

ОСОБЕННОСТИ РАСПРЕДЕЛЕНИЯ В НЕРЖАВЕЮЩИХ СТАЛЯХ Х18Н10Т И 15Х2НМФА ИОННО-ИМПЛАНТИРОВАННОГО ДЕЙТЕРИЯ

*Г.Д. Толстолуцкая, И.М. Неклюдов, В.В. Ружицкий,
И.Е. Копанец, В.И. Бендиков, С.А. Карпов*

г. Харьков, ННЦ «Харьковский физико-технический институт»

Водородное охрупчивание является одним из факторов, снижающим эксплуатационные характеристики конструкционных материалов. Сейчас хорошо известно, что степень влияния водородного охрупчивания на материал тесно связана с концентрацией водорода. Деградация физико-механических свойств материала наблюдается уже при концентрациях водорода $\sim (1\dots 5)$ артм и усиливается с дальнейшим ростом его концентрации.

Диагностика содержания водорода в металлах служит одним из методов оценки степени изменения механических характеристик металла и прогнозирования его остаточного ресурса. С другой стороны, такая диагностика позволяет оценить эффективность отжига, который восстанавливает первичные свойства материала.

В настоящей работе приведены результаты захвата, распределения по глубине, удержания и термоактивированного выделения ионно-имплантированного дейтерия из двух типов нержавеющих сталей, применяемых в реакторостроении: аустенитной Х18Н10Т, используемой в качестве плакирующего покрытия корпуса реактора, и корпусной стали 15Х2НМФА.

Методика измерений. Облучение мишней велось на установке «Ант» при $T=300\text{K}$ пучком ионов D_2^+ с плотностью тока $j \sim 30\text{мкA}/\text{см}^2$. Дозы облучения варьировались в диапазоне $1 \cdot 10^{17} D_2^+ \text{ см}^{-2} \dots 2 \cdot 10^{18} D_2^+ \text{ см}^{-2}$.

Анализ состава газовой среды в экспериментальной камере установки «Ант» проводился масс-спектрометром МХ-7304.

Распределение по глубине образцов имплантированного дейтерия было измерено с помощью ядерной реакции $D(^3\text{He}, p)^4\text{He}$. Измерения были выполнены на электростатическом ускорителе ЭСУ-2. Регистрацию актов реакции вели по протонам, энергия которых лежала в пределах 12-14 МэВ.

Энергетический спектр протонов измеряли при различных энергиях зондирующего пучка $^3\text{He}^+$ в диапазоне энергий от 0,3 до 1,5 МэВ. Пучок ионов ^3He падал по нормали к поверхности образца. Выход протонов измерялся полупроводниковым поверхностно-барьерным детектором, обеспечивающим сбор продуктов реакции в телесном угле $4,5 \cdot 10^{-2} \text{ см}$ (с погрешностью 3%) вдоль направления, образующего угол 157° по отношению к направлению падающего пучка. Толщина рабочей зоны детектора составляла $\sim 150 \text{ мкм}$. Перед детектором размещалась алюминиевая фольга толщиной 0,82 мм, достаточной, чтобы предотвратить доступ к детектору потока обратнорассеянных частиц ^3He и α -частиц из реакции, а также обеспечивающая предварительное замедление протонов до энергий, при которых они могли бы полностью тормозиться в пределах толщины рабочего слоя детектора.

Спектры протонов использовались для определения их интегрального выхода $Y(E)$ при заданной энергии E зондирующего пучка ионов $^3\text{He}^+$. Значения $Y(E)$ при разных энергиях были измерены при одинаковых флюенсах бомбардирующих частиц. На основании полученных данных строилась зависимость величины интегрального выхода протонов Y в данном телесном угле Ω от энергии E с вычетом фонового спектра. Для извлечения профиля распределения концентрации $C(X)$ дейтерия из кривой $Y(E)$ использовалась программа Helen, описанная в работе [1].

Как показано в работе [1], выход протонов $Y(E)$ связан с концентрацией $C(X)$ интегральным уравнением типа уравнения Вольтерра первого рода:

$$Y(E) = N_{\text{He}} \cdot \Omega \cdot \int_0^{r(E)} \sigma \cdot [E_r \cdot (r(E) - x)] \cdot C(x) \cdot dx,$$

где: N_{He} – общее число упавших ионов He с

энергией E , $\sigma(E)$ – сечение реакции, $r(E)$ – проективный пробег ионов He в материале, E_r – обратная к r функция. Это уравнение решалось методом регуляризации Тихонова с помощью программы Helen, реализующей алгоритм регуляризации некорректных задач А.Н.Тихонова применительно к данному уравнению и работающей с немодифицированным сечением реакции $D(^3\text{He},p)^4\text{He}$.

Результаты измерений. Сталь X18H10T. Были проведены насыщения образцов из стали X18H10T до различных концентраций от 0,001 до 0,1 ат.Д/ат. матрицы. На рис.1 приведен характерный спектр термодесорбции, полученный при нагреве образца, облученного при $T_{комп}$ до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$. Как видно из рисунка, выделениедейтерия из образца происходит, в основном, в трех температурных интервалах с максимумами при $T_i = 370, 415$ и 670 К и относительной интенсивностью пиков $\sim 70, 15-18$ и 10% , соответственно. Кроме этого наблюдается практически непрерывное выделение небольшого количествадейтерия ($\sim 0,05$ по отношению к основным пикам) вплоть до температур 1370 К .

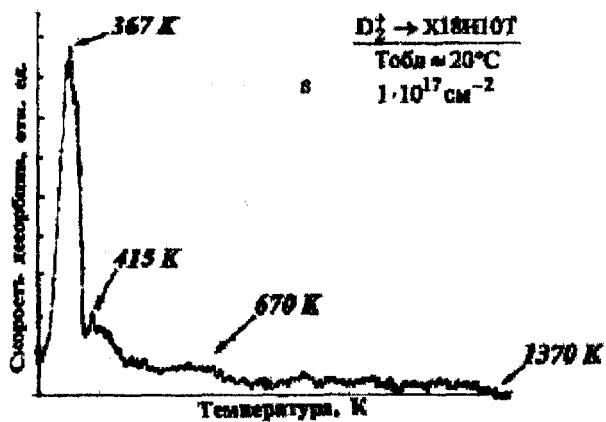
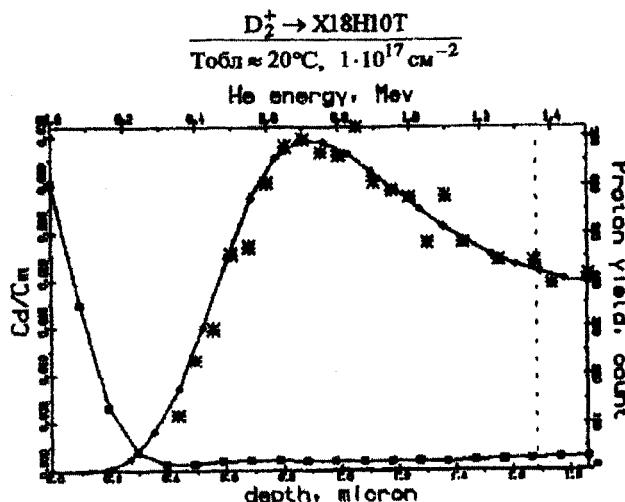


Рис. 1. Спектр термодесорбции дейтерия, имплантированного в сталь X18H10T до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ при $T_{\text{ком}}$.

Можно предположить, что при температуре эксплуатации внутрикорпусных устройств ~ 600 К, а также при восстановительных отжигах водород, наработанный при ядерно-трансмутационных процессах, будет выделяться из материала. Однако небольшое количество водорода будет оставаться в материале вплоть до температур отжига 1370 К (см. рис. 1).

Для решения вопроса, насколько вредным может оказаться влияние этой высокотемпературной компоненты, необходимы исследования концентрационных профилей распределения водорода по глубине.

Пространственное распределениедей-
терия по глубине в стали X18H10T измере-
но с помощью реакции $D(^3\text{He},p)^4\text{He}$. На
рис.2 отражены энергетическая зависимость
интегральных выходов протонов и распре-
деление дейтерия в образце. Для всего ин-
тервала энергий налетающих частиц ^3He от
0,3...1,5 МэВ были получены спектры про-
тонов и определены интегральные выходы.
На рис.2 маркерами * показан интегральный
выход протонов (эксперимент) в зависи-
мости от энергии налетающих ионов ^3He . Ка-
ждый из интегральных выходов был полу-
чен при одинаковом количестве натекаю-
щих зарядов – $6,2 \cdot 10^{12} \text{ ат./см}^{-2}$. Кривая с
маркерами • представляет распределение
дейтерия в образце, рассчитанное програм-
мой Helen по экспериментальным данным.
Сплошная кривая (без маркеров) предсту-
пает выход протонов, вычисленный по най-
денной концентрации $C(x)$. Степень откло-
нения ее от экспериментальных данных *
может служить характеристикой достовер-
ности вычисленной зависимости $C(x)$.



Р и с. 2. Энергетическая зависимость интегральных выходов протонов и распределениедейтерия в образце стали X18H10T.

Из рис. 2 видно, что после облучения дейтерий распределен, в основном, в области $\sim 1000\text{ \AA}$, где сосредоточено $\sim 70\%$ внедренного дейтерия. Около 30% дейтерия равномерно распределено в слое с концентрацией

~0,001 ат.Д/ат.матр. на глубину до 1,8 мкм (максимальная глубина анализа в нержавеющей стали при $E = 1,5$ МэВ). Поскольку проективный пробег + страгглинг для ионов D_2^+ с $E = 6$ кэВ составляет ~800 Å и хорошо совпадает с шириной обогащенного слоя, можно предположить, что дейтерий захватывается на ловушках. «Хвост» распределения может быть обусловлен дейтерием, освобождающимся из ловушек и мигрирующим как к поверхности, так и вглубь образца.

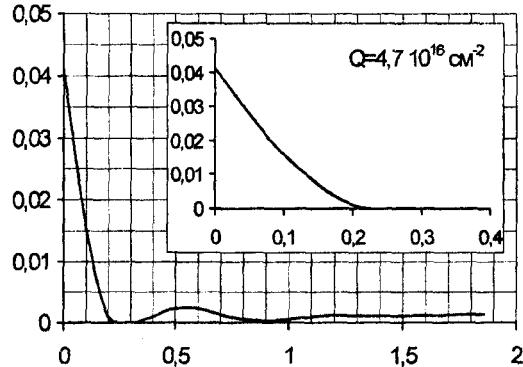


Рис. 3. Профиль распределения дейтерия, имплантированного с энергией 6 кэВ при $T_{комн.}$ в сталь X18H10T до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ через три часа после облучения.

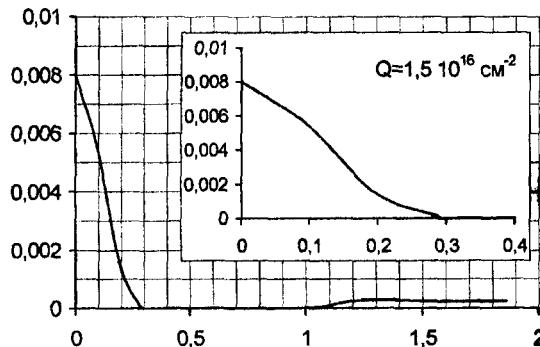


Рис. 4. Профиль распределения дейтерия имплантированного с энергией 6 кэВ при $T_{комн.}$ в сталь X18H10T до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ через 240 часов после облучения.

На рис. 3 приведено распределение дейтерия через три часа после облучения образца до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$. Количество дейтерия, удержанного в образце, в этом случае составляет ~50% и равно $4,7 \cdot 10^{16} \text{ см}^{-2}$. Оценка коэффициента диффузии для $l = 1,8$ мкм и $t = 3$ часа дает величину $5 \cdot 10^{-11} \text{ см}^{-2}/\text{s}$, что хорошо согласуется с результатами [2], для образцов, насыщенных дейтерием из плазмы тлеющего разряда. О выходе дейтерия из ловушек свидетельствуют данные о распределении дейтерия в образце через 240 часов после облучения (см. рис. 4). Видно,

что количество удержанного дейтерия уменьшилось в 3 раза, а поверхностная концентрация – в 5 раз.

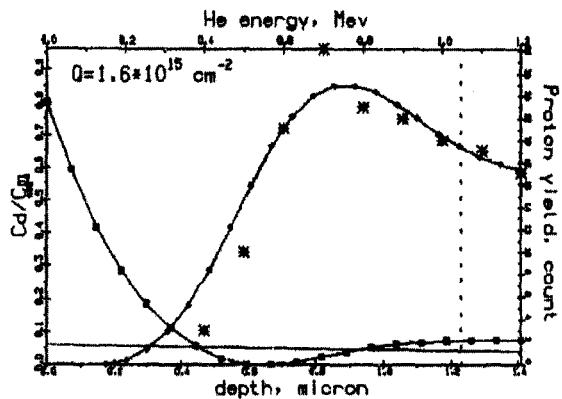
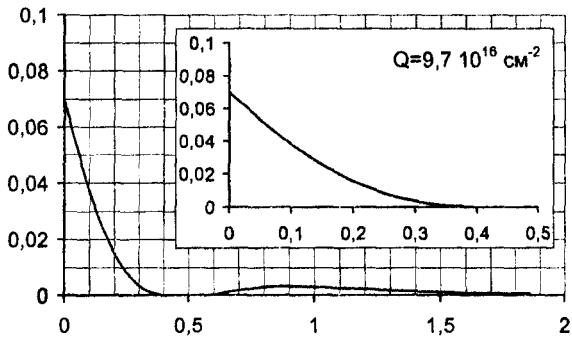
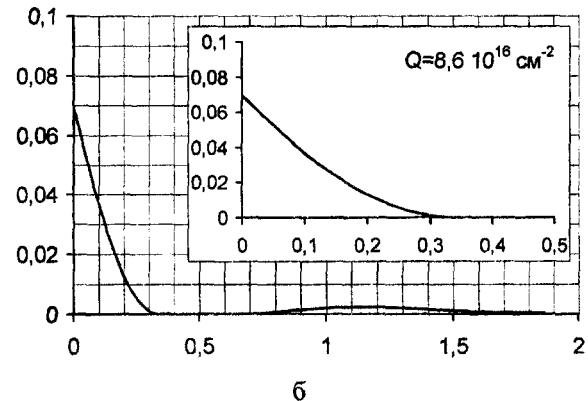


Рис. 5. Распределение дейтерия в сталь X18H10T после имплантации с энергией 6 кэВ при $T_{комн.}$ и последующего отжига при $T=700\text{K}$.



а



б

Рис. 6. Профиль распределения дейтерия имплантированного с энергией 6 кэВ при $T_{комн.}$ в сталь X18H10T, предварительно облученную ионами гелия до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ через три часа (а) и 528 часов (б) после облучения.

Более существенные изменения в распределении дейтерия происходят при отжиге образцов. На рис. 5 приведены распределение по глубине и концентрация водорода в образце нержавеющей стали X18H10T, облученном до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ и отожжен-

ном при температуре 700 К. В этом случае концентрациядейтерия в приповерхностном слое составляет ~ 500 артт, в глубине ~ 50 артт, а общее количество остаточного дейтерия составляет $\sim 0,03$ по отношению к внедренному при $T_{комн}$ (см. рис. 3).

В случае предварительного внедрения в образец ионов гелия с $E=12$ кэВ до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$, количество удержанного дейтерия составляет $\sim 100\%$ (см. рис. 6а) и через 528 часов после облучения остается практически неизменным (рис. 6, б).

Таким образом, в условиях облучения материалов в реакторе при одновременной наработке водорода и гелия возможно значительное накопление водорода в объеме нержавеющей стали X18H10T.

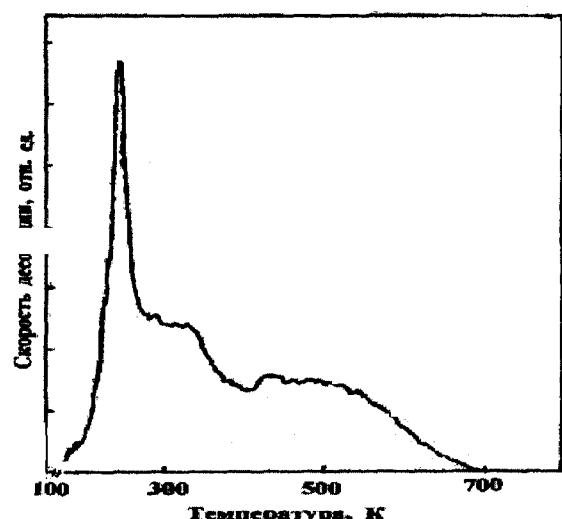


Рис. 7. Спектр термодесорбции дейтерия, имплантированного в сталь 15Х2НМФА до дозы $2 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ при комнатной температуре.

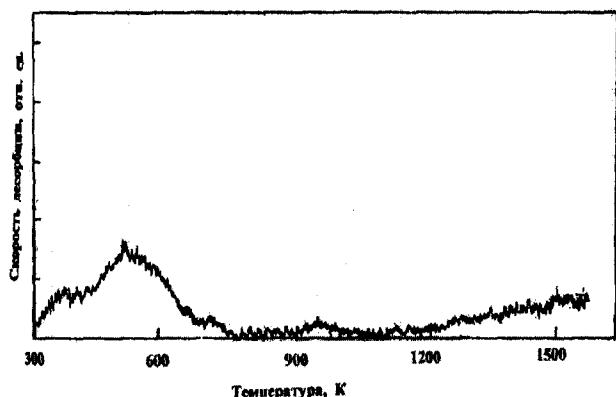


Рис. 8. Спектр термодесорбции дейтерия, имплантированного в сталь 15Х2НМФА до дозы $4 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ при $T_{комн}$.

Сталь 15Х2НМФА. Характерный спектр термодесорбции, полученный при

нагреве образца, облученного до дозы $2 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ при температуре ~ 230 К, приведен на рис. 7. Основное выделение дейтерия происходит в области температур до 700 К. Однако с ростом дозы облучения в области температур 1100 — 1500 К (т.е. значительно выше верхнего значения температуры восстановительного отжига) наблюдается значительная компонента газовыделения (см. рис. 8). Распределения и количество дейтерия удержанного в образце при температурах отжига 300 К и 870 К приведены на рис. 9 и 10. В обоих случаях дейтерий распределен в узких приповерхностных пиках, полуширина которых близка к величине проективного пробега + страгглинг. После отжига при $T = 870$ К в образце остается дейтерий в количестве $\sim 10\%$ по отношению к имплантированному при $T_{комн}$.

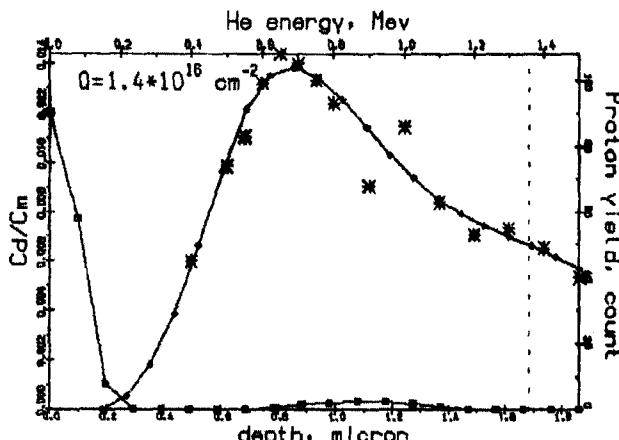


Рис. 9. Профиль распределения дейтерия, имплантированного с энергией 6 кэВ при $T_{комн}$ в сталь 15Х2НМФА до дозы $1 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ через три часа после облучения.

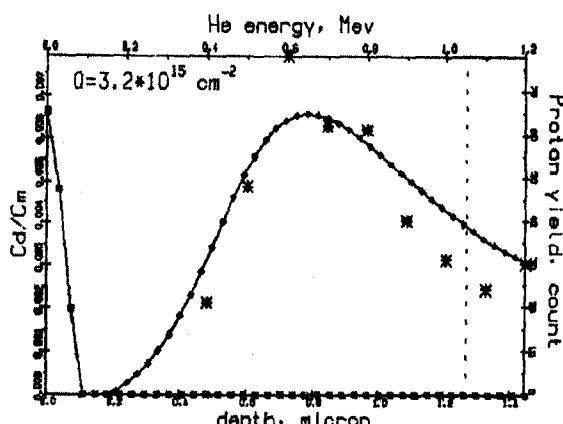


Рис. 10. Профиль распределения дейтерия после имплантации с энергией 6 кэВ при $T_{комн}$ в сталь 15Х2НМФА до дозы $4 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-2}$ и отжига при температуре 870 К.

Накопление водорода в стали 15Х2НМФА в условиях бездефектного насыщения было изучено при воздействии на мембрану молекулярного водорода из газовой фазы при давлении $P=0,665\text{Pa}$. Температура мембранны при этом изменялась в интервале 600-770 К. Затем образцы помещались на подложку из тантала и подвергались нагреву в интервале температур 300-1500 К с одновременной регистрацией выделяющегося H_2 . В результате в спектрах термодесорбции было получено два размытых пика газовыделения водорода с температурами максимумов $T_m \approx 870$ К и $T_m \approx 1200$ К. Оба эти пика находятся в области температур, лежащих выше предельно допустимой температуры отжига для стали 15Х2НМФА. Эти результаты подтверждают наличие остаточного водорода в исследуемой стали.

Таким образом, изучение термодесорбции, водородопроницаемости и рас-

пределения по глубине ионно-имплантированного дейтерия в корпусной стали реакторов типа ВВЭР-1000 (15Х2НМФА) показало, что основная часть дейтерия (водорода) десорбируется в интервале температур ~ 200 -750 К и может быть выведена из материала при восстановительном отжиге. В то же время высокотемпературная компонента может удерживаться и накапливаться в материале. Для оценки роли этой компоненты необходимы дополнительные исследования.

Библиографический список

1. Жуков А.И., Толстолуцкая Г.Д., Рыбалко В.Ф. и др. Определение профиля залегания дейтерия в материалах по выходу продуктов ядерных реакций // ВАНТ. Сер. ФРП и РМ.-1992. – Вып. 1(58), 2(59). – С. 133-135.
2. Шарапов В.М., Захаров А.П. Особенности проникновения водорода через молибден в условиях тлеющего разряда // ЖТФ. – 1976. – Т.46. – №3. – С.611-614.

УДК 539.71.112

СТРУКТУРНЫЕ ИЗМЕНЕНИЯ В Zr, ИНДУЦИРОВАННЫЕ ИМПЛАНТАЦИЕЙ НИЗКОЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ ИОНОВ ДЕЙТЕРИЯ

В.И. Бендиков, С.А. Карпов, И.Е. Копанец,

Г.Д. Толстолуцкая, В.В. Ружицкий, В.Ф. Рыбалко

г. Харьков, ННЦ “Харьковский физико-технический институт”

В связи с развитием новых технологий получения энергии большое внимание уделяется проблеме водорода в металлах. Для водородной и ядерной энергетики значительный интерес представляют соединения водорода с металлами как источники чистого водорода, эффективные замедлители, отражатели для высокотемпературных ядерных установок, а также как возможные компоненты ракетного топлива [1, 2]. Интенсификация работ по созданию промышленного термоядерного реактора привела к концентрации усилий исследователей на выяснении таких важных особенностей взаимодействия водорода и его изотопов с материалами, как захват, накопление и реэмиссия дейтерия и трития из материалов первой стенки ТЯР, проникновение и выход в окружающую среду дорогостоящего радиоактивного трития и

т.д. Интерес к этим явлениям обусловлен их негативным влиянием на эксплуатационные характеристики ТЯР.

В связи с этим исследование поведения водорода в условиях его взаимодействия с радиационными дефектами является актуальной задачей как в чисто научном аспекте, так и в плане практического использования таких данных в целом ряде областей науки и техники.

Для выяснения закономерностей взаимодействия ионно-имплантированного дейтерия с цирконием, идентификации ловушек, ответственных за удержание газа в металле, и определения энергетических параметров его выхода из кристаллической решетки были исследованы:

1. Термодесорбция дейтерия в интервале температур 300-1400К из Zr, импланти-