

48.3-198818217241

БРЕЦКИЙ В.Н., МИТРОХИН С.В., СИМЕНЕНКО Е.Н.

**ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ С ВОДОРОДОМ СПЛАВОВ
СИСТЕМЫ Ti — V — Fe, КРИСТАЛЛИЗУЮЩИХСЯ
НА ОСНОВЕ β-ТИТАНА**

Исследовано взаимодействие с водородом сплавов системы Ti — V — Fe, кристаллизующихся на основе β -титана. Получены богатые гидридные фазы, содержащие около 0,16 г/см³ гидрида. Найдено, что зависимость содержания водорода в сплавах проходит через максимум в области 40–80 ат.% титана. Проведен рентгеновский анализ исходных образцов и соответствующих гидридных фаз. Показано, что при поглощении водорода сплавами происходит перестройка исходной ОЦК решетки в ГЦК. Проведен ДТ взаимных гипотетических фаз. Обнаружено, что увеличение содержания никеля в железе приводят к уменьшению температур плавления никелевого. Ряд гидридных фаз может быть рекомендован в качестве основного компонента материала для амортизации водорода.

Настоящее исследование является частью цикла работ по поиску и изучению новых материалов для создания высокоеффективных амортизаторов водорода.

Анализ опубликованных в последнее время данных позволяет предполагать, что гидридные фазы на основе интерметаллических соединений никелеметаллических композиций, содержащие более 3 масс.% водорода, могут характеризоваться высокими температурами десорбции водорода (0–400°C). Поэтому бинарные гидриды титана и ванадия, обогащенные оксидами его, если бы не слишком высокая термическая стабильность ТН_x и VN_x. В связи с этим предстает особый интерес исследований, направленных на поиск модификаторов, позволяющих при сохранении достаточно высокого массового содержания водорода спасти температурный интервал цикла абсорбции-десорбции водорода и избежать активации этого процесса.

В литературе отсутствуют сведения о взаимодействии водорода со сплавами на основе бинарной системы Ti—V с легирующими добавками. Такою имеется ряд работ, в которых рассматривается взаимодействие водородом сплавов, содержащих титан и ванадий.

В работах [1–4] исследование сорбционная емкость по отношению к водороду сплавов, содержащих 11–86 ат.% титана, и проведено рентгенофикационное исследование образующихся фаз. По данным [4], увеличение содержания титана в гидридной фазе приводят к понижению равновесия дегидрирования. Так, для сплава, содержащего 20 ат.% титана, темпера реакции сорбции водорода составляет 11,8 ккал/моль Н₂, величина диссоциации гидридной фазы — ~10 атм при 80°C. Сплав, содержащий 40 ат.% титана, поглощает водород в образовании существенно более термически стабильной гидридной фазы. Давление диссоциации нес в исследованном интервале температур и давлений (80–150°C, 100 атм) не превышает, по-видимому, 0,01 атм.

Более подробное исследование системы Ti — V — H₂ проводено в работе [5]. Авторами построена диаграмма состояния до содержания 50 ат.% титана и обнаружены при комнатной температуре следующие фазовые

области: область γ -фазы (ГЦК, структурный тип CaF_2); область б-фазы (тетрагональный тип); двухфазная область $\alpha + \gamma$ (8) (рис. 1). Кубическая γ -фаза TiH_2 существует в области $1,6 \leq x \leq 1,8$. При $1,8 \leq x \leq 2,0$ происходит переход в тетрагональную б-фазу, который сопровождается уменьшением параметра ячейки a по оси x и y и уменьшением по оси z . Изменение размеров ячейки взаимодействует в системе $\text{Ti} - \text{H}_2$ так, что при увеличении его содержания может исчезать тетрагональное исчезновение в гидриде титана или (для TiH_2 , $x < 1,7$) появляться двухфазовая область.

Рентгено- и магнитографическое исследование гидрида и дейтерия $\text{Ti}_{1-x}\text{V}_{0,5x}\text{H}_2$ ($D_{1,5x}$), проведенное в работе [6], позволило сделать вывод о том, что в процессе образования гидридной фазы происходит перестройка ОЦК решетки междоузлий в ГЦК решетку с параметром $a = 4,41 \text{ \AA}$, близким по значению к параметру решетки TiH_2 ($a = 4,45 \text{ \AA}$).

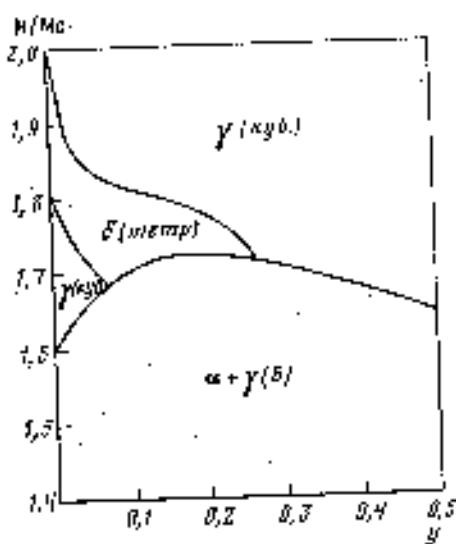


Рис. 1. Диаграмма состояния системы $\text{Ti} - \text{V} - \text{H}_2$ при комнатной температуре [6]

Сплавы, содержащие 29–53 ат.-% ванадия, по данным [8], сохраняют ОЦК структуру исходного сплава и лишь иногда получаются двухфазные образцы, представляющие собой смесь ОЦК твердого раствора и фазы близкой к TiH_2 .

Такое расхождение может быть связано с тем, что переходные сплавы были неодиффузивны и содержали избыток непрореагированного ванадия; что указывает присутствие в продуктах гидрирования ОЦК фаз с параметром $a = 3,058 \text{ \AA}$ ($a = 3,027 \text{ \AA}$ для ванадия). Кроме того, сохранение исходной ОЦК решетки у продуктов гидрирования ($\epsilon \text{ H/Mo} > 1,9$) не соответствует диаграмме состояния системы $\text{Ti} - \text{V} - \text{H}_2$ (рис. 1) [2] и может быть обусловлено немодифицированным гидрированием образцов.

РЕЗУЛЬТАТЫ И ИХ ОБСУЖДЕНИЯ

Методики приготовления образцов и проведения эксперимента описаны ранее [9, 10]. Во всех опытах использовался водород, полученный десорбцией из гидридной фазы на основе LaNi_5 . В таблице приведены характеристики исходных сплавов и соответствующих гидридных фаз.

Как видно из анализа таблицы, все сплавы представляют собой твердые растворы на основе β -гидрида, что подтверждают данные [12, 13]. Добавление до 2 ат.-% (атомные радиусы: $\text{Fe} = 1,274 \text{ \AA}$; $\text{Ti} = 1,462 \text{ \AA}$; $1,346 \text{ \AA}$) практически не оказывают влияния на параметры ячеек, только для сплава с содержанием 5 ат.-% железа уменьшение параметров ячеек выражено достаточно отчетливо.

Перед гидрированием сплавы подвергались процессу активации — проводилось вакуумизирование системы с образцом до давления $1 \cdot 10^{-4} \text{ mm. Hg}$.

одновременным нагревом до $\sim 300^\circ\text{C}$ в течение 1 ч. Сплавы первоначально сорбировали водород только при температуре $\sim 250^\circ\text{C}$ и давлении водорода до 50 атм практически без индукционного периода и поглощение оканчивалось через 20–30 мин. Следует отметить, что после проведения нескольких циклов адсорбция–десорбция водорода кинетика гидрирования значительно улучшалась и сплавы поглощали водород уже при комнатной температуре и давлении < 5 атм, что весьма удобно для целей их практического применения.

Все сплавы образовывали стабильные гидридные фазы с изменением ЦК решетки в ГЦК. Величины параметров ячеек гидридов на основе

Характеристики исходных сплавов и гидридных фаз на их основе

№/п	Сплав	Параметр ячейки сплава, Å	Параметр ячейки гидрида, Å	H/Me в гидриде	Масс. % водорода	Плотность водорода, г/см ³ гидрида	$\Delta V/V$ сплава, %
1	Ti [11]	OЦК 3,30	ГЦК 4,45	2,00	4,04	0,15	22,6
2	Ti _{0,78} V _{0,2} Fe _{0,02}	OЦК 3,213	ГЦК 4,398	1,97	3,92	0,15	28,2
3	Ti _{0,58} V _{0,4} Fe _{0,02}	OЦК 3,171	ГЦК 4,381	2,11	4,14	0,16	31,9
4	Ti _{0,5} V _{0,5}	OЦК 3,157	ГЦК 4,345	1,98	3,88	0,16	30,4
5	Ti _{0,5} V _{0,45} Fe _{0,05}	OЦК 3,131	ГЦК 4,350	2,02	3,94	0,16	34,1
6	Ti _{0,38} V _{0,6} Fe _{0,02}	OЦК 3,130	ГЦК 4,337	2,14	4,14	0,17	33,0
7	Ti _{0,33} V _{0,67}	OЦК 3,114	ГЦК 4,327	2,00	3,88	0,16	34,1
8	Ti _{0,18} V _{0,8} Fe _{0,02}	OЦК 3,059	ГЦК 4,279	1,97	3,79	0,16	36,4
9	V [11]	OЦК 3,027	ГЦК 4,27	2,00	3,81	0,17	40,3

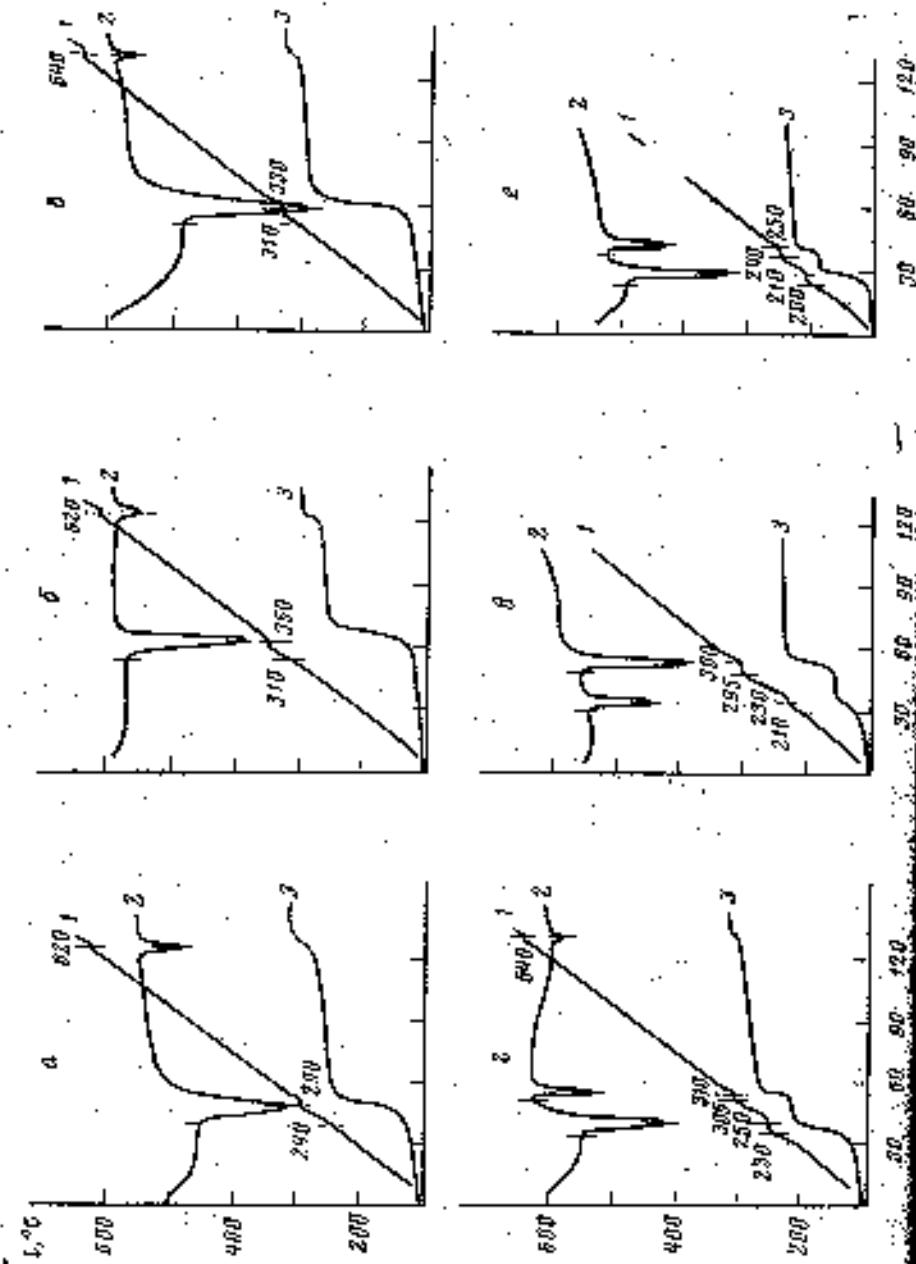
лавов с содержанием 78 ат.% титана и 80 ат.% ванадия достаточно язви к соответствующим величинам для дигидридов титана и ванадия [1], переход между этими граничными точками происходит постепенно в крайней мере для сплавов с одинаковым содержанием железа в них). После десорбции при 900°C в вакууме происходит возврат к исходной ЦК решетке.

Как следует из анализа данных таблицы, гидридные фазы отличаются таким содержанием водорода ($> 3,6$ масс.%) и плотностью ядер водорода решетке гидрида ($\sim 0,16$ г/см³). Интересно, что введение легирующих язвок железа приводит к более полному гидрированию сплавов по сравнению со сплавами двойной системы Ti – V. Действительно, при содержании 18 ат.% титана ($\text{Ti}_{0,18}\text{V}_{0,8}\text{Fe}_{0,02}\text{H}_{1,97}$) величина H/Me значительно превосходит аналогичные величины для близких по составу сплавов (1,91 для $\text{Ti}_{0,21}\text{V}_{0,79}$, 1,78 для $\text{Ti}_{0,16}\text{V}_{0,84}$ [3]), а для сплавов в области 40–60 ат.% ванадия H/Me $> 2,0$, что практически не наблюдалось в случае двойных титано-ванадиевых сплавов. Кроме того, если в двойной системе Ti – V ат.-% водорода в сплавах монотонно уменьшается от дигидрида титана до гидрида ванадия (4,04–3,81), то для фаз с добавкой 2 ат.% железа логичная зависимость проходит через максимум в области ~ 40 –60 ат.-% ванадия, превосходящий по величине содержание водорода в дигидриде титана.

Поскольку титан и ванадий образуют непрерывный твердый раствор, выявлена данная по стабильности гидридов титана и ванадия, можно было ожидать существования таких составов, которые при сохранении адсорбционной емкости на уровне бинарных гидридов обладали бы более удобными эксплуатационными свойствами. Под этим подразумевается возможность получения композиций, значительно менее термически стабильных, дигидридов титана, но несколько более устойчивых, чем дигидрид ванадия. Кроме того, введение инертного по отношению к водороду железа должно по аналогии с интерметаллическими соединениями способствовать снижению термической стабильности соответствующих гидридных фаз.

Ассмотрим, какими закономерностями характеризуется процесс десорбции водорода из гидридных фаз на основе β -сплавов системы Ti – Fe. Как следует из анализа термограмм разложения (рис. 2), их основной

Рис. 2. Термограммы различных фаз в окрестности гетерогенных областей при различной температуре: 1 — линейная зависимость; 2 — нелинейная зависимость; 3 — кривые равновесия; 4 — $T_{\text{лд}}(V_0, \text{Fe} + \text{H}_{2,1})$; 5 — $T_{\text{лд}}(V_0, \text{Fe} + \text{H}_{1,1})$; 6 — $T_{\text{лд}}(V_0, \text{Fe} + \text{H}_{0,9})$; 7 — $T_{\text{лд}}(V_0, \text{Fe} + \text{H}_{0,1})$; 8 — $T_{\text{лд}}(V_0, \text{Fe} + \text{H}_{0,05})$; 9 — $T_{\text{лд}}(V_0, \text{Fe} + \text{H}_{0,01})$.



вид претерпевает изменения при изменении соотношения компонентов-металлов в исходных сплавах.

Все гидридные фазы можно условно разделять на две группы. В первой группе для гидридных фаз $Ti_{0.8}V_{0.1}Fe_{0.1}H_{2.0}$, $Ti_{0.8}V_{0.1}H_{1.9}$, $Ti_{0.8}V_{0.1}Fe_{0.1}H_{2.1}$ изотермические эффекты наблюдаются при 300 — 350 и 610 — 640°C . Интересно, что количество водорода, выделяемое на второй стадии, постоянно уменьшается при увеличении содержания ванадия и сопровождается уменьшением мощности второго эффекта. Во второй группе для гидридных фаз $Ti_{0.8}V_{0.1}H_{2.0}$, $Ti_{0.8}V_{0.1}Fe_{0.1}H_{1.9}$ указанные эффекты лежат в области температур 200 — 230 , 240 — 300°C и снять количество выделяемого водорода и мощность второго эффекта уменьшаются с увеличением содержания ванадия. Гидрид $Ti_{0.8}V_{0.1}Fe_{0.1}H_{2.1}$ является переходным между этими двумя группами. Картина его разложения определяется нахождением двух типов термограмм, и результатом чего появляются три эффекта при 250 , 40 и 640°C , причем второй эффект можно отнести не его природе как к первой, так и ко второй группе.

Влияние железа на стабильность и ход разложения гидридных фаз можно проследить на примере гидридов $Ti_{0.8}V_{0.1}H_{2.0}$, $Ti_{0.8}V_{0.1}Fe_{0.1}H_{2.0}$. Разложение гидрида сплава с содержанием 5 ат.-% железа происходит при более высоких температурах по сравнению с гидридом титан-ванадиевого сплава, хотя общий вид па претерпевает изменения.

Описанную выше картину разложения гидридных фаз можно объяснить с позиций ковалентности атомов водорода, находящихся в междоузлиях кристаллической решетки твердого раствора. Действительно, в твердом растворе титана и ванадия, при условии статистического распределения металлических атомов в решетке, тетраэдрические пустоты, занимаемые водородом, могут иметь следующую окантовку: $4Ti(I)$, $2Ti2V(II)$, $1Ti3V(IV)$, $4V(V)$. Очевидно, что в области состава, близкого к чистому титану, с наибольшей вероятностью будут заполнены водородом пустоты I, II; в области, близкой к чистому ванадию,— IV, V; в промежуточной области— пустоты II—IV. Такое рассмотрение справедливо, так как система $Ti-V-H$, с кристаллохимической и термодинамической точек зрения является однотипной по отношению к дигидриду титана и ванадия. Заметим сразу, что введение небольших добавок третьего компонента не должно сильно сказываться на общей картине процессов, происходящих при выделении водорода.

В связи с тем, что энергия связи водорода, находящегося в различных пустотах, с решеткой-матрицей будет различной, десорбция может протекать в несколько стадий. Одновременно отметим, что поскольку строго статистическое распределение атомов в решетке является идеальным случаем и в значительной степени зависит от истории образования исходного сплава (т. е. способа выплавки, термогенерации), то даже для одинаковых сплавов может наблюдаться небольшая разница в процессе десорбции водорода.

Естественно предположить, что при небольших температурах будет отделяться водород, связанный в пустотах типа IV—V преимущественно сюжеми ванадия, и при увеличении температуры будут «разгружаться» пустоты, образованные в основном атомами титана. Это наглядно подтверждается при рассмотрении исследованных гидридных фаз. В первой группе эффекты при 300 — 350°C наиболее вероятно относятся к пустотам типа II—III, при $\sim 620^\circ\text{C}$ — к пустотам I. Во второй группе эффекты при 0 — 250°C могут быть отнесены к пустотам IV—V. Полученные результаты в целом коррелируют с данными работы (4).

Следует отметить также, что в случае проведения экспериментов по десорбции водорода в условиях ДТА для гидридов $Ti_{0.8}V_{0.1}Fe_{0.1}H_{2.0}$ и $Ti_{0.8}V_{0.1}H_{2.0}$ изотермические эффекты поглощения водорода проявляются при 450°C и могут быть отнесены к поглощению водорода и его диссоциации в пустотах типа I, II, что также свидетельствует в пользу наших предположений.

Литература

1. Гидриды переходных металлов / Под. ред. Мюллермана В. М. Мар., 1975. с. 2.
2. *Preston M. J., Dittmar D. F., Maitlett M. W. USAMC Report: TM-4-112, Battelle Memorial Institute, July, 1956.*
3. Михеев В. И., Чертков А. А., Страндчика В. Е. В кн.: Страндчика, способы применения металлических. М.: Наука, 1974, с. 177.
4. Оло З., Нолаг К., Йесеби У. Л. Less-Common Metals, 1980, v. 72, № 2, p. 155.
5. Nagel H., Реттиш А. З. Z. Metallkunde, 1975, B. 66, № 6, S. 462.
6. Чертков А. А., Семенков В. А., Мильштейн С. П., Киселев М., Михеев В. И. / Структура фаза, фазовые превращения и диаграммы состояния металлических систем. М.: Наука, 1974, с. 18.
7. Галкин Б. С., Ильинов Ю. С., Попов А. Ф. Тр. МАИИ, сер. Автоматизация 1977, вып. 144, с. 140.
8. Галкин Б. С., Петухов А. С., Точников В. Н., Ильинов Ю. С. Научн. пр. Умет. Способы редкоземельной 1981, г. 38, с. 110.
9. Семененко К. Н., Вербунский В. Н., Магроник С. В., Бурновская В. В. Изв. АН ССР, 1981, т. 25, № 7, с. 1731.
10. Магроник С. В., Вербунский В. Н., Скелов Е. Ю., Семененко К. Н. Вестн. сер. 2, Химия, 1980, т. 21, № 8, с. 809.
11. Гидриды металлов / Под. ред. Мюллера В., Блэкмора Д., Майбомина Дж. Атлас-дат. 1972, с. 292, 325.
12. Михеев В. И. Атлас диаграмм состояния металлических сплавов. М.: Машистроника, 1964, с. 29.
13. Ви Дао Хуа, Кирсанов В. П. И. Вып. 1981, т. 8, № 6, с. 4051.

Московский государственный университет
им. М. В. Ломоносова

Поступила в редакцию

12.1