Volume 19, Preprint 18

ТЕРМОДИНАМИЧЕСКАЯ ОЦЕНКА КОРРОЗИОННО-ЭЛЕКТРОХИМИЧЕСКОГО ПОВЕДЕНИЯ СПЛАВОВ СИСТЕМЫ МАРГАНЕЦ - ГЕРМАНИЙ

А.Г.Тюрин, П.А.Николайчук, А.М.Кабардин

Кафедра аналитической и физической химии,
ФГБОУ ВПО «Челябинский государственный университет»,
ул. Братьев Кашириных, 129, 454001, Челябинск, Россия,
E-Mail: npa@csu.ru.

Аннотация: Описаны термодинамические свойства β - и γ - твёрдых металлических растворов системы Mn - Ge в области низких температур. Оценены стандартные энергии Гиббса образования германидов и германатов марганца $Mn_{3,4}Ge$, Mn_7Ge_3 , Mn_5Ge_3 , $Mn_{11}Ge_8$, $MnGeO_3$ и Mn_2GeO_4 . Построены фазовая диаграмма системы Mn - Ge - O и диаграмма потенциал - pH системы Mn - Ge - H_2O при $25^{\circ}C$ и 1 бар. Обсуждаются термодинамические особенности коррозионно-электрохимического поведения системы Mn - Ge.

Ключевые слова: германиды марганца, система Mn - Ge, диаграмма состояния системы Mn - Ge - O, диаграмма потенциал - pH системы $Mn - Ge - H_2O$, химическая и электрохимическая устойчивость.

Volume 19, Preprint 18

THERMODYNAMIC EVALUATION OF THE CORROSION-ELECTROCHEMICAL BEHAVIOUR OF MANGANESE - GERMANIUM SYSTEM ALLOYS

A.G. Tyurin, P. A. Nikolaychuk, A. M. Kabardin

Department of Analytical and Physical Chemistry, Chelyabinsk State University, Bratyev Kashirinykh Street, 129, 454001, Chelyabinsk, Russia, E-Mail: npa@csu.ru.

Abstract: The thermodynamic properties of β - and γ - solid metallic solutions of the Mn - Ge system at the low temperatures were described. The standard Gibbs energies of formation of manganese germanides and germanates Mn_{3.4}Ge, Mn_7Ge_3 , Mn_5Ge_3 , $Mn_{11}Ge_8$, $MnGeO_3$ and Mn_2GeO_4 were estimated. The state diagram of the Mn - Ge - O system and the potential - pH diagram of the Mn - Ge - H₂O system at 25°C and 1 bar were plotted. The thermodynamic features of the corrosion-electrochemical behaviour of the Mn - Ge system alloys were discussed.

Keywords: manganese germanides, Mn - Ge system, Mn - Ge - O system state diagram, potential - pH diagram of Mn - Ge - H2O system, chemical and electrochemical stability.



Задача оптимизации коррозионных потерь материалов, эксплуатируемых пор остаётся чрезвычайно различных агрессивных средах, до сих актуальной Одним из перспективных направлений коррозиологии является поиск новых материалов, обладающих уникальными физико-химическими свойствами функциональными характеристиками. Примерами металлоподобные материалов MOLAT служить интерметаллические переходных металлов [1], в частности, германиды марганца. обладают необычными Германиды марганца магнитными [5] свойствами интерес термоэлектрическими представляют И промышленности. Поэтому исследование ИΧ коррозионноэлектрохимических свойств является важной научной задачей. Электрохимия металлоподобных соединений интерметаллических является основой теоретической таких технологических процессов, как электрорафинирование металлов, электрохимическая размерная обработка, получение скелетных катализаторов. Анодные реакции Нα данных соединениях представляют собой один из парциальных коррозионных процессов, который определяют характер их коррозионного поражения

собой Сплавы германия марганца представляют неисследованные коррозионно-электрохимическом плане несмотря на то, что электрохимическое поведение германидов марганца в различных электролитах изучается [6, 7]. Однако результаты теоретических исследований коррозионных свойств марганец-германиевых сплавов могут существенно дополнить и расширить имеющийся материал.

материалах, а также о других формах существования марганца и германия в рудах чёрных и цветных металлов. Цель данной работы - в рамках термодинамической теории провести описание коррозионно-электрохимического поведения сплавов системы Mn - Ge.

2. МОДЕЛИРОВАНИЕ ФАЗОВЫХ И ХИМИЧЕСКИХ РАВНОВЕСИЙ В СИСТЕМЕ Mn - Ge

Фазовая диаграмма системы Mn-Ge представлена в работах [8 - 11]. В системе при $25^{\circ}C$ существуют четыре соединения стехиометрического состава ($Mn_{3,4}Ge$, $Mn_{7}Ge_{3}$, $Mn_{5}Ge_{3}$, $Mn_{11}Ge_{8}$), два твёрдых раствора германия в марганце (β -фаза с кубической (cub_A13) решёткой и γ -фаза с гранецентрироавнной кубической (fcc_A1) решёткой), чистый α -Mn с кластерной объёмноцентрированной ($cbcc_A12$) решёткой и чистый германий с решёткой алмаза (dia_A4). Растворимость германия в α -марганце и марганца в германии с решёткой алмаза при $25^{\circ}C$ пренебрежимо мала.

2.1. Расчёт равновесия а-фазы с β-фазой

Это равновесие описывается условием равенства химических потенциалов марганца в обеих фазах. Если выразить избыточный химический потенциал марганца в β-фазе с использованием степенных рядов Редлиха - Кистера [12], это условие преобразуется к следующему:

Обозначения компонентов: 1 – Mn, 2 – Ge, $\mathcal{L}_{12}^{(0)}$ и $\mathcal{L}_{12}^{(1)}$ – параметры в уравнении Редлиха – Кистера. Выражение для мольной энергии Гиббса перехода чистого марганца из α – в β -фазу получено из базы данных NASA [13]:

$$\Delta \mu_{1(a \to \beta)}^{0} = -2,2714 \cdot T + 2226, \frac{\Box x}{MOJI}$$
 (2)

По результатам моделирования равновесия путём решения уравнений (1) и (2) получены следующие значения параметров:

$$L_{12(\beta)}^{(0)} = -367670, \frac{\square \pi}{\text{моль'}}$$
 (3)

$$L_{12(\beta)}^{(1)} = -58,564, \frac{\Box x}{MOJB \cdot K}.$$
 (4)

2.2. Расчёт равновесия β-фазы с ү-фазой

Это равновесие описывается условием равенства химических потенциалов и марганца и германия в обеих фазах:

$$\Delta \mu_{1(\beta \to \gamma)} = \Delta \mu_{1(\beta \to \gamma)}^{0} + R \cdot T \cdot \ln \left(\frac{X_{1(\gamma)}}{X_{1(\beta)}} \right) + \\
+ X_{2(\gamma)}^{2} \cdot \left(\mathcal{L}_{12(\gamma)}^{(0)} + \mathcal{L}_{12(\gamma)}^{(1)} \cdot (1 - 4X_{1(\gamma)}) \cdot T \right) - \\
- X_{2(\beta)}^{2} \cdot \left(\mathcal{L}_{12(\beta)}^{(0)} + \mathcal{L}_{12(\beta)}^{(1)} \cdot (1 - 4X_{1(\beta)}) \cdot T \right), \quad \Box X_{MOJh}$$
(5)

$$\Delta \mu_{2(\beta \to \gamma)} = \Delta \mu_{2(\beta \to \gamma)}^{0} + R \cdot T \cdot \ln \left(\frac{X_{2(\gamma)}}{X_{2(\beta)}} \right) + \\
+ X_{1(\gamma)}^{2} \cdot \left(\mathcal{L}_{12(\gamma)}^{(0)} + \mathcal{L}_{12(\gamma)}^{(1)} \cdot (4X_{2(\gamma)} - 1) \cdot T \right) - \\
- X_{1(\beta)}^{2} \cdot \left(\mathcal{L}_{12(\beta)}^{(0)} + \mathcal{L}_{12(\beta)}^{(1)} \cdot (4X_{2(\beta)} - 1) \cdot T \right), \quad \Box X_{MOJI}^{\bullet}.$$
(6)

чистого марганца имеется в базе данных NASA [13]:

$$\Delta \mu_{1(\beta \to \gamma)}^0 = -1,5597 \cdot T + 2123, \frac{\Box x}{MOJL}$$
 (7)

а энергия Гиббса фазового перехода германия и значения параметров уравнения Редлиха – Кистера для ү-фазы были получены при моделировании равновесия путём решения уравнений (5) – (7):

$$\Delta \mu_{2(\beta \to \gamma)}^{0} = -3,6718 \cdot T + 76510, \frac{\Pi \pi}{MO, \Pi h}$$
 (8)

$$L_{12(\gamma)}^{(0)} = -470980, \frac{\text{Дж}}{\text{моль'}}$$
 (9)

$$L_{12(\beta)}^{(1)} = -74,779, \frac{\square x}{\text{моль} \cdot K}$$
 (10)

2.3. Оценка энергий Гиббса образования германидов марганца

Согласно справочнику [14], в общем виде энергия Гиббса образования германидов марганца по реакции

$$x Mn (a) + y Ge (алмаз) \rightarrow Mn_x Ge_v$$
 (11)

может быть представлена уравнением

$$\Delta_{f}G_{T}^{0}(Mn_{x}Ge_{y}) = x \cdot y \cdot (A \cdot x + B \cdot y), \qquad (12)$$

в котором A и B – некоторые зависящие от температуры параметры. Для нахождения их значений использованы данные о средних энтальпиях и энтропиях образования некоторых германидов марганца в интервале температур $700 - 1300^{\circ}C$ [14], представленные в таблице 1.

интервале температур 700 - 1300°С [14]

Table 1.

The average enthalpies and entropies of formation of intermetallides of a composition Mn_xGe_y in the temperature interval 700 - 1300°C [14]

		$\Delta_{f}H_{T}^{0}$,	$\Delta_{f} S_{T}^{0}$,
X	У	Дж/моль	Дж/ моль · К
0,57895	0,42105	-16200	5,9
0,625	0,375	-17900	5,6
0,71429	0,28571	-15400	5,5
0,76471	0,23529	-14200	4,5

Таблица 2.

Стандартные энергии Гиббса образования германидов марганца

Table 2

The standard Gibbs energies of formation of manganese germanides

Nº	Интерметаллид		$\Delta_{f}G_{298,15}^{0}$, Дж $/$ моль
1	Mn _{3,4} Ge	Mn _{0,77273} Ge _{0,22727}	-15420
2	Mn ₇ Ge₃	$Mn_{0,7}Ge_{0,3}$	-17550
3	Mn₅Ge₃	Mn _{0,625} Ge _{0,375}	-19570
4	Mn ₁₁ Ge ₈	Mn _{0,57895} Ge _{0,42105}	-18650

регрессионное уравнение для энергий Гиббса образования интерметаллидов:

$$\Delta_{f}G_{T}^{0}(Mn_{x}Ge_{y}) = x \cdot y \cdot ((-28,674 \cdot T - 92529) \cdot x + (-17,639 \cdot T - 37442) \cdot y), \quad \Box x / MOJL.$$
 (13)

В таблице 2 представлены значения стандартных энергий Гиббса образования германидов марганца, оценённые по уравнению (13).

2.4. Расчёт равновесия ү-фазы с Мп_{3,4}Ge

Это равновесие описывается следующей реакцией:

$$3,4Mn_{(y)}+Ge_{(y)}\to Mn_{3,4}Ge,$$
 (14)

или, в пересчёте на 1 моль интерметаллида

$$0,77273 \text{ Mn}_{(v)} + 0,22727 \text{ Ge}_{(v)} \rightarrow \text{Mn}_{0,77273} \text{Ge}_{0,22727}.$$
 (15)

В соответствии с уравнением изотермы химической реакции [15]:

$$\Delta_{r}G_{T} = -R \cdot T \cdot \ln K = -0,77273 \cdot R \cdot T \cdot \ln a_{1(r)} - -0,22727 \cdot R \cdot T \cdot \ln a_{2(r)} = -0,77273 \times \times (R \cdot T \cdot \ln x_{1(r)} + x_{2(r)}^{2} \cdot (L_{12(r)}^{(0)} + L_{12(r)}^{(1)} \cdot (1 - 4x_{1(r)}) \cdot T)) - -0,22727 \cdot (R \cdot T \cdot \ln x_{2(r)} + x_{1(r)}^{2} \times \times (L_{12(r)}^{(0)} + L_{12(r)}^{(1)} \cdot (4x_{2(r)} - 1) \cdot T)), \quad \Box \times (16)$$

Энергия Гиббса реакции (15) может быть вычислена с использованием энергии образования $Mn_{0,77273}Ge_{0,22727}$ и энергий Гиббса фазовых переходов марганца и германия в ү-фазу:

$$\Delta_{r}G_{T} = \Delta_{f}G_{T}^{0}(Mn_{0,77273}Ge_{0,22727}) - \\
-0,77273\Delta\mu_{1(\sigma\to\gamma)}^{0} - 0,22727\Delta\mu_{2(\alpha\etaM\alpha3\to\gamma)}^{0}.$$
(17)

от температуры, в соответствии с уравнением (13), такова:

$$\Delta_{f}G_{T}^{0}(Mn_{0,77273}Ge_{0,22727}) = -4,5954 \cdot T - 14051, \frac{\square x}{MOJL}.$$
 (18)

Энергия Гиббса фазового перехода марганца из а-фазы в у-фазу может быть оценена по справочным данным [13]:

$$\Delta \mu_{1(a \to \gamma)}^{0} = \Delta \mu_{1(a \to \beta)}^{0} + \Delta \mu_{1(\beta \to \gamma)}^{0} = -3,8311 \cdot T + 4349, \frac{\Box x}{AOJb}.$$
 (19)

При моделировании равновесия с использованием уравнений (16) - (19) оценена зависимость энергии Гиббса перехода германия из кристаллической решётки алмаза в ү-фазу:

$$\Delta \mu_{2(\alpha n M \alpha 3 \to \gamma)}^{0} = -18,3687 \cdot T + 307370, \frac{\square \pi}{MOJb}.$$
 (20)

2.5. Построение фазовой диаграммы системы Mn - Ge

в области низких температур

 ${\mathcal C}$ использованием оцененных термодинамических параметров фаз и энергий Гиббса фазовых переходов произведён расчёт линий фазовых равновесий Результаты вычисления системе. фазовой диаграммы представлены на рисунках 1а и 1б. Линии на рисунках показывают результаты моделирования, а точки - данные, снятые с диаграммы состояния.

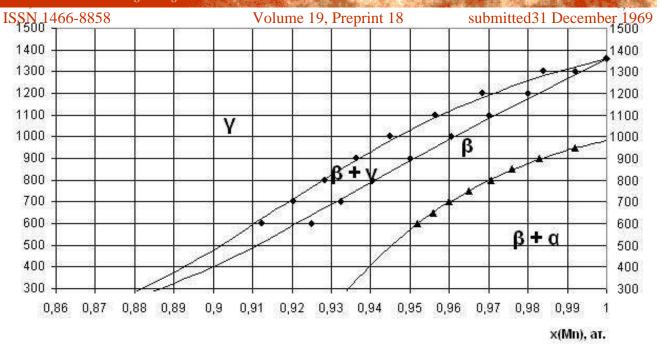


Рис. 1а. Расчётная фазовая диаграмма системы Mn - Ge, $0.86 \le x_1 \le 1$.

Fig. 1a. The calculated phase diagram of the Mn - Ge system, $0.86 \le x_1 \le 1$.

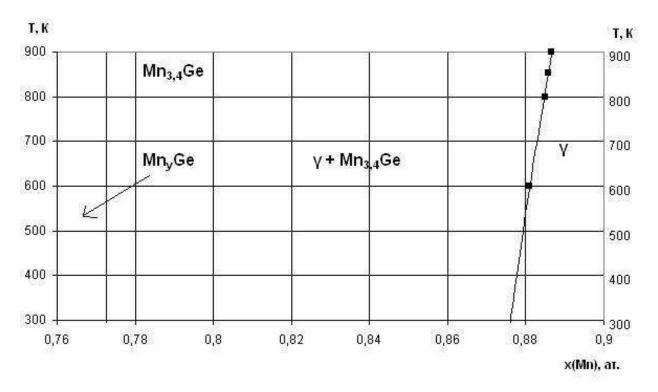


Рис. 1б. Расчётная фазовая диаграмма системы Mn - Ge, 0,76 $\leq x_1 \leq 0$,9.

Fig. 1b. The calculated phase diagram of the Mn - Ge system, $0.76 \le x_1 \le 0.9$.

Функция стабильности бинарной смеси в общем виде определяется выражением

$$\Psi = 1 + x_1 \cdot \frac{\partial \ln y_1}{\partial x_1} = 1 + x_2 \cdot \frac{\partial \ln y_2}{\partial x_2}, \qquad (21)$$

где γ_i - коэффициент активности соответствующего компонента i.

Для раствора замещения, избыточная энергия которого выражается степенными рядами Редлиха-Кистера, выражение преобразуется к виду

$$\Psi = 1 + 2x_1 \cdot x_2 \cdot \frac{2x_1 \cdot \mathcal{L}_{12}^{(1)} \cdot \mathcal{T} - (\mathcal{L}_{12}^{(0)} + (4x_2 - 1) \cdot \mathcal{L}_{12}^{(1)} \cdot \mathcal{T})}{R \cdot \mathcal{T}}.$$
 (22)

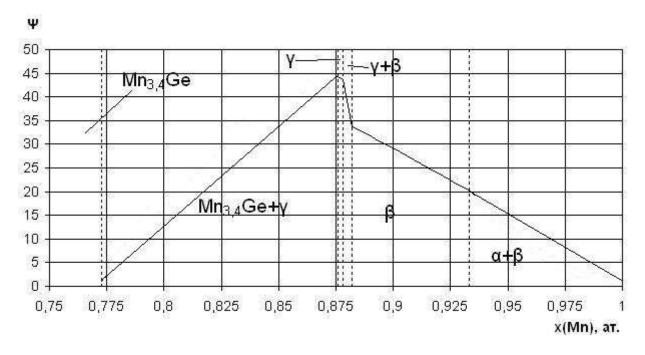


Рис. 2. Зависимость функции стабильности системы Mn - Ge от состава раствора.

Fig. 2. The dependence of the stability function of the Mn - Ge system on the solution composition.

2.7. Активности компонентов твёрдых растворов системы Mn - Ge

Активности компонентов β-фазы и ү-фазы зависят от состава и температуры следующим образом:

The Journal of Corrosion Science and Engineering

ISSN 1466-8858
$$a_{1} = x_{1} \cdot e \times p \left[\frac{x_{2} \cdot \left(\frac{1}{2} \cdot \frac$$

Зависимость активности марганца от состава раствора при 25°С показана на рисунке 3. Активность германия в рассматриваемом диапазоне концентраций близка к нулю.

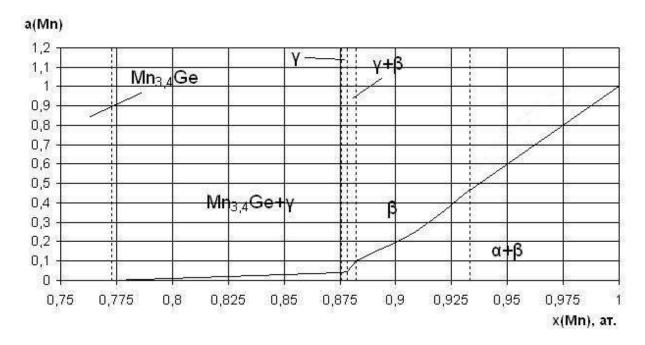


Рис. 3. Зависимость активности марганца от состава раствора при $25^{\circ}C$.

Fig. 3. The dependence of manganese activity on the solution composition at $25^{\circ}C$.

3. **ФАЗОВЫЕ РАВНОВЕСИЯ В СИСТЕМЕ Мn - Ge - O.**ХИМИЧЕСКАЯ УСТОЙЧИВОСТЬ

В системе Mn - O при $25^{\circ}C$ термодинамически устойчивы оксиды марганца MnO, Mn₃O₄, Mn₂O₃ и MnO₂, а в системе Ge - O образуется один

германия заимствованы из справочника [16]. В тройной системе Mn - Ge - O возможно образование германатов марганца $MnGeO_3$ и Mn_2GeO_4 [17], данных о стандартных энергиях Гиббса образования которых в литературе нет.

3.1. Оценка термодинамической устойчивости германатов марганца

Для того, чтобы оценить стандартные энергии Гиббса образования германатов марганца, было использовано допущение о том, что энергии Гиббса образования однотипных (похожих по составу) веществ А и В приближённо подчиняются следующей закономерности [18]:

$$\Delta_f G_{298,15}^0 (A) = a \cdot \Delta_f G_{298,15}^0 (B).$$
 (24)

Данную закономерность не рекомендуется экстраполировать на другие температуры из-за больших разниц в теплоёмкостях веществ при низких температурах (параметр а в таком случае заметно зависит от температуры), но можно использовать при постоянной температуре 298,15 К. C её помощью стандартные энергии Гиббса образования $MnGeO_3$ и Mn_2GeO_4 можно оценить следующим образом:

$$\frac{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(Mn_{2}GeO_{4})}{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(Mn_{2}SiO_{4})} = \frac{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(Fe_{2}GeO_{4})}{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(Fe_{2}SiO_{4})},$$
(25)

$$\frac{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(MnGeO_{3})}{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(Mn_{2}GeO_{4})} = \frac{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(MnSiO_{3})}{\Delta_{f}G_{298,15}^{0}(Mn_{2}SiO_{4})}.$$
 (26)

Необходимые для оценки данные о стандартных энергиях Гиббса образования соединений Mn_2SiO_4 , $MnSiO_3$, Fe_2SiO_4 и Fe_2GeO_4 взяты из работ [19 - 21]. По результатам оценки получены следующие значения:

$$\Delta_{f}G_{298,15}^{0}$$
 (MnGeO₃) = -995800 $\frac{\Pi_{x}}{MOJ_{b}}$. (28)

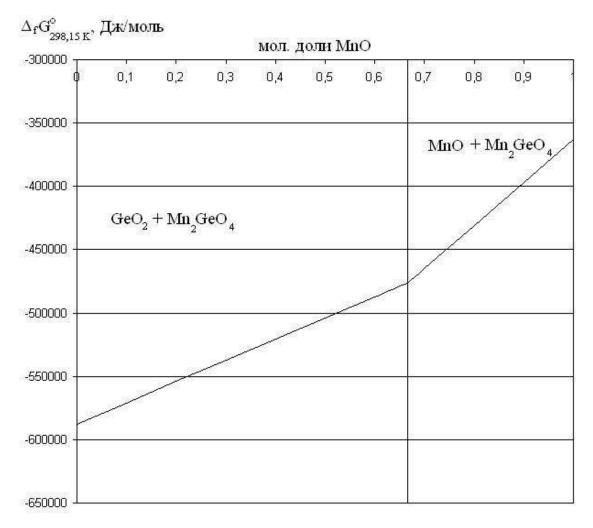


Рис. 4. Зависимость $\Delta_f G_{298,15}^0$ наиболее устойчивых наборов равновесных фаз от компонентного состава системы MnO - GeO_2 .

Fig. 4. The dependence of $\Delta_{f}G_{298,15}^{0}$ of the components of the MnO - GeO_{2} system on its compositon.

составляет всего 0,32 мол. %, поэтому при комнатной температуре ей можно пренебречь.

Для того, чтобы узнать, какие германаты марганца наиболее устойчивы при температуре 298,15 К, был рассмотрен разрез MnO - GeO₂. Путём варьирования компонентного состава системы и минимизации стандартной энергии Гиббса образования компонентов, были определены наиболее устойчивые соединения. Результат оценки показан на рисунке 4.

Рисунок 4 показывает, что германат $MnGeO_3$ при $25^{\circ}C$ термодинамически неустойчив при любом составе системы.

3.2. Диаграмма состояния системы Mn - Ge - O при $25^{\circ}C$

Диаграмма состояния системы Mn - Ge - O при 25°C показана на рисунке 5. По оси абсцисс отложена мольная доля германия в двойной системе Mn - Ge, а по оси ординат - степень окисленности системы $y = \frac{n_{\rm O}}{n_{\rm Mn} + n_{\rm Ge}}$.

На диаграмме показаны следующие инвариантные равновесия, реализуемые в системе:

I. α-Mn - β-фаза - MnO;

γ-φαзα - β-φαзα - MnO;

III. γ-φαзα - Mn_{3,4}Ge - MnO;

IV. $Mn_7Ge_3 - Mn_{3,4}Ge - MnO$;

V. Mn₅Ge₃ - Mn₇Ge₃ - MnO;

VI. Mn₅Ge₃ - MnO - Mn₂GeO₄;

VII. $Mn_{11}Ge_8 - Mn_5Ge_3 - Mn_2GeO_4$;

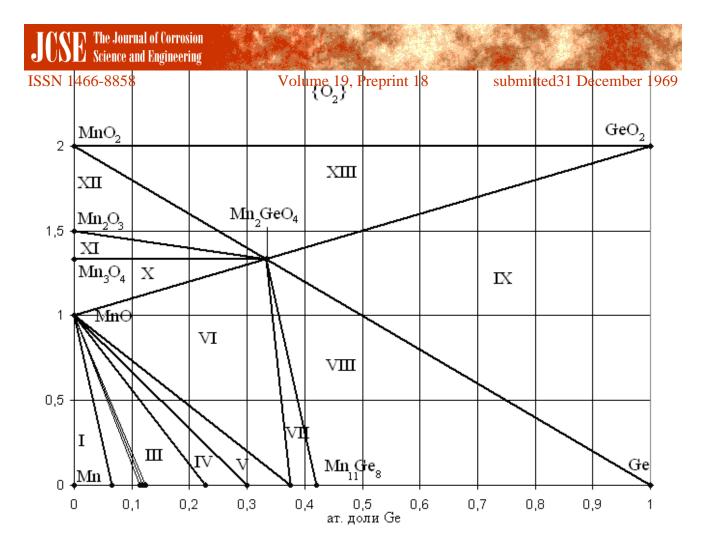


Рис. 5. Диаграмма состояния системы Mn - Ge при $25^{\circ}C$ и 1 бар.

Fig. 5. The state diagram of the Mn - Ge system at 25°C and 1 bar.

VIII. Ge - $Mn_{11}Ge_8$ - Mn_2GeO_4 ;

IX. $Ge - GeO_2 - Mn_2GeO_4$;

X. $MnO - Mn_3O_4 - Mn_2GeO_4$;

XI. $Mn_3O_4 - Mn_2O_3 - Mn_2GeO_4$;

XII. $Mn_2O_3 - MnO_2 - Mn_2GeO_4$;

XIII. $MnO_2 - Mn_2GeO_4 - GeO_2$.

Термодинамические характеристики инвариантных состояний в системе приведены в таблице 3.

ISSN 1466-8858

Volume 19, Preprint 18

submitted31 December 1969

Характеристики инвариантных состояний системы Mn - Ge - O при $25^{\circ}C$.

Table 3.

Characteristics of the Mn - Ge - O system invariant conditions at 25°C.

Фазовое равновесие	<i>p</i> (O₂), бар	Составы конденсированных фаз
I. α-Mn - β-φαзα - MnO	7,00·10 ⁻¹²⁸	x(α-Mn) =1; x(MnO)=1;
	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	<i>x</i> (β-Mn)=0,93431
II. MnO - β-фаза - ү-фаза	7,41·10 ⁻¹²⁷	x(MnO)=1; x(β-Mn)=0,88636;
11. Mile p quad y quad	7,1110	<i>x</i> (γ-Mn)=0,88154
III. Mn _{3,4} Ge - MnO - γ-φαзα	1,22·10 ⁻¹²⁶	x(Mn _{3,4} Ge)=1; x(MnO)=1;
TII. Will3,400 MillO y quad	1,22 10	<i>x</i> (γ-Mn)=0,87565
IV. Mn _{3,4} Ge - Mn ₇ Ge ₃ - MnO	8,31·10 ⁻¹²⁵	$x(Mn_{3,4}Ge)=1; x(Mn_7Ge_3)=1;$
	,	x(MnO)=1
V. Mn ₇ Ge ₃ - Mn ₅ Ge ₃ - MnO	1,45·10 ⁻¹²⁴	$x(Mn_5Ge_3)=1; x(Mn_7Ge_3)=1; x(MnO)=1$
VI. Mn ₅ Ge ₃ - MnO -	1,14·10 ⁻¹²⁰	$x(Mn_5Ge_3)=1; x(Mn_2GeO_4)=1;$
Mn ₂ GeO ₄		x(MnO)=1
VII. Mn ₅ Ge ₃ - Mn ₁₁ Ge ₈ -	1,77·10 ⁻¹²⁰	$x(Mn_5Ge_3)=1; x(Mn_2GeO_4)=1;$
Mn ₂ GeO ₄	_,,, _9	x(Mn ₁₁ Ge ₈)=1
VIII. Ge - Mn ₁₁ Ge ₈ -	3,38·10 ⁻¹²⁰	x(Ge)=1; x(Mn ₁₁ Ge ₈)=1;
Mn₂GeO4	0,0010	x(Mn ₂ GeO ₄)=1

JCSE The Journal of Corrosion Science and Engineering		
ISSN 1466-8858	Volume 19, Pre	print 18 submitted 31 December 1969
X. MnO - Mn ₃ O ₄ - Mn ₂ GeO ₄	7,08·10 ⁻⁶⁹	x(Mn ₃ O ₄) =1; x(MnO)=1; x(Mn ₂ GeO ₄)=1
XI. Mn ₃ O ₄ - Mn ₂ O ₃ - Mn ₂ GeO ₄	1,14·10 ⁻²⁷	$x(Mn_3O_4) = 1; x(Mn_2O_3) = 1;$ $x(Mn_2GeO_4) = 1$
XII. Mn ₂ O ₃ - MnO ₂ - Mn ₂ GeO ₄	6,25·10 ⁻¹⁸	$x(MnO_2) = 1; x(Mn_2O_3) = 1;$ $x(Mn_2GeO_4) = 1$
XIII. MnO ₂ - Mn ₂ GeO ₄ - GeO ₂	2,10·10 ⁻¹⁶	$x(MnO_2) = 1; x(Mn_2GeO_4) = 1;$ $x(GeO_2) = 1$

Расчёты показывают, что окисление германидов марганца и сплавов системы Mn - Ge кислородом воздуха приводит к образованию на его поверхности оксидов MnO₂ и GeO₂, а также германата марганца Mn₂GeO₄. Конкретный состав пассивирующей плёнки на металле будет определяться содержанием германия в сплавах.

4. ЭЛЕКТРОХИМИЧЕСКАЯ УСТОЙЧИВОСТЬ.

Термодинамические характеристики основных химических и электрохимических равновесий в системе Мn - Ge - H₂O при 25°C и давлении воздуха 1 бар рассчитаны по результатам фазовых равновесий в системе Мn - Ge - O и данным о стандартных электродных потенциалах [22, 23] и константах основности гидроксидов марганца [24] и представлены в таблице

равновесия (потенциал – pH) марганецгерманиевых сплавов при 25°C, давлении 1 бар и активностях ионов в растворе, равных 1, 10⁻³ и 10⁻⁶ моль л (стандартное состояние – гипотетический одномолярный раствор), которая изображена на рисунках ба – бв. Рисунок бг детализирует область активного растворения марганца на диаграмме.

Таблица 4.

Основные химические и электрохимические равновесия в системе

 $Mn - Ge - H_2O$ при 25°C и 1 бар.

Table 4.

The basic chemical and electrochemical equilibria in the

Mn - Ge - H_2O system at 25°C and 1 bar.

Nº	Электродная реакция	Равновесный потенциал, В (н. в. э.) или pH раствора
а	$2H^+ + 2e = H_2; p(H_2) = 10^{-7}$ bap	φ = 0,20706 - 0,059159pH
Ь	$O_2 + 4H^+ + 4e = 2H_2O; p(O_2) = 0,21 \text{ Gap}$	φ = 1,2086 - 0,059159pH
1	$Mn^{2+} + 2e = Mn_{(a)}$	$\varphi = -1.18 + 0.029580 \lg a_{Mn^{2+}}$ $x_{Mn(a)} = 1$
2	$Mn(OH)_2 + 2H^+ + 2e = Mn_{(a)} + 2H_2O$	$\varphi = -0.74001 - 0.059159$ pH $x_{Mn(a)} = 1$

	JCSE The Journal of Corrosion Science and Engineering	
I	SSN 1466-8858 Volume 19, Prepr	
3	$\left[Mn(OH)_{4} \right]^{2-} + 4H^{+} + 2e = Mn_{(a)} + 4H_{2}O$	+ 0,029580lg a [Mn(OH)4] ²⁻
		$\ln a_{Mn(a)} = 0;$
		$\ln a_{Mn(\beta)} = -0,62476$
	$0,3579Mn^{2+} + 7,4417Mn_{(y)} + 0,7158e =$	$\varphi = -1,1648 + 0,029580 \lg a_{Mn^{2+}}$
4	$= 7,7996 Mn_{(\beta)}$	$\ln a_{Mn(\beta)} = -1,8045;$
	γ, σσοιιι.(β)	$\ln a_{Mn(y)} = -2,4734$
	0,3579Mn(OH) ₂ + 7,4417Mn _(v) +	φ = - 0,72485 - 0,059159pH
5	+0,7158H+ +0,7158e =	$\ln a_{Mn(\beta)} = -1,8045;$
	$=7,7996Mn_{(\beta)}+0,7158H_2O$	$\ln a_{Mn(v)} = -2,4734$
		φ = 0,26385 - 0,11832pH +
	$0.3579 \left[Mn(OH)_{4} \right]^{2-} + 7.4417 Mn_{(v)} +$	+ 0,029580lg a
6	+1,4316H ⁺ +0,7158e = =7,7996Mn ₍₃₎ +1,4316H ₂ O	$\ln a_{Mn(\beta)} = -1,8045;$
		$\ln a_{Mn(y)} = -2,4734$
		$\varphi = -1,1616 + 0,029580 \lg a_{Mn^{2+}}$
7	3,6421Mn ²⁺ + Mn _{3,4} Ge +	$\ln a_{Mn(y)} = -20,959;$
/	$+7,2842e = 7,0421Mn_{(y)} + Ge_{(y)}$	$\ln a_{Ge(v)} = -144,30$
	2 6 4 2 1 A A m C	φ = - 0,72166 - 0,059159pH
8	3,6421Mn(OH) ₂ + Mn _{3,4} Ge + +7,2842H ⁺ +7,2842e =	$\ln a_{Mn(y)} = -20,959;$
0	$= 7,0421Mn_{(v)} + Ge_{(v)} + 7,2842H_2O$	$\ln a_{Ge(v)} = -144,30$

	JUNE Science and Engineering	
9	$\frac{\text{SSN } 1466-8858}{3,6421 \left[\text{Mn(OH)}_{4}\right]^{2-} + \text{Mn}_{3,4}\text{Ge} + } + 14,5684\text{H}^{+} + 7,2842\text{e} = }$	int 18 submitted31 December 1969 $+ 0.029580 \log a_{[Mn(OH)_4]^2}$
	$= 7,0421 Mn_{(r)} + Ge_{(r)} + 14,5684 H_2O$	$\ln a_{Mn(r)} = -20,959;$ $\ln a_{Ge(r)} = -144,30$
10	$3,2Mn^{2+}+Mn_7Ge_3+6,4e=3Mn_{3,4}Ge$	$\varphi = -1,1345 + 0,029580 \lg a_{Mn^{2+}}$
11	$3,2Mn(OH)_2 + Mn_7Ge_3 + 6,4H^+ + + 6,4e = 3Mn_{3,4}Ge + 6,4H_2O$	φ = - 0,69455 - 0,059159pH
12	$3,2[Mn(OH)_4]^{2-}+Mn_7Ge_3+12,8H^++$	φ = 0,29416 - 0,11832pH +
12	$+6,4e = 3Mn_{3,4}Ge + 6,4H_2O$	+ 0,029580lg a _[Mn(OH)4] 2-
13	$2Mn^{2+} + Mn_5Ge_3 + 4e = Mn_7Ge_3$	$\varphi = -1,1310 + 0,029580 \lg a_{Mn^{2+}}$
14	$2Mn(OH)_{2} + Mn_{5}Ge_{3} + 4H^{+} + $ $+4e = Mn_{7}Ge_{3} + 4H_{2}O$	φ = - 0,69096 - 0,059159pH
15	$2\left[Mn(OH)_{4}\right]^{2-} + Mn_{5}Ge_{3} + 8H^{+} + 4e = Mn_{7}Ge_{3} + 8H_{2}O$	$\varphi = 0.29774 - 0.11832 pH +$ + 0.029580 lg $a_{[Mn(OH)_4]^{2-}}$
16	$7Mn^{2+} + 3Mn_{11}Ge_8 + 14e = 8Mn_5Ge_3$	$\varphi = -1,0397 + 0,029580 \lg a_{Mn^{2+}}$
17	$7Mn(OH)_2 + 3Mn_{11}Ge_8 + 14H^+ + $ $+14e = 8Mn_5Ge_3 + 14H_2O$	φ = - 0,59969 - 0,059159pH
18	$7[Mn(OH)_4]^{2-} + 3Mn_{11}Ge_8 + 28H^+ +$	φ = 0,38902 - 0,11832pH +
	$+14e = 8Mn_5Ge_3 + 28H_2O$	+ 0,029580lg a [Mn(OH)4]2-
19	$11Mn^{2+} + 8Ge + 22e = Mn_{11}Ge_8$	$\varphi = -1,0131 + 0,029580 \lg a_{Mn^{2+}}$
20	$11Mn(OH)_2 + 8Ge + 22H^+ + $ $+22e = Mn_{11}Ge_8 + 22H_2O$	φ = - 0,57309 - 0,059159pH

The Journal of Corrosion

	JCSE The Journal of Corrosion Science and Engineering	
21	SSN 146 1.1 8 Mn(OH) ₄	nt 18 submitted31 December 1969
21	$+22e = Mn_{11}Ge_8 + 44H_2O$	+ 0,029580lg a [Mn(OH)4]2-
22	$Mn^{2+} + 2H_2O = Mn(OH)_2 + 2H^+$	pH = 7,4374 - 0,5lg a _{Mn²⁺}
23	$Mn(OH)_{2} + 2H_{2}O =$ $= \left[Mn(OH)_{4}\right]^{2-} + 2H^{+}$	pH = 16,713 + 0,5lg a _{Mn²⁺}
24	$Mn_2GeO_4 + 8H^+ + 4e =$	φ = - 0,063453 - 0,11832pH -
	$=2Mn^{2+}+Ge+4H_{2}O$	- 0,029580lg a _{Mn²⁺}
		$ \ln a_{Ge(A)} = 0 $
25	$Mn_2GeO_4 + 4H^+ + 4e =$	φ = - 0,50344 - 0,059159pH
	$=2Mn(OH)_2+Ge$	$\ln a_{Ge(A)} = 0$
26	$Mn_2GeO_4 + 4H_2O + 4e =$	φ = - 1,4922 -
	$=2\lceil Mn(OH)_4\rceil^{2-}+Ge$	- 0,029580lg a
	L ` 	$ \ln a_{Ge(A)} = 0 $
27	$GeO_2 + 4H^+ + 4e = Ge + 2H_2O$	φ = - 0,29380 - 0,059159pH
		$\ln a_{Ge(A)} = 0$
28	$GeO_2 + H_2O = HGeO_3^- + H^+$	pH = 20,222+lg a _{HGeO3} -
29	$2Mn^{2+} + GeO_2 + 2H_2O =$	pH = 3,8936 - 0,5 $\lg a_{Mn^{2+}}$
	$= Mn_2GeO_4 + 4H^+$	
30	$Mn_3O_4 + 2H^+ + 2e = 3Mn(OH)_2 + H_2O$	φ = 0,48505 - 0,059159pH
31	$Mn_3O_4 + 8H_2O + 2e =$	φ = - 2,4811 + 0,11832pH -
	$=3\left[Mn(OH)_{4}^{2}\right]^{2-}+4H^{+}$	- 0,088738lg a [Mn(OH)4]2-
32	$Mn_3O_4 + 8H^+ + 2e = 3Mn^{2+} + 4H_2O$	φ = 1,8050 - 0,23664pH -
_		- 0,088738lg a _{Mn³+}

© 1969 University of Manchester and the authors. This is a preprint of a paper that has been submitted for publication in the Journal of Corrosion Science and Engineering. It will be reviewed and subject to the reviewers' comments, be published online at http://www.jcse.org in due course. Until it has been fully published is should not normally be referenced in published work.

33	JCSE The Journal of Corrosion Science and Engineering	
33	SSN 1466-8858 + 271 + 26 - 21VII Volume 12), Prepr	nt 18 submitted31 December 1969
	$Mn_2O_3 + 5H_2O + 2e =$	φ = - 1,3773 + 0,059159pH -
34	$=2[Mn(OH)_4]^{2-}+2H^+$	- 0,059159lg a _{[мп(ОН)4}]²-
35	$2MnO_2 + 2H^+ + 2e = Mn_2O_3 + H_2O$	φ = 0,97424 - 0,059159pH
36	$Mn_2O_3 + 6H^+ + 2e = 2Mn^{2+} + 3H_2O$	φ = 1,4801 - 0,17748pH -
30	7411 ₂ 0 ₃ + 011 + 2e = 27411 + 31 20	- 0,0591591g a _{Mn²+}
	Mn ₂ O ₃ + HGeO ₃ + 3H ⁺ +	φ = 1,6176 - 0,088738pH +
37	$+2e = Mn_2GeO_4 + 2H_2O$	+ 0,029580lg a _{HGeO3} -
20	$2MnO_2 + HGeO_3^- + 5H^+ + 4e =$	φ = 1,2959 - 0,73949pH +
38	$= Mn_2GeO_4 + 3H_2O$	+ 0,014790lg a _{HGeO3} -
39	$2MnO_2 + GeO_2 + 4H^+ + 4e =$ = $Mn_2GeO_4 + 2H_2O$	φ = 0,99681 - 0,059159pH
40	AA O ALIF O AL 2+ OLI O	φ = 1,2272 - 0,11832pH -
40	$MnO_2 + 4H^+ + 2e = Mn^{2+} + 2H_2O$	- 0,029580lg a _{Mn²+}
	AA 03- 41 (+ AA 0 01 1 0	φ = 4,2377 - 0,23664pH +
41	$MnO_4^{3-} + 4H^+ + e = MnO_2 + 2H_2O$	+ 0,059159lg a _{MnO4} 3-
42	$MnO_4^{2-} + e = MnO_4^{3-}$	$\varphi = 0.3 + 0.059159 \lg \frac{a_{MnO_4^{2-}}}{a_{MnO_4^{3-}}}$
4.5	$MnO_4^{2-} + 4H^+ + 2e = MnO_2 + 2H_2O$	φ = 2,2688 - 0,11832pH +
43		+ 0,029580lg a _{MnO4} 2-
44	$MnO_4^- + \boldsymbol{e} = MnO_4^{2-}$	$\varphi = 0,558 + 0,059159 \lg \frac{a_{MnO_4^-}}{a_{MnO_4^{2^-}}}$

	JUDE Science and Engineering	
	$\frac{85N \cdot 1466 - 8858}{MnO_4} + 4H^+ + 3e = MnO_2^{0} + 2H_2^{0}$	+ 0,019/201g a _{MnO4} -
46	$Mn^{3+} + e = Mn^{2+}$	$\varphi = 1,51 + 0,059159 lg \frac{a_{Mn^{3+}}}{a_{Mn^{2+}}}$
47	$MnO_2 + 4H^+ + e = Mn^{3+} + 2H_2O$	$\varphi = 0.94432 - 0.23664$ pH - -0.059159 lg $a_{Mn^{3+}}$
48	$MnO_4^- + 8H^+ + 4e = Mn^{3+} + 4H_2O$	$\varphi = 1,51 - 0,11832 \text{pH} +$ $+ 0,059159 \text{lg} \frac{a_{MnO_4^-}}{a_{Mn^{3+}}}$

The Journal of Corrosion

На диаграммах, представленных на рисунках 6a - 6г, можно выделить 38 областей термодинамической устойчивости различных фаз системы:

I.
$$Mn_{(\sigma)} + \beta + \gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)}$$
;

II. $\beta + \gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + Mn^{2+}$;

III. $\beta + \gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + Mn(OH)_{2}$;

IV. $\beta + \gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + [Mn(OH)_{4}]^{2-}$;

V. $\gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + Mn^{2+}$;

VI. $\gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + Mn(OH)_{2}$;

VII. $\gamma + Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + [Mn(OH)_{4}]^{2-}$;

VIII. $Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + Mn(OH)_{2}$;

X. $Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + Mn(OH)_{2}$;

X. $Mn_{3,4}Ge + Mn_{7}Ge_{3} + Mn_{5}Ge_{3} + Mn_{11}Ge_{8} + Ge_{(anma3)} + [Mn(OH)_{4}]^{2-}$;

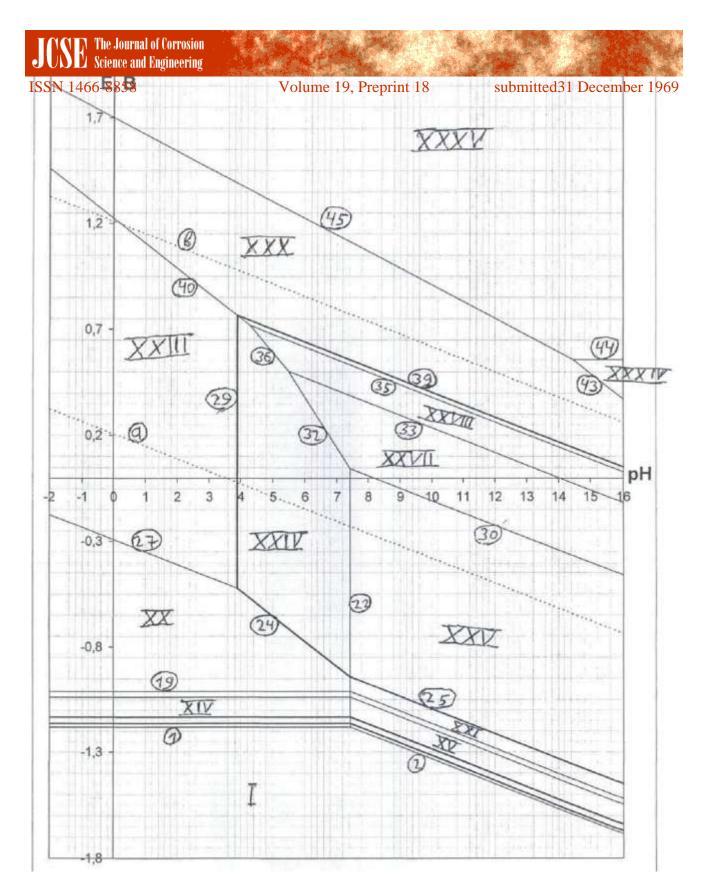


Рис. 6а. Диаграмма потенциал - pH системы Mn - Ge - H_2O при 25°C, 1 бар и 1 моль $\frac{1}{2}$.

Fig. 6a. The potential - pH diagram of the Mn - Ge - H_2O system at 25°C, 1 bar and 1 $\frac{\text{mol}}{I}$.

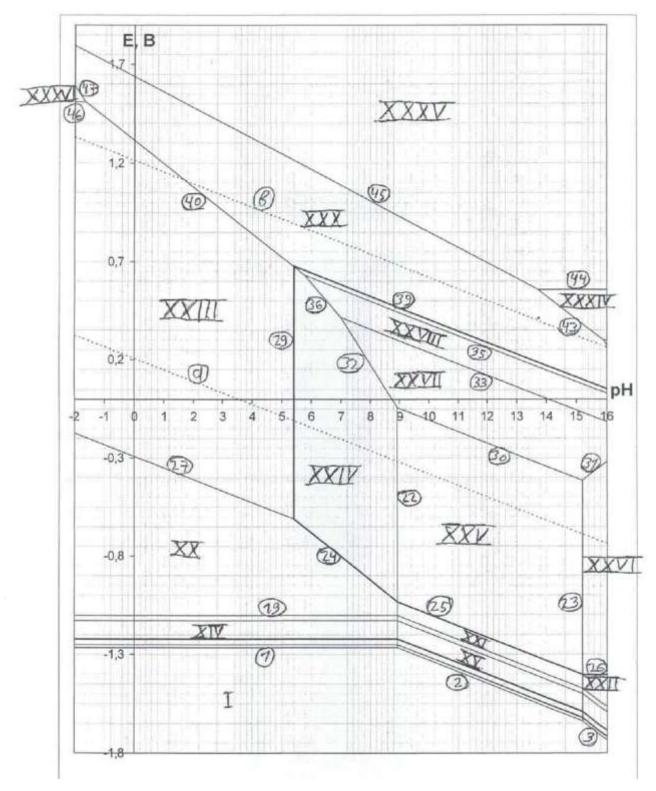


Рис. 6б. Диаграмма потенциал - pH системы Mn - Ge - H_2O при $25^{\circ}C$, 1 бар и 10^{-3} $\stackrel{\mathsf{MOJb}}{/}_{J}$.

Fig. 6b. The potential - pH diagram of the Mn - Ge - H_2O system at 25°C, 1 bar and 10^{-3} mol/.

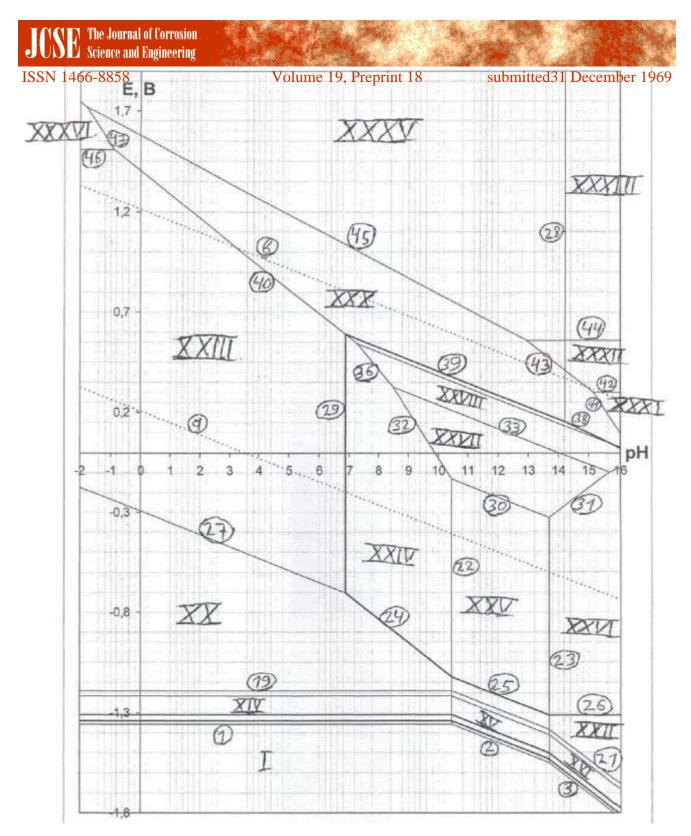


Рис. 6в. Диаграмма потенциал – pH системы Mn – Ge – H_2O при $25^{\circ}C$, 1 бар и 10^{-6} моль/ $_{\Pi}$.

Fig. 6c. The potential - pH diagram of the Mn - Ge - H_2O system at 25°C, 1 bar and 10^{-6} $\stackrel{\text{mol}}{/}$.

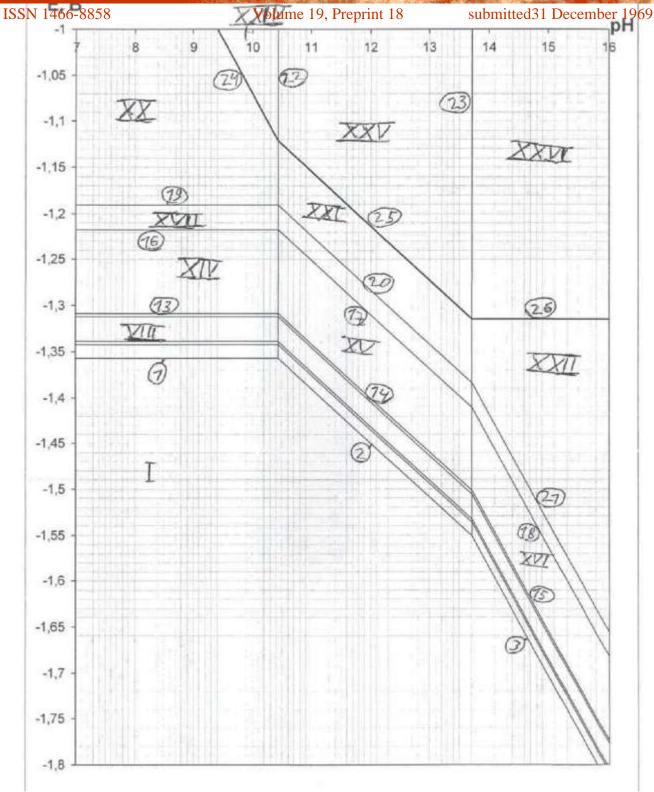


Рис. 6г. Сечение диаграммы потенциал – pH системы Mn – Ge – H_2O при $25^{\circ}C$, 1 бар и 10^{-6} моль/пв области активного растворения германидов марганца.

Fig. 6d. The potential - pH diagram of the Mn - Ge - H_2O system at 25°C, 1 bar and 10^{-6} mol/ in the area of the active dissolution of manganese germanides.

XII.
$$Mn_7Ge_3 + Mn_5Ge_3 + Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(arma3)} + Mn(OH)_2$$
;

XIII.
$$Mn_7Ge_3 + Mn_5Ge_3 + Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(aJMa3)} + [Mn(OH)_4]^{2-}$$
;

XIV.
$$Mn_5Ge_3 + Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(anma3)} + Mn^{2+}$$
;

XV.
$$Mn_5Ge_3 + Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(anma3)} + Mn(OH)_2$$
;

XVI.
$$Mn_5Ge_3 + Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(QQMQX)} + \lceil Mn(OH)_4 \rceil^{2-}$$
;

XVII.
$$Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(a \sqcap Ma3)} + Mn^{2+}$$
;

XVIII.
$$Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(\alpha \sqcap Ma3)} + Mn(OH)_2$$
;

XIX.
$$Mn_{11}Ge_8 + Ge_{(a_{11}Ma_3)} + \lceil Mn(OH)_4 \rceil^{2-}$$
;

XX.
$$Ge_{(anma3)} + Mn^{2+}$$
;

XXI.
$$Ge_{(anmax)} + Mn(OH)_2$$
;

XXII.
$$Ge_{(a \sqcap Ma3)} + \lceil Mn(OH)_4 \rceil^{2-}$$
;

XXIII.
$$GeO_2 + Mn^{2+}$$
;

XXIV.
$$Mn_2GeO_4 + Mn^{2+}$$
;

XXV.
$$Mn_2GeO_4 + Mn(OH)_2$$
;

XXVI.
$$Mn_2GeO_4 + \lceil Mn(OH)_4 \rceil^{2-}$$
;

XXVII.
$$Mn_2GeO_4 + Mn_3O_4$$
;

XXVIII.
$$Mn_2GeO_4 + Mn_2O_3$$
;

XXIX.
$$Mn_2GeO_4 + MnO_2$$
;

XXX.
$$GeO_2 + MnO_2$$
;

XXXI.
$$HGeO_3^- + MnO_4^{3-}$$
;



XXXIII. $HGeO_3^- + MnO_4^-$;

XXXIV. $GeO_2 + MnO_4^{2-}$;

XXXV. $GeO_2 + MnO_4^-$;

XXXVI. $GeO_2 + Mn^{3+}$;

XXXVII. $HGeO_3^- + Mn_2O_3$;

XXXVIII. $HGeO_3^- + MnO_2$.

Область I - это область иммунности всех возможных структурных составляющих системы марганец-германий (двух твёрдых замещения, четырёх интерметаллидов, марганца и германия в виде чистых простых веществ). В областях II - XII протекает селективное превращение марганца. Вид образующегося продукта при этом зависит от рН, концентрации и ионной силы раствора $(Mn^{2+}, Mn(OH)_2, [Mn(OH)_4]^{2-})$. Соответственно, превращение марганца в ионы приводит к его растворению, а в гидроксид - к пассивационной плёнки, затормаживающей дальнейшую $Mn(OH)_2$ коррозию. При этом термодинамически более соответствующего оксида MnO. В областях XXIV - XXIX наблюдается общая коррозия сплавов с образованием пассивационной плёнки Mn₂GeO₄. В областях XXXIV -XXXVI и XXIII происходит общая коррозия сплавов с растворением марганца и окисления германия до GeO2 (оксидная пассивация сплавов плёнкой диоксида германия). В областях XXXVII и XXXVIII происходит общая коррозия сплавов с растворением германия и образования пассивационной плёнки оксидов марганца. В области XXX происходит общая коррозия

XXXIII происходит полное растворение всех материалов.

5. ВЫВОДЫ

- 1. Проведена оценка стандартных энергий Гиббса образования германидов и германатов марганца $Mn_{3,4}Ge$, Mn_7Ge_3 , Mn_5Ge_3 , $Mn_{11}Ge_8$, $MnGeO_3$ и Mn_2GeO_4 .
- 2. В рамках модели растворов замещения описаны термодинамические свойства β- и γ-твёрдых металлических растворов системы Mn Ge и оценены значения энергий Гиббса фазовых переходов чистых германия и марганца в γ-фазу. Показаны отрицательные отклонения твёрдых растворов от идеальности.
- 3. Рассчитаны сечения фазовых диаграмм Mn Ge и Mn Ge О при 25°С.
- 4. Рассчитана диаграмма потенциал pH системы Mn Ge H₂O при 25°C, 1 бар и различных активностях ионов в растворе. Рассмотрены термодинамические особенности коррозионно-электрохимического поведения германия и железа в сплавах при различных электродных потенциалах и pH растворов.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ REFERENCES

1. Княжева В. М., Бабич, С. Г., Колотыркин В. И., Кожевников В. Б. Металлоподобные соединения переходных металлов - новый класс

№ 4. *C*. 603 - 616.

Knyazheva V. M., Babich S. G., Kolotyrkin V. I., Kozhevnikova V. B. Metallopodobnye soyedineniya perekhodnykh metallov – novyi klass korrozionnostoikikh materialov i pokrytii [Metal-like transition metals compounds – a new class of corrosion-resistant materials and coatings] // Zashchita metallov, 1991. Vol. 27. No. 4. P. 603 – 616 [In Russian].

- 2. Ohoyama T. X-ray and Magnetic Studies of the Manganese-Germanium System

 // Journal of the Physical Society of Japan, 1961. Vol. 16. No 10. P. 1995 2002.
- 3. Durman E., Acel M., Dincer I., Elmali A., Elerman Y. Competing magnetic interactions in rare-earth manganese silicides and germanides // Journal of Magnetism and Magnetic Materials, 2007. Vol. 309. No 1. P. 40 53.
- 4. Cho S., Choi S., Hong S. C., Kim Y., Ketterson J. B., Kim B.-J., Kim Y. C., Jung Y.-H. Ferromagnetism in Mn-doped Ge // Physical Review B, 2002. Vol. 66. No 3. Article 033303. P. 1 3.
- **5**. Aoyama I., Fedorov M. I., Zaitsev V. K., Solomkin F. Yu., Eremin E. S., Samunin A. Yu., Mikoujima M., Sano S., Tsuji T. Effects of Ge Doping on Micromorphology of MnSi in MnSi $_{\sim 1.7}$ and on Their Thermoelectric Transport Properties // Japanese Journal of Applied Physics, 2005. Vol. 44. Part 1. No 12. P. 8562 8570.
- 6. Шеин А. Б. Электрохимия силицидов и германидов переходных металлов: монография. Пермь: Изд-во Пермского гос. ун-та, 2009. 257 с.
- Shein A. B. Elektrokhimiya silitcidov i germanidov perekhodnykh metallov: monografiya [The electrochemistry of the silicides and germanides of transition

Russian].

- 7. Шеин А. Б. Коррозионно-электрохимическое поведение Mn_5Si_3 , Mn_5Ge_3 и $Mn_5(Ge_{1-x}Si_x)_3$ в сернокислом электролите // Ползуновский вестник, 2009. № 3. С. 247 252.
- Shein A. B. Korrozionno-elektrokhimicheskoye povedeniye Mn_5Si_3 , Mn_5Ge_3 i $Mn_5(Ge_{1-x}Si_x)_3$ v sernokislom elektrolite [The corrosion-electrochemical behaviour of Mn_5Si_3 , Mn_5Ge_3 and $Mn_5(Ge_{1-x}Si_x)_3$ in the sulphuric acid electrolyte] // Polzunovskii Vestnik, 2009. No 3. P. 247 252 [In Russian].
- 8. Диаграммы состояния двойных металлических систем: справ. изд. В 3 т. Т. 2; под. ред. Н. П. Лякишева. М.: Машиностроение, 1997. 1024 с. Diagrammy sostoyaniya dvoinykh metallicheskikh system: sprav. izd [Phase diagrams of binary metallic systems: a handbook]. In 3 volumes. Vol. 2; Ed. Lyakishev N. P. Moscow: Mashinostroyeniye, 1997. 1024 p [In Russian].
- Berche A., Tedenac J. C., Jund P. Thermodynamic modeling of the germanium
 manganese system // Intermetallics, 2014. Vol. 47. P. 23 30.
- 10. Arras E., Caliste D., Deutsch T., Lançon F., Pochet P. Phase diagram, structure, and magnetic properties of the Ge-Mn system: A first-principles study // Physical Review B, 2011. Vol. 83. No 17. Article 174103. P. 1 12.
- 11. Gokhale A. B., Abbaschian R. The Ge-Mn (Germanium-Manganese) system // Bulletin of Alloy Phase Diagrams, 1990. Vol. 11. No 5. P. 460 468.

12. Is sequence and Engineering

properties and the classification of solutions // Industrial and Engineering Chemistry, 1948. Vol. 40. No 2. P. 345 - 348.

13. NASA Thermo Build Database.

The Journal of Corrosion

URL: http://www.grc.nasa.gov/WWW/CEAWeb/ceaThermoBuild.htm.

Accessed 10 March 2016.

14. Физическая химия неорганических материалов. В 3 т.; под общ. ред. В. Н. Ерёменко. Киев: Наукова думка, 1988. Т. 1: Термодинамика интерметаллидов и фазовые равновесия в металлических системах / Л. В. Артюх, Ю. И. Буянов, Т. Я. Великанова и др. *С.* 9 - 70.

Fizicheskaya khimiya neorganicheskikh materialov [Physical Chemistry of Inorganic Materials]. In 3 Volumes. Ed. Eryomenko V. N. Kiev: Naukova dumka, 1988. Vol. 1. Termodinamika intermetallidov i fazovyye ravnovesiya v metallicheskikh sistemakh [Thermodynamics of intermetallides and phase equilibria in metallic systems] / Artyukh L. V., Buyanov Yu. I., Velikanova T. Ya et al.. P. 9 - 70 [In Russian].

- 15. van't Hoff, M. J. H. Études de dynamique chimique [Studies on chemical dynamics] // Recueil des Travaux Chimiques des Pays-Bas, 1884. Vol. 3. No 10. P. 333 336 [In French].
- **16**. Волков А. И., Жарский И. М. Термодинамические характеристики веществ: справочник. Минск: Букмастер, 2014. 288 с.

spravochnik [Thermodynamic Properties of the Substances: A Handbook]. Minsk: Bukmaster, 2014. 288 p [In Russian].

- 17. Takayama E. The system GeO_2 MnO Mn₂O₃ at 900°C // Journal of Solid State Chemistry, 1981. Vol. 39. No 1. P. 133 134.
- 18. Киреев В. А. Курс физической химии. Изд. 3-е. М.: Химия, 1975. 776 с. Kireev V. A. Kurs fizicheskoi khimii [A Course of Physical Chemistry]. 3rd Edn. Moscow: Khimiya, 1975. 776 p [In Russian].
- 19. Николайчук П. А., Шаляпина Т. И., Тюрин А. Г., Мосукова Т. В. Термодинамика химической и электрохимической устойчивости сплавов системы Мn Si // Вестник Южно-Уральского государственного университета. Серия "Химия", 2010. Вып. 4. № 31 (207). С. 72 82.
- Nikolaychuk P. A., Shalyapina T. I., Tyurin A. G., Mosunova T. V. Termodinamika khimicheskoi i elektrokhimicheskoi ustoichivosti splavov sistemy Mn Si [Thermodynamics of Chemical and Electrochemical Stability of Mn Si system Alloys] // Vestnik Yuzhno-Ural'skogo gosudarstvennogo universiteta. Seriya "Khimiya", 2010. Issue 4. No 31(207). P. 72 82 [In Russian].
- **20**. Тюрин А. Г. Термодинамика химической и электрохимической устойчивости твёрдых сплавов железа, хрома и никеля. Челябинск: Издательство Челябинского государственного университета, 2012. 241 с.
- Tyurin A. G. Termodinamika khimicheskoi i elektrokhimicheskoi ustoichivosti tvyordykh splavov zheleza, khroma i nikelya [Thermodynamics of Chemical and Electrochemical Stability of the Solid Iron, Chromium and Nickel Alloys].

241 p [In Russian].

- **21**. Тюрин А. Г., Николайчук П. А., Канатьева И. И. Термодинамика химической и электрохимической устойчивости сплавов системы Fe Ge // Коррозия: материалы, защита, 2015. № 12. С. 1 9.
- Tyurin A. G., Nikolaychuk P. A., Kanatyeva I. I. Termodinamika khimicheskoi I elektrokhimicheskoi ustoichivosti splavov sistemy Fe Ge [Thermodynamics of Chemical and Electrochemical Stability of Fe Ge system Alloys] // Korroziya: materialy, zashchita, 2015.No 12. P. 1 9 [In Russian].
- **22**. Справочник по электрохимии; под ред. Сухотина А. М. Л.: Химия, 1981. 488 с.
- Spravochnik po elektrokhimii [Handbook on Electrochemistry]; Ed. Sukhotin A. M. Leningrad: Khimiya, 1981. 488 p [In Russian].
- 23. Speight J. Lange's Handbook of Chemistry, 16th Edition. New York: McGraw-Hill Education, 2005. 1623 p.
- **24**. Лурье Ю. Ю. Справочник по аналитической химии. Изд. 6-е. М.: Химия, 1989. 448 с.
- Lur'e Yu. Yu. Spravochnik po analiticheskoi khimii [Handbook on Analytical Chemistry]. 6th Edn. Moscow: Khimiya, 1989. 488 p [In Russian].