



مطالعه خواص ضدخوردگی، ریختشناسی و چسبندگی پوشش فسفاته دمای محیط حاوی افزودنی کبات

الهام متین محمدی^۱، محمدرضا محمدزاده عطار^{۲*}، بهرام رمضانزاده کراتی^۳

۱- دانشجوی کارشناسی ارشد، دانشکده مهندسی پلیمر و رنگ، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران، صندوق پستی: ۱۵۸۷۵-۴۴۱۳

۲- دانشیار، دانشکده مهندسی پلیمر و رنگ، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران، صندوق پستی: ۱۵۸۷۵-۴۴۱۳

۳- استادیار، گروه پوشش‌های سطوح و خوردگی، موسسه پژوهشی علوم و فناوری رنگ و پوشش، تهران، ایران، صندوق پستی: ۱۶۷۶۵-۶۵۴

تاریخ دریافت: ۹۲/۶/۲۶ تاریخ پذیرش: ۹۳/۴/۷ در دسترس به صورت الکترونیکی از: ۱۳۹۳/۹/۲۰

چکیده

در این مطالعه، تاثیر افزودنی کبات بر خواص مختلف پوشش فسفاته تشکیل شده در دمای محیط روی زیرآیند فولادی مورد مطالعه قرار گرفت. پوشش در دمای محیط، $pH=3.1$ و زمان ۳۰ دقیقه تشکیل شد. از آزمون‌های الکتروشیمیایی پلاریزاسیون، میکروسکوپ الکترونی (SEM) و چسبندگی (Pull off) (جهت ارزیابی خواص مختلف پوشش فسفاته استفاده شد. نتایج آزمون الکتروشیمیایی نشان داد که پوشش فسفاته دمای محیط در حضور افزودنی کبات می‌تواند خواص ضدخوردگی پوشش فسفاته را بهبود داده و نرخ خوردگی فولاد را بیشتر از پوشش فسفاته فاقد این افزودنی کاهش دهد. تصاویر میکروسکوپ الکترونی بیانگر پوشش‌دهی مناسب‌تر پوشش فسفاته تشکیل شده در حضور افزودنی نسبت به پوشش فاقد این افزودنی بود. نتایج آزمون چسبندگی pull off افت چسبندگی پوشش اپوکسی در پوشش حاوی افزودنی کبات به کمتر از نصف میزان پوشش فاقد این افزودنی پس از ۳۰ روز غوطه‌وری نمونه‌ها در محیط خورنده را نشان داد.

واژه‌های کلیدی: پوشش فسفاته، کبات، پلاریزاسیون، میکروسکوپ الکترونی، چسبندگی.

Studying the Anticorrosion, Morphological and Adhesion Properties of an Ambient Temperature Cobalt Induced-Phosphate Coating

E. Matin Mohammadi¹, M. M. Attar^{*1}, B. Ramezanzadeh²

¹Department of Polymer Engineering and Color Technology, Amirkabir University of Technology, P.O.Box:15875-4413 ,Tehran, Iran

²Department of Surface Coating and Corrosion, Institute for Color Science and Technology, P.O.Box: 16765-654,Tehran, Iran

Received: 15-09-2013

Accepted: 28-06-2014

Available online: 11-12-2014

Abstract

Different properties of an ambient temperature phosphate coating containing cobalt ions were studied on a steel substrate. Surface treatment on the phosphate coating bath was conducted at $T=25^{\circ}\text{C}$, $pH=3.1$ and $t=30\text{ min}$. Different analytical techniques including linear polarization, scanning electron microscope (SEM), EDX and Pull off test were employed in order to evaluate the phosphate coating properties. The results obtained from the polarization test revealed that corrosion resistance of the phosphate coating was enhanced in the presence of cobalt ions. SEM micrographs showed a better surface coverage for the cobalt induced phosphate coating. Results obtained from the pull off test also showed that the surface treatment of the steel substrate by phosphate coating reduced adhesion loss of the epoxy coating after 30 days immersion in 3.5 wt% NaCl solution. The decrease in the adhesion loss was more pronounced in the case of using cobalt ions in phosphate coating. J. Color Sci. Tech. 8(2014), 221-228©. Institute for Color Science and Technology.

Keywords: Phosphate coating, Cobalt, Polarization , SEM, Pull off.

پوشش در دو حالت قبل از غوطه‌وری در محیط خورنده (چسبندگی خشک) و بعد غوطه‌وری (چسبندگی تر) اندازه‌گیری شده است.

۲- بخش تجربی

۱-۲- مواد

نمونه‌های فلزی از جنس فولاد ساده کربنی (St-37) با ابعاد $2 \times 3 \text{ cm}^2$ و ضخامت ۲ میلی‌متر از شرکت فولاد مبارکه اصفهان تهیه شدند. ترکیب شیمیایی فولاد مورد استفاده در جدول ۱ نشان داده شده است.

جدول ۱: ترکیب درصد عناصر موجود در فولاد ساده کربنی (St-37) [۱۱].

Fe	C	Si	Mn	P	S	Al
۹۹.۰۱	۰.۱۹	۰.۳۴	۰.۳۲	۰.۰۵	۰.۰۵	۰.۰۴

به منظور تهیه محلول پوشش فسفاته، ترکیبات مختلفی نظری اکسید روی (تهیه شده از شرکت گوهرفام) و اسید فسفیریک، نیتریت سدیم، کلرید کبالت از شرکت مرک (Merck Co) آلمان تهیه شدند. هیدروکسید سدیم جهت تنظیم pH محلول فسفاته از شرکت محللی تهیه شد. رزین اپوکسی (بر پایه بیس‌فل (A) کد تجاری Araldite G27 7071x75 سمن تهیه شدند. برای تهیه پوشش از نسبت ۳۰/۷۰ رزین اپوکسی به عامل پخت بهره گرفته شد.

۲-۲- روش کار

۱-۲-۱- روش تهیه و اعمال پوشش تبدیلی فرمولاسیون محلول فسفاته مورد استفاده برای تشکیل پوشش تبدیلی و مقدار استفاده از هر جزء در جدول ۲ ارائه شده است.

جدول ۲: فرمولاسیون محلول فسفاته و مقدار هر جزء.

میزان استفاده	مواد اولیه
۵ گرم بر لیتر	اکسید روی
۱۱.۳ میلی‌لیتر بر لیتر	اسید فسفیریک
۱ گرم بر لیتر	نیتریت سدیم
۶،۴،۲۰ گرم بر لیتر	کلرید کبالت

از محلول ۱۰ درصد وزنی سدیم هیدروکسید جهت تنظیم pH محلول فسفاته استفاده شد (خلوص تمامی مواد بالای ۹۸٪ می‌باشد). به دلیل وجود لایه اکسیدی روی فولاد^۱ با ضخامت تقریبی ۲ تا ۵ میکرون بر روی نمونه‌های فولادی، آماده سازی نمونه‌ها قبل از اعمال

۱- مقدمه

استفاده از پوشش‌های تبدیلی به همراه پوشش‌های آلی با هدف کاهش سرعت خوردگی زیرآیند فلزی و بهبود چسبندگی پوشش آلی به سطح فلز در سال‌های اخیر گسترش فراوانی یافته است. یکی از پرکاربردترین این پوشش‌ها، پوشش تبدیلی پایه فسفات می‌باشد. پوشش‌های پایه فسفات به دلیل برخورداری از خلل و فرج و زبری بالا در کنار انرژی سطحی بالا می‌توانند خواص ترشوندگی سطوح فلزی توسط پوشش‌های آلی را به طور قابل ملاحظه‌ای بهبود بخشنند. این مساله بهبود قابل توجه چسبندگی پوشش آلی به سطح فلز و جلوگیری از گسترش خوردگی در زیر لایه پوشش آلی و کاهش نرخ خوردگی زیرآیند فلزی را باعث می‌گردد [۱]. انواع مختلفی از پوشش‌های فسفاته در صنایع مختلف مورد استفاده قرار گرفته است که از آن جمله می‌توان به فسفاته روی، فسفاته منیزیم، فسفاته آهن و فسفاته منگنز اشاره نمود [۲-۵]. فرآیندهای تشکیل پوشش‌های فسفاته عمدها دما بالا بوده و نیازمند صرف انرژی بالا می‌باشند. امروزه با گران شدن هزینه انرژی تلاش به منظور تولید پوشش‌های فسفات با قابلیت تشکیل در دمای محیط و کاهش هزینه‌های ناشی از این فرآیند به روش‌های مختلف در حال انجام می‌باشد [۶]. فرآیندهای دمای محیط اگرچه کاهش هزینه‌ها را دربر خواهد داشت اما می‌تواند خواص پوشش‌های فسفاته را نیز تحت تاثیر قرار داده و فرآیند تشکیل پوشش فسفاته را به تأخیر بیندازد. روش‌هایی جهت بهبود خواص پوشش تبدیلی دمای محیط در حال انجام می‌باشد. یکی از این روش‌های پرکاربرد استفاده از افزودنی‌های مناسب می‌باشد [۷، ۸]. بازنگ^۱ و همکارانش [۹] عملکرد دو افزودنی نیکل و نیوبیم بر خواص ریخت‌سطحی و ضدخوردگی پوشش فسفات روی را مورد مطالعه قرار دادند. آنها دریافتند که پوشش حاوی افزودنی نیوبیم ساختاری فشرده‌تر، وزن بیشتر، مدت زمان تشکیل کوتاه‌تر و همچنین مقاومت به خوردگی بالاتری در مقایسه با پوشش فاقد این افزودنی‌ها و نیز پوشش حاوی افزودنی نیکل برخوردار می‌باشد. شنگ^۲ و همکارانش [۱۰] به بررسی اثر نانوسیلیکا به عنوان افزودنی بر خواص مختلف پوشش فسفاته روی پرداختند. نتایج حاصله از این تحقیق نشان داد که حضور نانوسیلیکا باعث تغییر چشمگیر در ساختار پوشش فسفاته شده و باعث افزایش وزن پوشش شده و خواص ضدخوردگی آن را بهبود داده است. بطورکلی نتایج تحقیقات اخیر نقش قابل توجه افزودنی‌ها بر بهبود خواص مختلف پوشش فسفاته را نشان می‌دهد. در این مطالعه تلاش شده است تا تاثیر استفاده از افزودنی کبالت بر خواص ساختاری، ضدخوردگی و ساختاری پوشش فسفات دمایی محیط بر روی زیرآیندهای فولادی مورد مطالعه قرار گیرد. پوشش اپوکسی بر روی نمونه‌های فسفاته شده اعمال شده و چسبندگی

1- Banczek

2- Sheng

روی نمونه‌های مختلف با مساحت سطح یک سانتی‌متر مربع در محیط نمکی کلرید سدیم انجام پذیرفت. آزمون بر روی سه نمونه مختلف جهت بررسی تکرارپذیری آزمایشات انجام پذیرفت. در نهایت توسط نرم‌افزار GPES مقادیر حریان و پتانسیل خوردگی نمونه‌ها به روش برون‌یابی تا^۳ محاسبه گردیدند با استفاده از میکروسکوپ الکترونی (SEM) مدل AIS2100 ریخت‌شناسی سطح نمونه‌های مختلف مورد مطالعه قرار گرفت. برای این منظور نمونه‌هایی با اندازه یک سانتی‌متر مربع تهیه و قبل از انجام آزمون یک روش طلا بر روی سطح فلز در هنگام گردید. ترکیبات پوشش رسوب داده شده بر روی سطح خوردگی حضور و عدم حضور افزودنی توسط آزمون EDX بررسی گردید. چسبندگی پوشش آلی به نمونه‌های آماده‌سازی شده مختلف توسط آزمون off Pull انجام گیری شد. برای انجام آزمون دالی‌های آلومینینی توسط چسب دوجزئی اپوکسی بر روی سطح پوشش چسبانده شده و در سه نقطه از هر نمونه مقادیر نیروی چسبندگی اندازه گیری شد.

۳- نتایج و بحث

۱-۳- بررسی خواص الکتروشیمیایی پوشش تبدیلی
پوشش فسفاته حاوی غلظت‌های مختلف کبالت بر روی نمونه‌های فولادی اعمال شد و خواص ضدخوردگی نمونه‌ها توسط آزمون پتانسیواستات مورد مطالعه قرار گرفت. نتایج مربوط به نمودارهای پلاریزاسیون نمونه‌های مختلف در شکل ۱ نشان داده شده است.

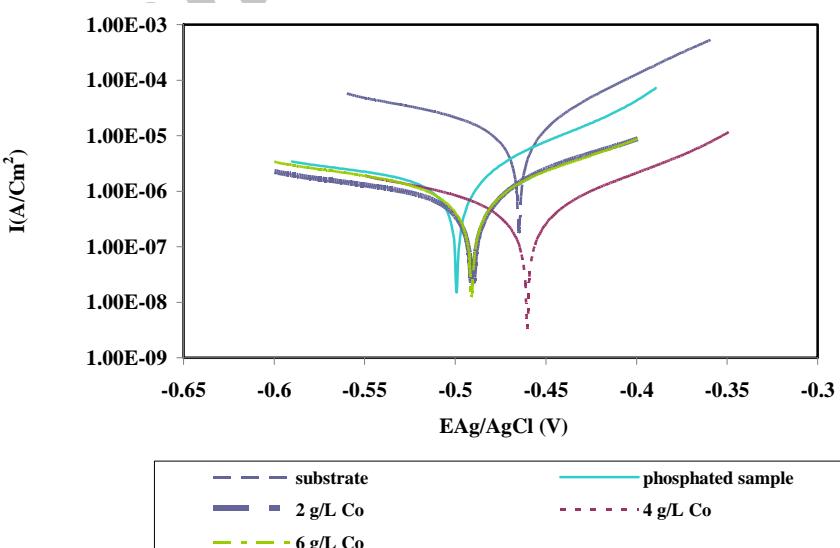
-
- 1- Mill scale
2- Tafel extrapolation

پوشش فسفاته انجام شد. برای این منظور لایه اکسیدی در ابتدا توسط سنگ مغناطیسی کاملاً برداشته شده و در ادامه نمونه‌ها توسط حلal استون شستشو داده شدند. نمونه‌ها در نهایت با آب دی‌یونیزه شستشو داده شده و در دمای محیط خشک گردیدند. نمونه‌های آماده‌سازی شده در محلول‌های فسفاته در pH=۳.۱، دمای ۲۵ درجه سانتی‌گراد و زمان ۳۰ دقیقه تشکیل پوشش دادند. نمونه‌ها در ادامه توسط آب دی‌یونیزه شستشو داده شده و سپس در دمای محیط خشک شدند.

۲-۲- روش تهیه و اعمال پوشش آلی

پوشش بر پایه اپوکسی/پلی‌آمید ۵۰ درصد وزنی تهیه شد. افزودنی‌های ضدکف و هم‌طراز کننده جهت بهبود خواص سطحی و تشکیل بهتر فیلم پوشش به فرمولاسیون پوشش افزوده گردید. پوشش توسط یک فیلم کش با ضخامت ۱۲۰ میکرون بر روی نمونه‌های مختلف اعمال گردید. نمونه‌ها برای مدت زمان ۲۰ دقیقه در دمای نگهداری شده سپس نمونه‌ها در دمای ۱۲۰ درجه سانتی‌گراد و زمان ۳۰ دقیقه در داخل آون پخت شدند. ضخامت فیلم خشک پوشش پس از پخت شدن ۳۰ تا ۴۰ میکرون بر روی نمونه‌های مختلف توسط ضخامت سنج اندازه گیری شد.

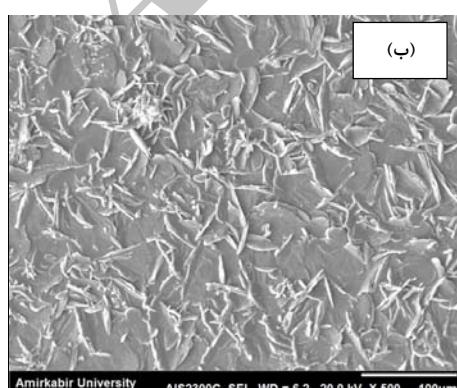
۲-۳- روش‌های ارزیابی خواص پوشش‌های تبدیلی و آلی
تنظیم pH محلول‌های فسفاته توسط دستگاه اندازه گیری pH مدل AZ-8686 انجام شد. سرعت خوردگی نمونه‌های فسفاته شده جهت ارزیابی کیفیت پوشش ایجاد شده توسط آزمون الکتروشیمیایی پتانسیواستات اندازه گیری شد. آزمون توسط AUTOLAB PGSTAT12 با سرعت اسکن ۱۰ میلی‌ولت بر ثانیه بر



شکل ۱: نمودارهای پلاریزاسیون برای نمونه‌های (۱) فولاد بدون پوشش فسفاته (۲) فسفاته فاقد افزودنی (۳) فسفاته حاوی ۲ گرم بر لیتر افزودنی کبالت (۴) فسفاته حاوی ۴ گرم بر لیتر افزودنی کبالت (۵) فسفاته حاوی ۶ گرم بر لیتر افزودنی کبالت پس از غوطه‌وری در محلول نمکی کلرید سدیم ۳.۵٪ وزنی.

با افزایش غلظت افزودنی کبالت تا مقدار ۴ گرم بر لیتر کاهش جریان خوردگی نمونه فولاد فسفاته شده مشاهده گردید. افزایش جریان خوردگی در غلظت بالاتر افزودنی کبالت مشاهده شد. پتانسیل خوردگی نمونه پوشش داده شده در حضور ۴ گرم بر لیتر افزودنی کبالت مثبتتر از نمونه فولاد پوشش داده شده توسط فسفات فاقد این افزودنی بود. این مشاهدات نشان می‌دهد که افزودنی کبالت توانسته با تشکیل پوشش در مناطق آندیک سطح فلز که با پوشش فسفاته پوشش داده نشده است سطح نمونه را دارای پوشش بیشتر نماید. پوشش فسفاته مانند یک عایق بر روی سطح فلز عمل کرده و انجام واکنش‌های کاتدیک را سخت می‌کند و از این طریق کاهش سرعت خوردگی فلز را باعث می‌گردد [۱۳]. به دلیل وجود تخلخل در سطح نمونه پوشش داده شده توسط پوشش فسفاته، مناطقی از سطح فلز که پوشش داده نشده است مستعد خوردگی می‌باشند. افزودنی کبالت با تشکیل نمک‌های نامحلول در مناطقی از سطح که توسط پوشش فسفاته پوشش داده نشده است کاهش تخلخل و در نتیجه افزایش مقاومت به خوردگی پوشش فسفاته را باعث می‌گردد [۱۴]. در غلظت‌های بالاتر کبالت (۶ گرم بر لیتر) به دلیل رقابت مابین تشکیل پوشش فسفات بر پایه یون‌های آهن، روی و کبالت، کاهش ضخامت پوشش فسفاته دور از انتظار نبوده و این مساله می‌تواند کاهش خواص سدکنندگی پوشش و مقاومت به خوردگی آن را باعث گردد. بنابراین از کاهش سرعت خوردگی در حضور افزودنی کبالت می‌توان نتیجه گرفت که با افزایش افزودنی به پوشش فسفاته، پوشانندگی سطح افزایش می‌یابد و در نتیجه کاهش تخلخل‌ها و افزایش خواص سدکنندگی پوشش رخ خواهد داد.

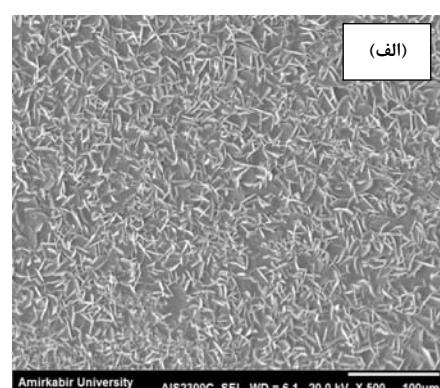
۳-۲-۳- بررسی ریخت سطح نمونه‌های بدون افزودنی و دارای غلظت بهینه افزودنی توسط آزمون SEM
ریخت پوشش فسفاته تشکیل شده بر روی سطح فلز و تاثیر افزودنی کبالت بر آن توسط آزمون SEM مورد مطالعه قرار گرفت. نتایج به دست آمده در شکل ۲ نشان داده شده است.



مطابق شکل ۱، پوشش فسفاته کاهش قابل توجه چگالی جریان‌های آندیک و کاتدیک نمونه فولاد را در مقایسه با حالت بدون پوشش باعث گردید. کاهش چگالی جریان خوردگی و پتانسیل خوردگی در حضور پوشش فسفاته مشاهده گردید. منفی‌تر شدن پتانسیل خوردگی در عین کاهش چگالی جریان خوردگی دلیل بر تاثیر بیشتر پوشش فسفاته بر کاهش بیشتر نرخ واکنش‌های کاتدیک در مقایسه با واکنش‌های آندیک می‌باشد [۱۲]. کاهش چگالی جریان‌های خوردگی آندیک و کاتدی در حضور افزودنی کبالت در محلول فسفاته مشاهده گردید. نتایج، کاهش قابل ملاحظه چگالی جریان شاخه کاتدی را در حضور افزودنی کبالت نشان داد. به نظر می‌رسد که نرخ واکنش‌های آندیک کاهش بیشتری در حضور افزودنی کبالت در مقایسه با واکنش‌های کاتدی نشان داده است. عوامل الکتروشیمیایی شامل پتانسیل خوردگی (E_{corr} ، جریان خوردگی (i_{corr}) از روش برونویانی تألف از نمودارهای پلاریزاسیون محاسبه شدند. نتایج مربوط به عوامل مختلف در جدول ۳ آرائه شده است.

جدول ۳: نتایج بدست آمده از روش برونویانی تألف بر روی نمودارهای پلاریزاسیون شکل ۱.

نمونه	متغیرها	
	I_{corr} ($\mu A/cm^2$)	E_{corr} (V)
۱	-۰.۴۶	۱۰.۱
۲	-۰.۴۹	۱.۱
۳	-۰.۴۹	۰.۷۲
۴	-۰.۴۶	۰.۴۲
۵	-۰.۴۹	۰.۸۳

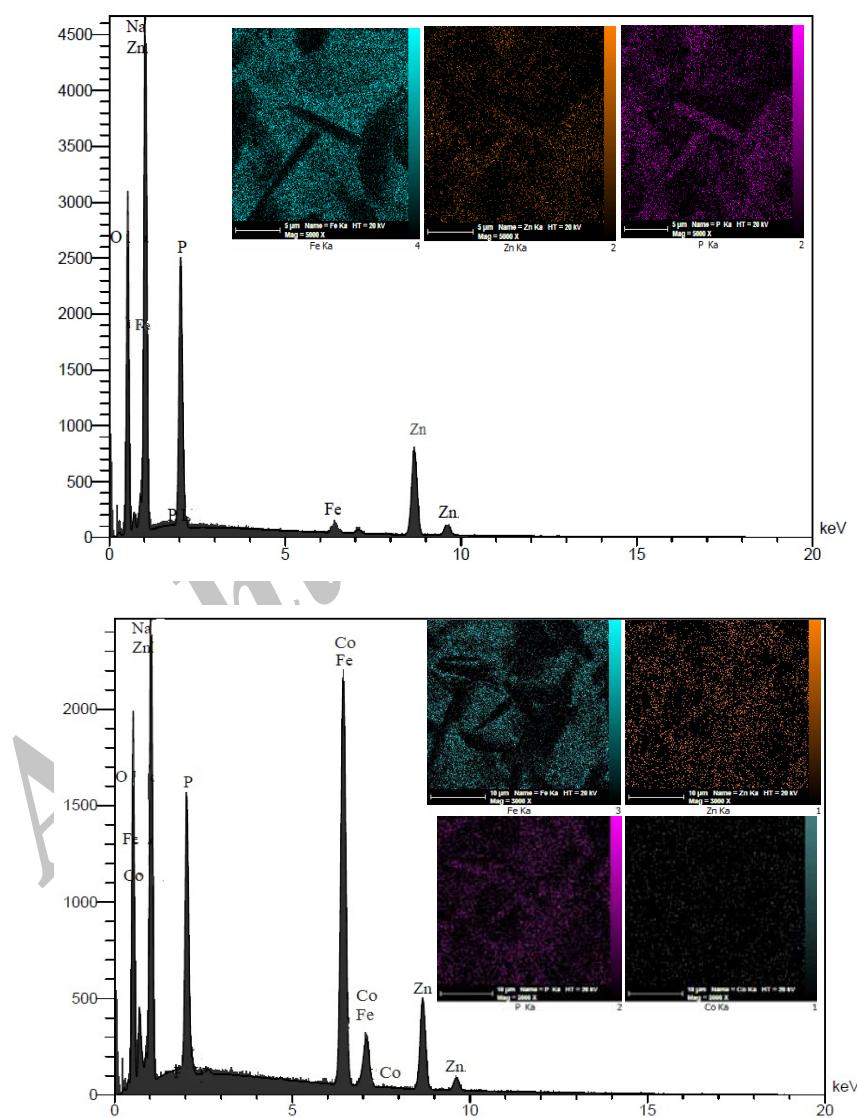


شکل ۲: تصاویر SEM مربوط به نمونه (الف) فسفاته شده فاقد افزودنی کبالت (ب) فسفاته شده حاوی افزودنی کبالت با غلظت ۴ گرم بر لیتر.

به دست آمده از نمودارهای پلاریزاسیون را توجیه نماید.

۳-۳- آنالیز عنصری پوشش فسفاته توسط آزمون EDX
به منظور بررسی عناصر تشکیل دهنده پوشش فسفاته از آزمون EDX استفاده گردید که نتایج آن در شکل ۳ نشان داده است.
عناصر تشکیل دهنده پوشش فسفاته توسط آزمون EDX مورد مطالعه قرار گرفت. نتایج به دست آمده از این آزمون در جدول ۴ ارائه شده است.

مطابق شکل ۲، تفاوت در ریخت نمونه فاقد افزودنی کبالت و حاوی افزودنی کبالت به خوبی قابل مشاهده است. اندازه ذرات در نمونه فاقد افزودنی کبالت کوچک‌تر و تعداد آنها بیشتر از نمونه حاوی افزودنی می‌باشد. مطابق شکل ۲ افزودنی کبالت افزایش اندازه ذرات و در نتیجه آن پوشش‌دهی بالاتر پوشش فسفاته را باعث گردیده است [۱۵]. افزایش اندازه ذرات فسفاته در حضور افزودنی کبالت می‌تواند به دلیل رقابت ایجاد شده بین یون‌های آهن و کبالت برای مصرف یون‌های فسفات و تشکیل بلورهای فسفاته باشند. این نتایج می‌تواند افزایش خواص ضدخوردگی پوشش فسفاته در حضور افزودنی کبالت



شکل ۳: آنالیز عنصری به دست آمده از آزمون EDX مربوط به نمونه‌های (الف) فسفاته حاوی افزودنی کبالت با غلظت ۴ گرم بر لیتر.
عکس رنگی در سایت به آدرس www.jcst.icrc.ac.ir قابل روبرویت می‌باشد.

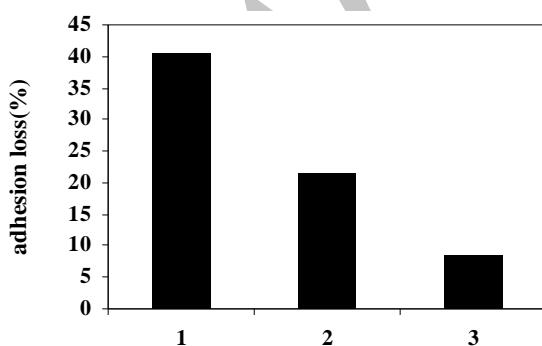
جدول ۴: ترکیب درصد عناصر تشکیل دهنده پوشش‌های فسفاته به دست آمده از آزمون EDX.

Zn	Co	Fe	P	Na	O	N	عنصر (%)
۱۲.۳۵	-	۴۰.۹۴	۵.۹۵	۱۱.۲۱	۲۷.۵۰	۲.۰۵	پوشش فسفاته فاقد افزودنی
۱۵.۸۱	۰.۸۲	۳۰.۸۵	۷.۰۱	۱۲.۱۴	۳۰.۴۷	۲.۹	پوشش فسفاته حاوی ۴ گرم بر لیتر کیالت

بهبود چسبندگی پوشش‌های آلی به سطح فلز می‌باشد [۲۰، ۱۹]. پوشش‌های فسفاته با کاهش انرژی سطحی و افزایش زبری سطح افزایش چسبندگی پوشش آلی به سطح زیرآیند فلزی را باعث می‌گردند [۲۱]. اهمیت بهبود چسبندگی پوشش آلی به سطح فلز در محیط‌های خورنده بیشتر از محیط‌های خشک می‌باشد. لذا در این مطالعه، نمونه‌های پوشش اپوکسی اعمال شده بر روی زمینه‌های فلزی ۳.۵ فسفاته شده و فسفاته نشده در معرض محیط نمکی کلرید سدیم درصد وزنی قرار گرفته و چسبندگی قبل از غوطه‌وری (چسبندگی خشک) و بعد از ۳۰ روز غوطه‌وری (چسبندگی تر) توسط آزمون Pull off اندازه‌گیری شدند. مقادیر افت چسبندگی توسط رابطه ۴ اندازه‌گیری شد و نتایج حاصله در شکل ۴ نشان داده شده است.

$$\frac{\text{چسبندگی تر - چسبندگی خشک}}{\text{چسبندگی خشک}} \times 100 = \text{افت چسبندگی} \quad (۴)$$

بهبود چسبندگی یک پوشش آلی به سطح فلز در حضور پوشش تبدیلی پایه فسفاته می‌تواند به دو سازوکار کلی صورت پذیرد. پوشش فسفاته با افزایش زبری و انرژی سطحی فلز افزایش خواص ترشوندگی سطح توسط پوشش اپوکسی را باعث شده و در گیری‌های فیزیکی مکانیکی را افزایش داده در نتیجه طبق تئوری در گیری مکانیکی باعث بهبود چسبندگی پوشش شود [۲۲].

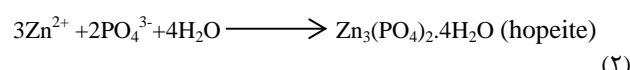
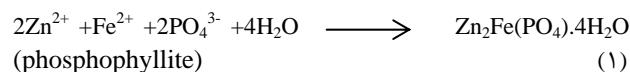


شکل ۴: نمودار افت چسبندگی پوشش اپوکسی بر روی نمونه‌های (۱) فولاد فاقد پوشش فسفاته (۲) فسفاته فاقد افزودنی (۳) فسفاته حاوی ۴ گرم بر لیتر افزودنی کیالت.

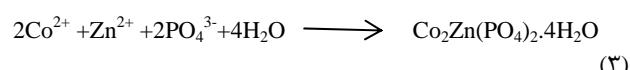
3- Mechanical interlocking

جدول ۴ نشان می‌دهد که عمدۀ عناصر تشکیل دهنده پوشش فسفاته فاقد افزودنی Zn, Fe, O و Na می‌باشند. نتایج نشان می‌دهد که پوشش فسفاته حاوی افزودنی علاوه بر عناصر نام برده شامل ۰.۸۲٪ عنصر کیالت نیز می‌باشد. این مسئله به خوبی نشان می‌دهد که کیالت توانسته است در تشکیل ساختار پوشش فسفاته وارد گردد. همچنین مشاهده می‌گردد که در حضور افزودنی کیالت شدت عنصر Zn افزایش و عنصر Fe کاهش یافته است. این نتیجه‌گیری به خوبی نشان می‌دهد که کیالت نه تنها توانسته است خود در تشکیل پوشش شرکت نماید بلکه تشکیل پوشش فسفاته را نیز بهبود دهد. همچنین پوشاندن‌گی پوشش فسفاته در حضور افزودنی کیالت بهبود یافته است که گواه این امر کاهش شدت آهن می‌باشد.

۴-۱- واکنش‌های تشکیل پوشش فسفاته
واکنش‌های تشکیل پوشش فسفاته بر روی سطح فولاد و فازهای مختلف توسط واکنش‌های ۱ و ۲ نشان داده شده است [۱۶، ۱۷].



دو فاز فسفوفیلیت^۱ و هوپیت^۲ توسط آزمون XRD بر روی نمونه‌ها مشاهده گردید. نتایج نشان می‌دهد که در پوشش دارای افزودنی علاوه بر وجود بلورهای فوق، بلور دیگری هم توسط افزودنی کیالت ایجاد می‌شود (مطابق واکنش ۳) [۱۸].



۴-۵- ارزیابی چسبندگی پوشش اپوکسی بر روی فولاد فسفاته شده و فاقد فسفاته

یکی از اهداف اصلی استفاده از پوشش فسفاته بر روی سطوح فلزی

1- phosphophyllite

2- hopeite

چسبندگی پوشش اپوکسی بر روی زمینه فلزی را باعث گردد. (۱) این پوشش با ایجاد اتصالات قوی تر مابین پوشش افلز مقاومت آن در برابر آبکافت و جدایش پوشش از سطح افلز را باعث می‌گردد. (۲) پوشش فسفاته کاتد سختی بوده که کاهش نرخ واکنش‌های کاتدیک در سطح افلز و کاهش pH در فصل مشترک پوشش افلز و در نتیجه کاهش هیدرولیز اتصالات را باعث می‌گردد. افزودنی کبالت کمترین افت چسبندگی پوشش اپوکسی را دارا می‌باشد. نقش قابل توجه افزودنی کبالت در کاهش افت چسبندگی می‌تواند به دلیل افزایش چسبندگی و کاهش فعالیت کاتدی سطح به دلیل پوشش دهنی بیشتر آن در مقایسه با پوشش بدون افزودنی باشد.

جدول ۵: مقادیر چسبندگی خشک و تر و درصد افت چسبندگی نمونه‌های مختلف.

نمونه	مقادیر چسبندگی		
	خشک چسبندگی (%)	تر (MPa)	افت چسبندگی (%)
فولاد فاقد پوشش فسفاته	۴۰	۱.۹	۳.۲
فسفاته فاقد افزودنی	۲۱	۳.۳	۴.۲
فسفاته حاوی ۴ گرم برلیتر افزودنی کبالت	۸	۴.۳	۴.۷

۴- نتیجه‌گیری

خواص مختلف ضدخوردگی، ریخت‌شناسی و ساختاری یک پوشش فسفاته دمای محیط در حضور و عدم حضور غلظت‌های مختلف افزودنی کبالت بر روی زیرآیند فولاد مورد مطالعه قرار گرفت. نتایج به دست آمده بیانگر بهبود خواص ضدخوردگی پوشش فسفاته در حضور افزودنی کبالت می‌باشد. کاهش جریان خوردگی در غلظت ۴ گرم بر لیتر از افزودنی بالاترین مقدار بود. همچنین مشاهده شد که استفاده از افزودنی کبالت در ساختار پوشش فسفاته منجر به پوشش دهنی خورنده قرار گردد. از طرف دیگر، وقتی پوشش در معرض محیط خورنده قرار می‌گیرد الکترولیت درون آن نفوذ کرده و به فصل مشترک پوشش/افلز خواهد رسید. در اثر فعل و انفعالات الکتروشیمیایی در فصل مشترک پوشش افلز تشکیل یونهای OH^- در مناطق کاتدیک افزایش pH را در فصل مشترک افلز پوشش باعث می‌گردد. افزایش pH می‌تواند به آبکافت و شکسته شدن اتصالات مابین پوشش اپوکسی و فلز منجر شود. افت چسبندگی و جدایش پوشش از سطح فلز و پیشرفت محصولات خوردگی در فصل مشترک پوشش افلز در این حالت رخ خواهد داد [۲۳-۲۵]. تشکیل محصولات خوردگی در فصل مشترک فلز/پوشش مطابق تئوری لایه مرزی ضعیف^۱ کاهش چسبندگی پوشش به سطح فلز را باعث می‌گردد [۲۶]. مطابق شکل ۴، افت چسبندگی در نمونه فولاد بدون پوشش تبدیلی بسیار بالاتر از نمونه‌های حاوی پوشش تبدیلی می‌باشد. کمترین مقدار افت چسبندگی بر روی نمونه پوشش فسفاته حاوی افزودنی کبالت مشاهده گردید. پوشش تبدیلی فسفاته به دو روش می‌تواند کاهش افت

تشکر و قدردانی

بدین وسیله از حمایت‌های شرکت ملی گاز ایران، جهت انجام این پروژه تحقیقاتی تشکر و قدردانی می‌شود.

1- Weak boundary layer theory

۵- مراجع

- Kh. Abdalla, A. Rahmat, A. Azizan, The effect of pH on zinc phosphate coating morphology and its corrosion resistance. *Adv. Mater. Res.* 626(2013), 569-578.
- J. P. Popi, B. V. Jegdi, J. B. Bajat, D. Veljovi, S. I. Stevanovi, V. B. Miskovi -Stankovi, The effect of deposition temperature on the surface coverage and morphology of iron-phosphate coatings on low carbon steel.
- T. S. N. S. Narayanan, S. Jegannathan, K. Ravichandran, Corrosion resistance of phosphate coatings obtained by cathodic electrochemical treatment: Role of anode-graphite versus steel. *Prog. Org. Coat.* 55(2006), 355-362.
- M. Fouladi, A. Amadeh, Effect of phosphating time and temperature on microstructure and corrosion behavior of

- magnesium phosphate coating. *Electrochim. Acta.* 106 (2013), 1-12.
5. X. Cui, Ch. Liu, R. Yang, Q. Fu, X. Lin, M. Gong, Duplex-layered manganese phosphate conversion coating on AZ31 Mg alloy and its initial formation mechanism. *Corros. Sci.* 76(2013), 474-485.
 6. Ch. Ze-min, L. Pin, J. Yan, Mechanism of zinc phosphating solution at low temperature. *Adv. Mat. Res.* 503(2012), 437-440.
 7. J. Oh, Y. Kim, The corrosion resistance characteristics of Ni, Mn, and Zn phosphates in automotive body panel coatings. *J. Ind. Eng. Chem.* 18(2012), 1082–1087.
 8. A. S. Akhtar, K. C. Wong, K. A. R. Mitchell, The effect of pH and role of Ni^{2+} in zinc phosphating of 2024-Al alloyPart I: Macroscopic studies with XPS and SEM. *Appl. Surf. Sci.* 253(2006), 493–501.
 9. E. P. Banczek P. R. P. Rodrigues, I. Costa, Effects of niobium ammonium oxalate and benzotriazole on the corrosion resistance of zinc phosphate layer. *J. Mater. Eng. Perform.* 22(2013), 3572-3583.
 10. M. Sheng, Y. Wang, Q. Zhong, H. Wu, Q. Zhou, H. Lin, The effects of nano-SiO₂ additive on the zinc phosphating of carbon steel. *Surf. Coat. Technol.* 205(2011), 3455–3460.
 11. B. Ramezanzadeh, Conversion coatings performance on the epoxy-ZnO nanocomposites properties applied on galvanized steel substrate, PhD thesis, Amirkabir University of Technology, Iran, 2011.
 12. N. Rezaee, M. M. Attar, B. Ramezanzadeh, Studying corrosion performance, microstructure and adhesion properties of a room temperature zinc phosphate conversion coating containing Mn^{2+} on mild stee. *Surf. Coat. Tech.* 236(2013), 361–367.
 13. T. S. N. S. Narayanan, S. Jegannathan, K. Ravichandran, Formation of zinc-zinc phosphate composite coatings by cathodic electrochemical treatment. *Surf. Coat. Technol.* 200(2006), 4117-4126.
 14. A. Sandu, Ch. Codett, C. Bejinariu, A comparative study on surface structure of thin zinc phosphates layers obtained using different deposition procedures on steel. *Rev. Chim. (Bucharest)*. 63(2012), 401-406.
 15. F. Morks, A. Corrigan, S. Cole, Mn-Mg based zinc phosphate and vanadate for corrosion inhibition of steel pipelines transport of CO₂ rich fluids. *Int. J. Greenhouse Gas Cont.* 7(2012), 218–224.
 16. Kh. Abdalla, A. Rahmat, A. Azizan, Effect of copper(II)acetate pretreatment on zinc phosphate coating morphology and corrosion resistance. *J. Coat. Technol. Res.* 10(2013), 133-139.
 17. F. Fang, J. Jiang, S. Tan, A. Ma, Characteristics of a fast low-temperature zinc phosphating coating accelerated by anECO-friendly hydroxylamine sulfate. *Surf.Cat. Tech.* 204 (2010), 2381–2385.
 18. G. Li, L. Niu, J. Lian, Z. Jiang, A black phosphate coating for C1008 steel. *Surf.Cat. Tech.* 176(2004), 215–221.
 19. A. Kumar, S. K. Bhola, J. Dutta Majumdar, Microstructural characterization and surface properties of zinc phosphated medium carbon low alloy steel. *Surf.Cat. Tech.* 206(2012), 3693–3699.
 20. D. Zimmermann, A. G. Munoz, J. W. Schultze, Formation of Zn-Ni alloys in the phosphating of Zn layers. *Surf. Coat. Tech.* 197(2005), 260– 269.
 21. D. E. Packham, Surface energy,surface topography and adhesion. *Int. J. Adhes. Adhes.* 23(2003), 437–448.
 22. T. Wan, Zh. Liu, M. Bu, P. Wang, Effect of Na₂MoO₄ on bond strength of adhesive-bonded phosphate coated magnesium AZ31 sheets. *Int. J. Adhes. Adhes.* 40(2013), 38–48.
 23. B. Ramezanzadeh, M. M. Attar, An evaluation of the corrosion resistance and adhesion properties of an epoxy-nanocomposite on a hot-dip galvanized steel (HDG) treated by different kinds of conversion coatings. *Surf. Coat. Tech.* 205(2011), 4649–4657.
 24. C. F. Dong, A. Q. Fu, X. G. Li, Y. F. Cheng, Localized EIS characterization of corrosion of steel at coating defect under cathodic protection. *Electrochim. Acta.* 54(2008), 628-633.
 25. E. Legge, E. Aragon, L. Bélec, A. Margaillan, D. Melot, Correlation between water diffusion and adhesion loss: Study of an epoxy primer on steel. *Prog. Org. Coat.* 66(2009), 276–280.
 26. A. J. Kinloch, Adhesion and adhesives: Science and Technology, Chapman and Hall, 1987.