

ПРОНИКНОВЕНИЕ ВОДОРОДА ЧЕРЕЗ НЕРЖАВЕЮЩУЮ СТАЛЬ В ПРОЦЕССЕ ОБЛУЧЕНИЯ В РЕАКТОРЕ ИВГ.1М

И.Л. Тажибаева, А.Х. Клепиков, О.Г. Романенко, В.П. Шестаков НИИЭТФ КазГУ Республика Казахстан г. Алматы

введение

Диффузионный перенос водорода в материалах под воздействием эксплуатационных и конструктивно-технологических факторов может оказать влияние на физико-химические и прочностные характеристики металлов и сплавов, снижая работоспособность как отдельных узлов, так и изделий в целом. Такими внешними факторами являются механические нагрузки, температурное, химическое и радиационное воздействия. Анализ литературы показал, что работ, посвященных радиационному активированию процесса проникновения водорода в металлы и сплавы, имеется относительно небольшое количество. Результаты, изложенные в них довольно противоречивы. Необходимость анализа информации о влиянии ионизирующего излучения на водородопроницаемость конструкционных материалов и проведение новых экспериментов обусловлена следующими причинами:

- опасностью хрупкого разрушения конструкций изделий с заранее неустановленными границами работоспособности в полях электромагнитных и других видов излучений,
- недопустимостью перетечек или утечек водорода и его изотопов через перегородку, например через первую стенку термоядерного реактора, т.е. прогнозирование и решение проблем экологии и безопасности при работе будущего реактора синтеза.
- большим разбросом, а нередко и противоречивым характером экспериментальных данных.

Настоящая работа посвящена изучению влияния реакторного излучения на процесс проникновения водорода в нержавеющую сталь типа X18H10T.

1. АППАРАТУРА И МЕТОДИКА

1.1. Исследуемый материал

Объектом измерения являлся образец нержавеющей стали 08X18H10T - круглый диск диаметром 20 мм и толщиной 1 мм, закрепленный в диффузионной ячейке путем сварки в атмосфере аргона.

Образец нержавеющей стали, вваренный в диффузионную ячейку и проверенный на герметичность гелиевым течеискателем, устанавлиЕ.А. Кенжин, А.В. Басов, Л.Н. Тихомиров, А.Н. Колбаенков, Ю.С. Черепнин ИАЭ НЯЦ РК Республика Казахстан г. Семипалатинск-21

вался в экспериментальной установке. Нагрев образца осуществлялся внешним омическим нагревателем и позволял проводить исследование водородопроницаемости нержавеющей стали в интервале температур от 973 К до 573 К. Градиент температуры по диаметру мембраны промерялся тремя термопарами, равноудаленными от центра к ее краям и составлял 0,5К/мм. Система автоматизации обеспечивала контроль и поддержание температуры с точностью 3±2К. После размещения образца диффузионная ячейка помещалась в канал реактора ИВГ.1М, установка вакуумировалась до рабочего вакуума P= 10-7 Па.

1.2. Экспериментальный стенд

Экспериментальная установка, используемая в данной работе, предназначена для изучения водородопроницаемости металлов, сплавов, материалов с покрытиями в интервале температур 293 -1273 К и входных давлений водорода от 10³ Па до 30 МПа, в том числе при воздействии реакторного излучения. Блок-схема экспериментальной установки (ЭУ) приведена на рис.1.



Рис.1. Экспериментальный стенд "Лиана". 1-активная зона реактора ИВГ.1М; 2-гетеро ионный насос; 3вакуумные вентили; 4- адсорбционный насос; 5-ампула с диффузионной ячейкой; 6-датчики давления; 7датчики масс-спектрометра;8-металлорукав; 9натекатель водорода; 10-регистрирующее устройство

ЭУ состоит из входной и выходной камер, разделенных исследуемым материалом. Вакуумная система входной и выходной камер ЭУ собрана по принципу элементноконструктивной базы, все компоненты которой имеют единые конструктивные, технологические, функциональные особенности. Вакуумная система выполнена из стали X18H10T и собрана навесным монтажом, оснащена металлокерамическими токовводами и состоит из следующих основных блоков:

- системы откачки;
- системы очистки и напуска газов;
- измерительной системы.

Система откачки безмасляная, трехступенчатая, оснащенная цеолитовыми и магниторазрядными насосами.

Очистка водорода осуществляется с помощью палладий-серебряного фильтра. Диффузионные натекатели водорода и кислорода позволяют проводить напуск спектрально чистых газов в интервале от 10^{-2} до 10^{-7} Па. Напуск водорода для экспериментов осуществлялся в сборку: датчик ПМДГ-1 и палладий-серебряный фильтр.

Система измерения выполнена на базе омегатронного масс- спектрометра ИПДО-1 с датчиками РМО-13, что дает возможность определять парциальные давления остаточных газов с точностью $\pm 10\%$, а также снимать кинетические кривые проникновения водорода сквозь образцы во время диффузионных экспериментов.

1.3. Методика определения диффузионных параметров водорода в стали.

Для определения коэффициента диффузии применен метод установления стационарного потока в дифференциальном варианте.

Эксперименты осуществлялись в режиме непрерывной откачки. Данный способ позволяет проводить измерения в лучших вакуумных условиях по сравнению с интегральным вариантом.

В ходе эксперимента водород из баллона напускали в сборку ПМДГ-1 - палладийсеребрянный фильтр до заданного значения, измеряемого датчиком ПМДГ-1. Входной объем фильтра был предварительно вакуумирован, а сам фильтр нагрет до Т = 473К. Перед напуском водорода во входную камеру определялся парциальный состав остаточных газов как во входной, так и выходной камерах. Затем открывался натекатель сборки хранения газов и водород начинал проникать во входную камеру, время установления заданного давления водорода во входной камере менее 0.5 с. Продиффундировав сквозь мембрану, водород проникал в выходную камеру, где с помощью масс-спектрометра регистрировалось изменение парциального давления водорода со временем (кинетическая кривая).

Начальную оценку параметров диффузии проводили с использованием функционального масштаба во время проведения эксперимента по программе DIF-02TV. Окончательный расчет параметров диффузии осуществляли путем анализа формы кинетической кривой водородопроницаемости с помощью комплекса программ на ЭВМ IBM/AT.

Константу проницаемости водорода в стали рассчитывали из значений величины стационарного потока по формуле:

$$P_{H} = \frac{Q_{\infty} \cdot l}{S \cdot \sqrt{P_{BX}}} \tag{1}$$

где:

Р_{ВХ} -давление во входной камере (Па), S - эффективная площадь образца (м²), Q_∞ - значение стационарного потока водорода сквозь образец (моль/с), *l* - толщина образца (м).

Значение константы растворимости C_s находили из соотношения

$$C_{s} = \frac{P_{H}}{D_{3\phi}}$$
(2)

где D_{эф} - эффективный коэффициент диффузии, рассчитанный в рамках классического механизма диффузии из кинетической кривой установления стационарного потока по формуле:

$$\mathcal{A}_{,\phi} = \frac{l^2}{6\Theta} = \frac{l^2}{7,12t_{1/2}} \tag{3}$$

где:

 ө - время запаздывания кинетической кривой установления стационарного потока;

t_{1/2} - время установления половинного значения стационарного потока.

2. ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫЕ РЕ-ЗУЛЬТАТЫ И ОБСУЖДЕНИЕ

Исследования водородопроницаемости нержавеющей стали в процессе облучения в реакторе ИВГ.1М и контрольные эксперименты проводили в интервале температур 573-973 К. Перед началом реакторных экспериментов были проведены контрольные эксперименты в результате которых были получены параметры аррениусовских зависимостей коэффициентов диффузии и проницаемости.

Оценку значений эффективных коэффициентов диффузии и констант проницаемости водорода через исследуемый образец проводили в рамках классической модели диффузии с граничными условиями первого рода.

Затем диффузионная ячейка была помещена в канал реактора ИВГ.1М и были проведены реакторные эксперименты при потоке тепловых нейтронов 1:10¹⁴ н/см² с.

После остановки реактора, не вынимая диффузионную ячейку из канала реактора, была проведена следующая серия экспериментов по проницаемости.

Арреннусовские зависимости констант диффузии, проницаемости и растворимости показаны на рис. 2-4 и в табл. 1 для всех вышеперечисленных серий экспериментов: контрольные, в процессе облучения, после облучения.

Как показали результаты экспериментов, наблюдается увеличение эффективных коэффициентов диффузии и проницаемости водорода в стали в процессе реакторного облучения. Например, при температуре T=773 К эффективный коэффициент диффузии в процессе облучения увеличивается в 3 раза, а эффективная константа проницаемости в 1,7 раза по сравнению с обычной термической диффузией. Эффект влияния облучения уменьшается с увеличением температуры проведения эксперимента.



Рис. 2 Аррениусовские зависимости коэффициентов диффузии водорода в стали 08Cr18Ni10Ti.



Рис. 3 Аррениусовские зависимости коэффициентов проницаемости водорода в стали 08Cr18Ni10Ti .



Рис. 4 Аррениусовские зависимости коэффициентов растворимости водорода в стали 08Cr18Ni10Ti .

Таблица I. Параметры взаимодействия водорода со сталью 08Cr18Ni10Ti

Параметры	без облучения	при облучении	после облучения
D _o , м ² /с	4.9·10 ^{•6}	1,6·10 ^{·7}	1.3·10 ⁻⁸
Е _d , кДж/моль	68,6	38,8	57,0
Р _о , моль м ⁻¹ с ⁻¹ Па ^{-1/2}	2,5·10 ⁻⁶	1, 1·10 ⁻⁶	1,5.10
Е _{Ро} , кДж/моль	73.4	64,1	68,4
С ₈₀₁ моль/м ⁻¹ Па ^{-1/2}	0,5	6,5	1,1
Е _{Се} , қДж/моль	4,5	25,2	11,0

Как видно из рис. 2-4, наблюдается пострадиационный эффект влияния облучения, проявляющийся в том, что значения эффективных коэффициентов диффузии, проницаемости и растворимости не возвращаются в свое исходное значение при обычной термической диффузии.

В настоящее время существуют несколько феноменологических теорий диффузии водорода в металлах с учетом реальной структуры материала: равновесных дефектов - вакансий и междоузлий и неравновесных дефектов - границ зерен, дислокаций, включений инородных фаз / l, 2/ Теории диффузии водорода при внешних воздействиях: радиационном, химическом и т. д., практически не существует. Для создания даже простейшей теории диффузии в системе, содержащей диффузионные пути и один тип дефектов, необходимо учитывать распределение дефектов по толщине образца, энергетические характеристики (высоты энергетических барьеров), размер, геометрию и пространственную ориентацию дефектов.

Радиационное усиление диффузии водорода в металлах и сплавах при данном флюенсе и энергиях излучения может быть объяснено появлением в материале неравновесной концентрации элементарных возбуждений-фононов и плазмонов, фото- и электронно-стимулиро-ванными процессами диссоциации квазимолекул водорода и водородных кластеров, освобождения атомов и молекул водорода с границ зерен, поверхностей пор, дислокаций, а также диссоциации соединений C_nH_m и NH₃.

Вероятным объяснением пострадиационного эффекта могут быть: гамма-фон в канале реактора, где была расположена диффузионная ячейка, водородостимулированная сегрегация примесей, усиленная облучением, на границах зерен, поверхностях пор и дислокации, дислокация соединений типа $C_n H_m$ на границах зерен, структурные и фазовые изменения в поле радиации (выделение ферромагнитной α -фазы, карбидов и карбонитридов).

Результаты проведенных исследований являются предварительными и требуют проведения дополнительных экспериментов. Поэтому окончательный механизм диффузии водорода в материалах в процессе реакторного облучения на сегодняшний момент не может быть предложен.

выводы

1. Проведены внутриканальные реакторные и внереакторные эксперименты по исследованию водородопроницаемости нержавеющей стали аустенитного класса X18H10T.Исследования проведены на реакторе ИВГ.1М ИАЭ НЯЦ РК при плотности потока тепловых нейтронов 1·10¹⁴ см^{-2.}с⁻¹ в интервале температур 773...973 К методом проницаемости с масс-спектрометрической регистрацией количества прошедшего газа.

2. Определены эффективные константы проницаемости, диффузии и растворимости водорода в стали X18H10T в процессе реакторного облучения. Показано, что смешанное n-у излучение стимулирует процесс проникновения водорода в данной стали, что проявляется в увеличении эффективных коэффициентов диффузии в 3 раза, а проницаемости в 1,7 раза в присутствии излучения по сравнению с контрольными экспериментами на необлученных образцах. Эффект воздействия излучения уменьшается с возрастанием температуры.

3. Наблюдается пострадиационный эффект воздействия реакторного облучения на диффузионные параметры водорода в стали, заключающийся в том, что измеряемые параметры не принимают исходные начальные значения после выключения реактора.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Взаимодействие водорода с металлами. Под ред. А.П. Захарова, М., Наука, 1987.
- Mc Lellan R.V., Scr. met., 1982. v. 16, p. 973.