

Рисунок 1 – Изменение концентрации цинка в процессе электроэкстракции

Анализ данных микроскопических исследований полученного порошка цинка показал, что электролиз при плотности тока 15 А/дм² позволяет получать порошок цинка с более мелкими зернами, в отличии от порошка цинка, полученного при плотности тока 30 А/дм². Однако, порошок, полученный при плотности тока 30 А/дм² имеет более однородную структуру.

УДК 546.02/.05

М.А. Осипенко, асп.; А.А. Касач, ассист., канд. хим. наук; Е.О. Богдан, доц., канд. техн. наук; И.И. Курило, доц., канд. хим. наук (БГТУ, г. Минск)

ИЗУЧЕНИЕ КОРРОЗИОННОГО ПОВЕДЕНИЯ МАГНИЕВЫХ СПЛАВОВ АZ31-XLi В 0,05 М РАСТВОРЕ NaCl

Магний и его сплавы благодаря своим уникальным физико-химическим и механическим свойствам получили широкое применение во многих областях промышленности. Однако высокая химическая активность магния ограничивает его использование. Это объяснится тем, что естественная оксидная пленка магния довольно тонкая и не обеспечивает достаточной защиты от коррозии. Наиболее широкое промышленное применение получили алюмосодержащие магниевые сплавы серии AZ (система Mg–Al–Zn). Легирование сплавов магния алюминием и цинком способствует увеличению их коррозионной устойчивости и улучшению ряда физико-механических свойств. Одним из эффективных способов получение сверхлегких сверхпластичных материалов является легирование магния литием. Легирование магния литием приводит к значительному снижению плотности полученных сплавов (1,3– 1,6 г/см³) и, следовательно, к повышению удельных характеристик их механических свойств. Целью работы было изучение влияния содержания лития в составе сплава AZ31-xLi (x = 0, 4, 8, 12 масс. %) на его коррозионную устойчивость в 0,05 M растворе хлорида натрия.

Оценку коррозионной стойкости сплавов проводили с использованием потенциостата/гальваностата PGSTAT 302N (Methrom Autolab), оснащенного модулем импеданса FRA32M. В исследованиях в качестве электрода сравнения использовали насыщенный хлоридсеребряный электрод, а вспомогательного электрода – платиновую сетку. Активная площадь рабочего электрода – 1 см². Для всех исследований объем коррозионной среды составлял 60 см³.

Потенциодинамические поляризационные кривые (ПК) снимали в диапазоне потенциалов от –300 до +700 мВ относительно стационарного потенциала при скорости развертки потенциала 1 мВ/с.

Спектры импеданса регистрировали в диапазоне частот $10^5 - 10^{-2}$ Гц с амплитудой колебаний тока 10 мВ. Анализ спектров, подбор эквивалентных схем и расчет параметров их элементов проводили с использованием программы ZView 3,2 с.

На рис. 1 показана динамика изменения потенциала разомкнутой цепи (E_{pu}) исследуемых магниевых сплавов в 0,05 M NaCl в течение 1000 с. Для всех образцов резкого падения значений E_{pu} , которое свидетельствует о быстром разрушении пассивной пленки, не наблюдалось. Анализ данных показывает, что для магниевого сплава AZ31 в 0,05 M растворе NaCl начальное значение E_{pu} составляло около –1,55 B и в процессе измерения увеличивалось примерно до –1,50 В.



Рисунок 1 – Эволюция Ерц исследуемых сплавов в зависимости от времени экспозиции в 0,05 M растворе NaCl

На рис. 2 представлены результаты импедансной спектроскопии в виде диаграмм Найквиста образцов сплавов магния AZ31-xLi в 0,05 M растворе NaCl. На диаграммах можно выделить два характерных участка: высокочастотную ёмкостную петлю и низкочастотную индуктивную петлю, что согласуются с данными других исследователей [1]. Наличие в диапазоне высоких и средних частот емкостной петли характеризует поведение двойного электрического слоя и сопротивление поверхностной оксидной пленки, что связано с протеканием химических и электрохимических реакций на поверхности образца. Наличие индуктивной петли при низких частотах может быть обусловлено различными причинами: релаксацией адсорбированных анионов продуктов коррозии, таких как Mg(OH)_{ads}⁺ или Mg(OH)₂ [2]; ускорением процесса анодного растворения или растворением защитной пассивной пленки.

Эквивалентная схема, используемая для подбора спектров импеданса, показана на вставке рис. 2; результаты подбора приведены в табл. 1. В этой схеме R1, CPE1 – сопротивление и элемент постоянной фазы, характеризующий барьерные свойства пленки поверхности образца покрытой продуктами коррозии; R2, CPE2 – сопротивление и элемент постоянной фазы, характеризующий процесс переноса заряда на границе раздела металл/электролит; R3 – сопротивление, связанное с процессом индуктивности; L – индуктивность. Элемент постоянной фазы (CPE) был использован из-за неоднородности и шероховатости поверхности.



Рисунок 2 – Диаграмма Найквиста сплава AZ31-xLi в 0,05 M растворе NaCl

	R_1 ,	R_2 ,	R_3 ,	$R_{\rm p},$	CPE1,		CPE2,		L,
Сплав	Ом∙с	Ом∙с	Ом∙	Ом∙с	$OM \cdot CM^{-2} \cdot S^{-1}$	n_1	Ом см	n_2	Гн
	M^2	M^2	CM^2	M^2	n		$^{2} \cdot \mathrm{s}^{-n}$		· CM ²
AZ31	97,5	1341	1299	682,6	$1,06 \cdot 10^{-6}$	0,96	$8,1 \cdot 10^{-6}$	0,95	1370
AZ31-	20	850	300	223 1	$1.95 \cdot 10^{-5}$	0.95	$1.94.10^{-6}$	0.85	650
4Li	20	0.50	500	223,1	1,75 10	0,75	1,74 10	0,05	050
AZ31-	10	502.4	135,	107.2	$2.076.10^{-6}$	0.84	$4.64.10^{-6}$	0.66	450
8Li	10	302,4	5	107,2	2,970 10	0,04	4,0410	0,00	430
AZ31-	5	145	51.1	28.1	$0.45.10^{-5}$	0.75	$1.82.10^{-5}$	0.65	2/1
12Li	5	143	51,1	30,1	2,45.10	0,75	1,02.10	0,05	541

Таблица – Подбор параметров эквивалентной схемы

Как правило, для расчета эффективности ингибирования можно использовать расчет сопротивления поляризации (R_p). Для используемой схемы с учетом того, что частота стремится к нулю, R_p можно рассчитать по следующему уравнению:

$$\frac{1}{R_{\rm p}} = \frac{1}{R_{\rm 1} + R_{\rm 2}} + \frac{1}{R_{\rm 3}} \tag{1}$$

На рис. 3 представлены ПК исследуемых сплавов магния AZ31xLi в 0,05 M растворе NaCl. Как видно из представленных данных, с увеличением содержания лития в исследуемых сплавах наблюдается смещение потенциала коррозии в область электроположительных значений.

Анализ тафелевских участков ПК показал, что по мере увеличения содержания лития в сплаве от 0 до 12 масс. % наблюдается увеличение угла наклона (b_{κ}) тафелевского участка катодной кривой, что может быть вызвано подщелачиванием приэлектродной области. В свою очередь анализ величин коэффициентов b_a показывает, что они характеризуются низкими значениями, указывающими на процесс активного растворения компонентов исследуемых сплавов.



Рисунок 3 – Поляризационные кривые сплава AZ31-xLi в 0,05 M растворе NaCl

Таким образом, комплексные электрохимические исследования образцов сплавов AZ31-xLi (x = 0, 4, 8, 12 масс. %) показали, что с ростом содержания лития в структуре магниевого сплава их коррозионная устойчивость значительно снижается.

ЛИТЕРАТУРА

1. A. D. King, N. Birbilis, J. R. Scully. Electrochemical Measurement of Magnesium Corrosion Rates; a Combined Impedance, Mass-Loss and Hydrogen Collection Study. – *Electrochim. Acta.* – 2014. – Vol. 121. – P. 394–406. Doi: 10.1016/j.electacta.2013.12.124.

2. G. Baril, N. Pébère. Corrosion of pure magnesium in aerated and deaerated sodium sulphate solutions. – *Corros. Sci.* – 2001. –Vol. 43. – No. 3. – P. 471–484. Doi: 10.1016/S0010-938X(00)00095-0.

УДК 544.228+537.31/.32

Е.А. Чижова, доц., канд. хим. наук; С.В. Шевченко, доц., канд. хим. наук; М.В. Морозов, студ.; Я.Ю. Журавлева, асп.; А.Н. Филютчик, студ.; А.И. Клындюк, доц., канд. хим. наук (БГТУ, г. Минск)

КАТИОНДЕФИЦИТНЫЕ ПРОИЗВОДНЫЕ NdBa(Fe,Co,Cu)₂O_{5+δ}: СИНТЕЗ, СТРУКТУРА И СВОЙСТВА

Слоистые перовскитоподобные сложные оксиды RBaM'M"О_{5+ δ} (R – Y, редкоземельный элемент (P3Э), M', M" – 3*d*-металл) в последнее время рассматривают в качестве перспективных материалов для создания электродов твердооксидных топливных элементов [1]. Особое место среди них занимает слоистый феррокупрокобальтит неодима–бария, обладающий комплексом интересных свойств [2]. Ранее нами было изучено влияние частичного замещения бария стронцием [3], кальцием [4] или магнием [5] на структуру и физико-химические свойства двойного перовскита NdBaFeCo_{0.5}Cu_{0.5}O_{5+ δ}.

В данной работе исследовано влияние дефицита катионов в Аподрешетке NdBaFeCo_{0,5}Cu_{0,5}O_{5+δ} на кристаллическую структуру и электротранспортные свойства полученных фаз.

Образцы NdBaFeCo_{0,5}Cu_{0,5}O_{5+ δ}, Nd_{0,95}BaFeCo_{0,5}Cu_{0,5}O_{5+ δ}, Nd_{0,90}BaFeCo_{0,5}Cu_{0,5}O_{5+ δ}, NdBa_{0,95}FeCo_{0,5}Cu_{0,5}O_{5+ δ}, NdBa_{0,90}FeCo_{0,5}Cu_{0,5}O_{5+ δ} получали методом твердофазных реакций из Nd₂O₃ (HO-Л), BaCO₃ (ч.), Fe₂O₃ (ос.ч.), CuO (ч.д.а.), Co₃O₄ (ч.), которые в стехиометрических соотношениях смешивали в мельнице Pulverizette 6.0 фирмы Fritsch (300 об/мин, 1 ч) в среде этанола, прессовали и отжигали на воздухе в