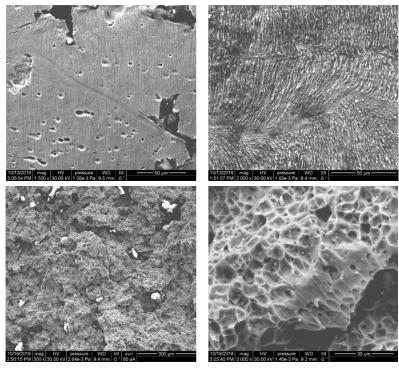


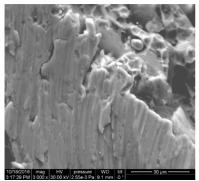
сплава наблюдаются в большом количестве дислокационные вакансионные петли; присутствуют микродвойники, как и в исходном состоянии; вид зерен β-фазы существенно отличается; сильное искажение кристаллической решетки

Сплав Э125 (Zr-2,5Nb) (после нагружения)



V = 0.99 km/c





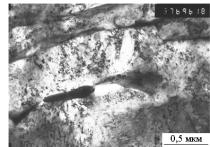
образование большого количества полос локализации деформации; разрушение в основном протекало пластически, рост и слияние пор

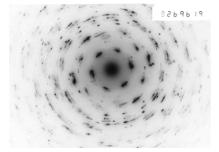
V = 0.99 km/c

структура сплава в основном состоит из α -фазы, количество сохранившейся ω -фазы меньше, чем в нелегированном цирконии;

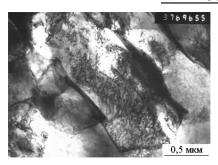
деформация скольжением и зернограничным проскальзыванием;

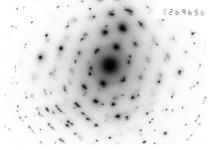
сильное измельчение структуры за счет деформации скольжением и $\alpha \leftrightarrow \omega$ превращения;





V = 0.3 km/c





в структуре появляются мелкие зерна; пластическая деформация скольжением; имеет место двойникование, микродвойники редки

Механизмы деформации



Цирконий Э100

основные механизмы деформации являются скольжение и двойникование, причем с увеличением интенсивности нагружения роль двойникования увеличивается; после высокоинтенсивного режима нагружения (V = 911,7 м/c) в цирконии сохраняется ω -фаза

Zr-1%Nb 3110

основные механизмы деформации:

при 20°C — скольжение и двойникование; при 600°C — только скольжение; характерная особенность — локализации пластического течения независимо от температуры; **3635**

основные механизмы деформации – скольжение и зернограничное проскальзывание, в том числе при повышенной (до 210 °C) температуре; высокоинтенсивная деформация – только скольжение, сильная локализация пластического

течения и образование ω-фазы;

Zr-2,5%Nb 3125

основные механизмы деформации:

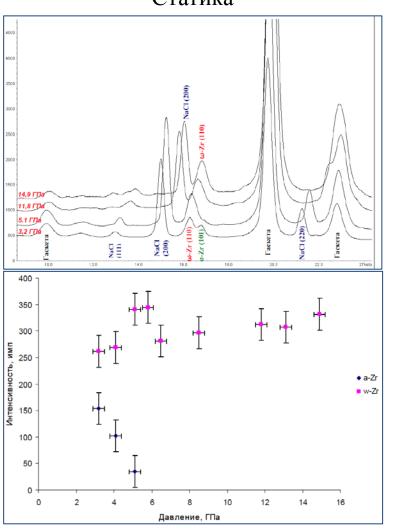
пластическая деформация скольжением и двойникованием, микродвойники редки; высокоинтенсивная деформация – скольжением и зернограничным проскальзыванием; сильное измельчение структуры за счет деформации скольжением и $\alpha \leftrightarrow \omega$ превращения

Увеличение микротвердости материалов зависит от интенсивности воздействия, определяется деформационным упрочнением в результате измельчения зерна и появления большого количества деформационных дефектов — дислокаций, субграниц и микродвойников, а также образованием фазы высокого давления после $\alpha \leftrightarrow \omega$ превращения.

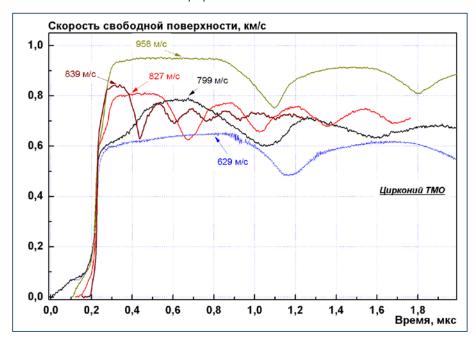
Zr $\alpha \rightarrow \omega$ превращение



Статика



Динамика

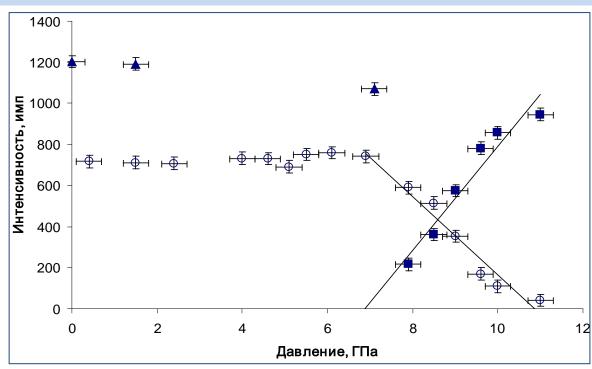


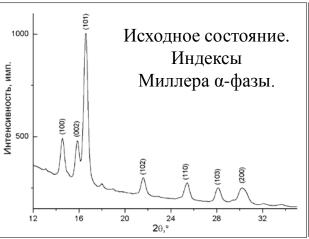
 $\alpha \rightarrow \omega$

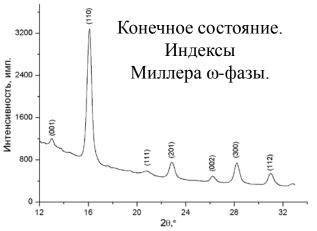
0,98 мм - при 8,1 ГПа; 1,99 мм - ~7,7 ГПа; 4 и 6 мм - ~7,4 ГПа.

Zr-1%Nb (Э635). $\alpha \to \omega$ превращение



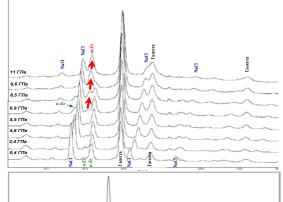


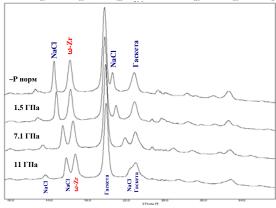




 $V_0\omega=23,07\pm0,06\mbox{Å}^3$ меньше объёма, приходящегося на один атом в альфа фазе $V_0\alpha=23,29\pm0,04\mbox{Å}^3$ при $P_{\mbox{\tiny Hopm}}$.

Уменьшение объёма ~1%. Для чистого циркония 1,4%



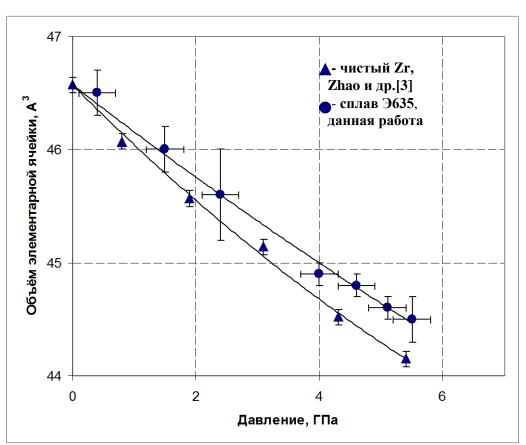


А.В.Седов, А.Е.Шестаков.

Сжимаемость и фазовый переход в циркониевом сплаве Э635 при статическом нагружении. В трудах 12^й РФМС, 2017.

Zr-1%Nb (Э635). $\alpha \to \omega$ превращение





Зависимость объёма элементарной ячейки α-фазы в сплаве Э635 от давления (круги). Треугольниками показаны экспериментальные данные для α-фазы чистого циркония из работы Zhao и др.[*].

А.В.Седов, А.Е.Шестаков.

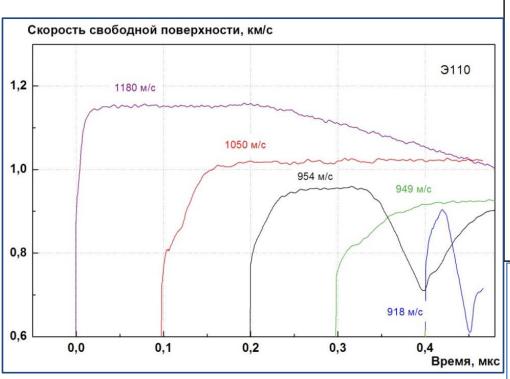
Сжимаемость и фазовый переход в циркониевом сплаве Э635 при статическом нагружении. В трудах 12^й РФМС, 2017.

Сжимаемость α-фазы в сплаве Э635

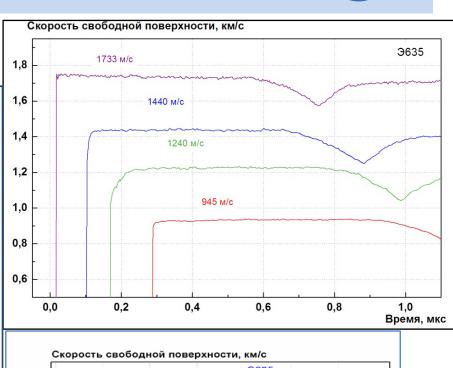
оценка величины изотермического модуля объёмной упругости при нормальных условиях $K_0^{3635} \approx 100 \ \Gamma\Pi a$

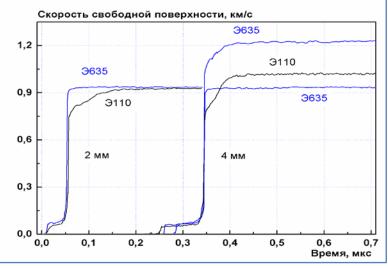
*. Zhao, Zhang, Pantea, Qian, Daemen, Rigg, Hixson, Greeff, Gray III, Yang, L. Wang, Y. Wang, Uchida. «Thermal Equations of State of the α –, β –, and ω – Phases of Zirconium».

Zr-1%Nb (Э110/Э635). $\alpha \to \omega$ превращение разиление



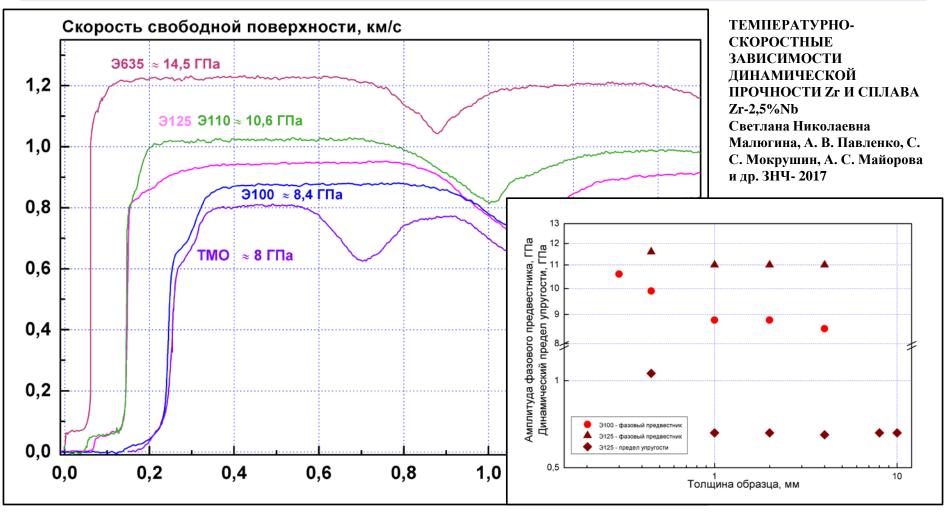
 $\alpha \rightarrow \omega$: 0,46 mm - 11,2 $\Gamma \Pi a$; 4 mm - 10,6 $\Gamma \Pi a$.





$\alpha \rightarrow \omega$ превращение

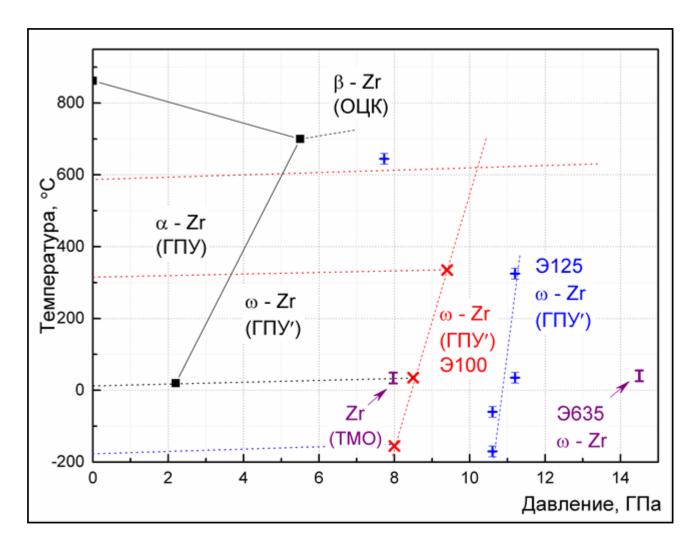




Zr (TMO) $\alpha \rightarrow \omega$: 1 мм - 8,1 ГПа; 2 мм - 7,7 ГПа; 6 мм - 7,4 ГПа. Э110 - 8,4 ГПа; Сплавы: Э110 $\alpha \rightarrow \omega$: 0,46 мм - 11,2 ГПа; 4 мм - 10,6 ГПа; Э635 $\alpha \rightarrow \omega$: 4 мм - 14,5 ГПа; Э125 $\alpha \rightarrow \omega$: 4 мм - 10,6 ГПа.

Температурная зависимость α→ω превращения





Заключение



- Исследован отклик образцов из циркониевых сплавов Э110, Э635 и Э125 на ударноволновое воздействие в диапазоне амплитуд нагружения от 3 до 26 ГПа длительностью от 0,05 до 2 мкс.
- В широком диапазоне времен деформирования (толщин образцов) определены величины динамических пределов упругости и текучести, подобраны параметры эмпирического соотношения $\sigma_h = S(h/h_0)^{-\alpha}$, описывающего релаксацию упругих предвестников циркониевого сплава Э635 и Э110. Для сплава Э635 параметры S = 1,158, $\alpha = 0,148$, для сплава Э110 S = 0,88, $\alpha = 0,138$.
- В широком диапазоне скоростей деформирования определены значения откольной прочности, подобраны параметры эмпирического соотношения, описывающего зависимость откольной прочности от скорости деформирования для сплава $9635 \sigma_{sp}_{9635} = 0.96(\dot{V}/V)^{0.095}$, для сплава $9110 \sigma_{sp}_{9110} = 0.402(\dot{V}/V)^{0.164}$, для сплава $9110 \sigma_{sp}_{9125} = 1.73(\dot{V}/V)^{0.057}$.
- Проведены измерения прочностных свойств циркониевых сплавов при повышенных температурах. Измерения проводились при температурах ~300, 960 и ~1000°C.
- Откольная прочность образцов сплавов Э635 и Э110, нагретых до температуры ~300°C практически не изменилась, динамический предел упругости возрос на 11%, динамический предел текучести снизился на 6 %. При температуре ~1000°C (материал в β фазе) снижение откольной прочности ~ 20 %.

Заключение



- Установлены условия протекания равновесного и динамического фазового $\alpha \rightarrow \omega$ превращения, экспериментально определены зависимости динамических свойств этих материалов от состава, режимов импульсного нагружения. Определены температурные зависимости откольной прочности чистого циркония марки 9100 и циркониевого сплава 9125.
- Для сплавов Э100 и Э125 значение амплитуды ударных волн, при которых происходят фазовые $\alpha \rightarrow \omega$ превращения 8,4 ГПа и 10,6 ГПа, соответственно. Для сравнения в образцах циркония подвергнутого ТМО 7,4 ГПа, сплава Э635 14,5 ГПа. Получены данные о температурной зависимости фазовых $\alpha \rightarrow \omega$ превращений циркония и сплава Э125 в диапазоне от минус 150 до плюс 600°С.
- Установлены основные механизмы деформирования циркония и циркониевых сплавов в области импульсных давлений субмикросекундной длительности амплитудой от 4 до 15 ГПа и температур от нормальной до 600 °С
- Высокоскоростная пластическая деформация в исследованных материалах может протекать путем скольжения, двойникования, зернограничного проскальзывания и локализации пластического течения. Кроме того значительная часть диссипации энергии импульсного нагружения этих материалов может происходить за счет протекания фазового α↔ превращения. Установлена взаимосвязь перечисленных механизмов деформации с интенсивностью и условиями нагружения, а также с изменением микротвердости материалов. Установлено, что откольное разрушение перечисленных материалов протекает преимущественно по вязкому механизму путем роста и слияния пор

Литература



- 1. Г.П. Кобылянский, А.Е. Новоселов. Радиационная стойкость циркония и сплавов на его основе. Справочные материалы по реакторному материаловедению. Димитровград: ГНЦ РФ НИИАР, 1996, 176c.
- Займовский А.С. Никулина А.В., Решетников Н.Г. Циркониевые сплавы в ядерной энергетике.- М.: Энергоатомиздат, 1994.
- G.I. Kanel, V.E. Fortov, S.V. Razorenov.//Rus.J. UFN ("Uspekhi Fizicheskikh Nauk"- Advances in Physical Sciences),
 v. 177, № 8, pp. 809-830, (2007).
- 4. Е.Н. Аврорин, Б.К. Водолага, В.А. Симоненко, В.Е. Фортов. //УФН, том 163, № 5, сс. 1-34.
- 5. G.I. Kanel, S.V. Razorenov, A.V. Utkin, V.E. Fortov. Shock-wave phenomena in condensed media. M.: "Yanus –K", p. 408, (1996).
- 6. G.I. Kanel. R.J.//Rus.J. PMTF (Applied Mechanics and Technical Physics), v. 42, № 2, c. 1-5, (2001).
- 7. G.I. Kanel, S.V. Razorenov, A.V. Utkin, V.E. Fortov. Experimental profiles of shock waves in condensed matter. M.: FIZMATLIT, (2008).
- 8. E.B. Zaretsky, G.I. Kanel.//J. Appl. Phys. 110 (7), 073502 (2011)
- 9. E.B. Zaretsky and G.I. Kanel.//. Appl. Phys. 112, 073504 (2012)
- 10. E.B. Zaretsky and G.I. Kanel.//J. Appl. Phys. 114, 083511 (2013)
- 11. E.B. Zaretsky and G.I. Kanel. // Journal of Applied Physics 115, 243502 (2014)
- 12. Физическое материаловедение: Б.А. Калин, П.А. Платонов, и др. М.: МИФИ, 2008, 672 с.
- 13. M.V. Zhernokletov, V.N. Zubarev, R.F. Trunin, V.E. Fortov. Experimental data on shock compressibility and adiabatic expansion of condenced matter under high energy densities. Chernogolovka Publisher, (1996).
- 14. А.В. Павленко, С.И. Балабин, О.Е. Козелков, Д.Н. Казаков. // ПТЭ, № 4, сс. 122-124, (2013).
- 15. А.В. Павленко, С.Н. Малюгина, В.В. Перешитов, И.Н.Лисицина. // ПТЭ, № 2. сс. 127-129, (2013).
- 16. С.С. Мокрушин, Н.Б. Аникин, С.Н. Малюгина, А.А. Тяктев, А.В. Павленко. // ПТЭ, № 4, сс.107-110, (2014).
- 17. Г.В. Гаркушин, Г.И. Канель, С.В. Разоренов. // Физика твердого тела, 2012. Т. 54, № 5. с. 1012-1018.
- 18. Д.Н. Казаков, А.С. Майорова, А.В. Павленко, С.Н. Малюгина и др. МТТ, № 6, с 77, 2014