

## Поведение микротрещин при нейтронном облучении молибдена

ЛАРИКОВ Л. Н., МАКСИМЕНКО Е. А.

Низкотемпературное радиационное охрупчивание, в отличие от высокотемпературного (при  $T > 0,5T_{\text{пл}}$  [1]), изучено значительно менее подробно в основном из-за сложности учета влияния образующихся пузырьков гелия по границам зерен [2]. Для исследования возможных механизмов низкотемпературного охрупчивания целесообразно использовать монокристаллические материалы, в которых устраивается зернограницный механизм охрупчивания и, в частности, изучить возможности заливания микротрещин, возникающих в процессе изготовления изделий. Известны [3] теоретические предпосылки заливания микротрещин при термической активации, однако роль нейтронного облучения при этом осталась невыясненной.

В качестве объектов исследования были выбраны полученные электронно-лучевой зонной плавкой монокристаллы молибдена с ориентацией поверхности {100}. Изучаемые образцы разрезали электроискровым способом. Термические напряжения, возникающие в поверхностных слоях при электроискровой резке, превышают предел прочности монокристаллов, в результате чего в этих слоях образуются микротрещины скола вдоль плоскости куба, простирающиеся на глубину 60—65 мкм. Образцы облучали при 200—300 °C до достижения флюенса  $5 \cdot 10^{19}$  нейтр./см<sup>2</sup>. Исходные и облученные образцы, а также отожженные при  $T = 0,95 T_{\text{пл}}$  до или после облучения, исследовали послойно методом металлографического анализа и рентгеновскими методами. Толщину поврежденного слоя с микротрещинами определяли взвешиванием образцов на микроаналитических весах до и после снятия слоя полированием, или прямыми измерениями на оптическом микроскопе.

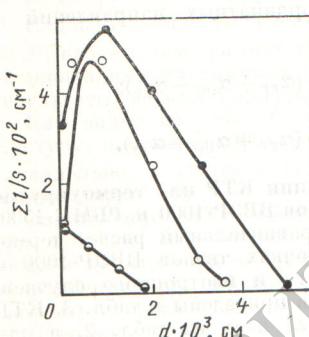


Рис. 1. Зависимость суммарной длины микротрещин от глубины снятого слоя для монокристалла молибдена: ○ — исходное состояние; ▲ — после отжига при 2500 °C в течение 3 ч; ● — после нейтронного облучения



Рис. 2. Микроструктура монокристалла молибдена после отжига при 2500 °C ( $\times 200$ )

На рис. 1 приведены статистические кривые зависимости суммарной длины микротрещин, отнесенной к единице площади шлифа, от расстояния до поверхности для облученных нейтронами монокристаллов молибдена. Высокотемпературный отжиг вызывает практически полное заливание микротрещин в объеме; нейтронное облучение, наоборот, способствует раскрытию имеющихся микротрещин.

На рис. 2 показана возникшая на глубине  $\sim 20$  мкм микроструктура монокристалла молибдена, отжигавшегося при 2500 °C в течение 3 ч. На месте залившихся исходных микротрещин видны ямки травления, соответствующие стенкам дислокаций. Это дает основание предположить, что при отжиге реализуется механизм заливания микротрещин путем распада их на полигональные стенки краевых дислокаций за счет диффузий по поверхности трещин [3].

Приближенный расчет времени заливания проводили по известной [3] формуле

$$\tau_{\text{зал}} = \frac{15N^6 RT b^2}{4\epsilon\mu D_s \Delta v c_0 N_A},$$

где  $N$  — число дислокаций в стенке;  $N_A$  — число Авогадро;  $R$  — газовая постоянная;  $b$  — вектор Бюргерса;  $\mu$  — модуль сдвига;  $D_s$  — коэффициент поверхностной самоdifфузии;  $\Delta v$  — эффективная разница объема атомов и вакансий;  $c_0$  — концентрация вакансий. При  $N = 69000 = 1,2 \cdot 10^2$ ;  $T = (2773 \pm 323) ^\circ\text{C}$ ;  $D_s = 0,1 \exp\left(-\frac{69000}{RT}\right)$  и  $c_0 = 10^{-2}$  вычисленное время заливания микротрещин удовлетворительно согласуется с найденным экспериментально. Заполняющий микротрещину материал представляет собой двустороннее скопление переползающих краевых дислокаций. Равновесие всех дислокаций с учетом их взаимодействия и внешнего нормального напряжения эквивалентно равновесию трещин [4]. Если при высокотемпературной обработке наблюдается процесс активного заливания микротрещин, то при нейтронном облучении происходит обратный процесс — раскрытие трещин. Отжиг облученных монокристаллов также не приводит к заметному заливанию существующих трещин.

Полученные результаты подтверждают целесообразность более тщательного выбора реакторных материалов, в частности, в отношении их склонности к растрескиванию при обработке, когда возникающие микротрещины не обнаруживаются методами дефектоскопии. Поэтому становится актуальной разработка приемов механико-термической обработки, направленной на заливание технологических микротрещин в готовых изделиях до начала их эксплуатации в реакторе. Возможность такого предварительного заливания микротрещин в высокопрочной стали была доказана прямыми экспериментами [5].

### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Зеленский В. Ф. и др.— Атомная энергия, 1978, т. 45, вып. 4, с. 251.
2. Ибрагимов Ш. Ш.— В кн.: Радиационные дефекты в металлических кристаллах. Алма-Ата, Наука, 1978, с. 3.
3. Любов Б. Я., Соловьев В. А.— Физика твердого тела, 1966, т. 8, вып. 6, с. 1683.
4. Хирт Дж., Лоте И. Теория дислокаций. М., Атомиздат, 1972.
5. Гнучев В. С. и др.— Металлофизика, 1975, вып. 61, с. 64.

Поступило в Редакцию 06.02.80