

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



دانشکده فنی و مهندسی

بخش مهندسی متالورژی

پایان نامه تحصیلی برای دریافت درجه کارشناسی ارشد رشته مهندسی مواد و
متالورژی

گرایش شناسایی و انتخاب مواد مهندسی

پوشش دهی فولاد زنگ نزن فریتی AISI430 با تیتانیوم به روش
سمانتاسیون فشرده و بررسی مقاومت به اکسیداسیون

مؤلف :

سعید کشاورز

استاد راهنما :

پروفسور مرتضی زندرجمی

استاد مشاور :

دکتر محمدرضا ایزدپناه

دی ۱۳۹۱



این پایان نامه به عنوان یکی از شرایط درجه کارشناسی ارشد به

بخش مهندسی متالورژی

دانشکده فنی و مهندسی

دانشگاه شهید باهنر کرمان

تسلیم شده است و هیچگونه مدرکی به عنوان فراغت از تحصیل دوره مزبور شناخته نمی شود.

دانشجو: سعید کشاورز

استاد راهنما: پروفسور مرتضی زندرحیمی

استاد مشاور: دکتر محمدرضا ایزدپناه

داور ۱: دکتر غلامحسین اکبری

داور ۲: دکتر احمد ایران نژاد

نمایندگی تحصیلات تکمیلی در جلسه دفاع: دکتر غلامرضا خیاطی

معاونت پژوهشی و تحصیلات تکمیلی دانشکده: دکتر مریم احتشامزاده

حق چاپ محفوظ و مخصوص به دانشگاه شهید باهنر کرمان است.

تقدیم به :

پدر مهربانم که عالمانه به من آموخت تا چگونه در عرصه زندگی، ایستادگی را تجربه نمایم

و

به روح پاک مادرم، دریای بی کران فداکاری و عشق که وجودم برایش همه رنج بود و وجودش
برایم همه مهر.

تشکر و قدردانی :

تقدیر و تشکر شایسته از استاد فرهیخته و فرزانه جناب آقای پروفیسور مرتضی زندرحیمی که با نکته های دلاویز، صحیفه های سخن را علم پرور نمود و همواره راهنما و راه گشای نگارنده در اتمام و اکمال پایان نامه بوده است.

از سرکار خانم مهندس بقایی و سرکار خانم مهندس دادگری نژاد و به ویژه جناب آقای مهندس هادی ابراهیمی فر و سرکار خانم مهندس افضلی کمال تقدیر و تشکر را دارم.

و در پایان از کلیه دوستانم که مرا در انجام کارهای این پروژه یاری نمودند به ویژه جناب آقای مهندس سپهوند و جناب آقای مهندس محمودی و جناب آقای مهندس احمدپور کمال تشکر را دارم.

چکیده

فولاد زنگ نزن فریتی به طور گسترده‌ای در صنایع شیمیایی و هسته‌ای و ... استفاده شده است. قطعات در معرض دمای زیاد و محیط خورنده شدید هستند. از تکنیک‌های پوشش‌دهی حفاظتی، برای افزایش مقاومت به اکسیداسیون یا خوردگی آنها برای کاربردهای صنعتی استفاده شده است. یکی از روش‌ها برای تشکیل پوشش مقاوم در برابر فروپاشی دمایی، روش سمانتاسیون فشرده است. سمانتاسیون فشرده عموماً یکی از مؤثرترین و اقتصادی‌ترین روش‌ها برای ایجاد پوشش‌های نفوذی در بهبود مقاومت به اکسیداسیون و خوردگی آلیاژهای با مقاومت گرمایی متنوع در دماهای بالا است. در این تحقیق، پوشش‌دهی تیتانیوم بر روی فولاد زنگ نزن فریتی AISI 430 مورد مطالعه مقایسه‌ای قرار گرفت که توسط روش سمانتاسیون فشرده بدست آمدند. پوشش‌های تولید شده چسبندگی خیلی خوبی به زیر لایه داشتند و هیچ گونه حفره و ترکی در پوشش‌ها مشاهده نشد. خصوصیات پوشش توسط میکروسکوپ الکترونی SEM و دستگاه پراش اشعه ایکس بررسی شد. نتایج SEM نمونه پوشش داده شده، دو لایه را با ضخامت‌های $20\mu\text{m}$ و $50\mu\text{m}$ نشان داد. نتایج XRD نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم، وجود فازهای Fe_2TiO_5 ، FeCr و FeTi را نشان داد. اکسیداسیون هم‌دما در هوا برای نمونه‌های پوشش‌دار، افزایش وزن کمتری نسبت به نمونه‌های بدون پوشش نشان داد. نتایج تست اکسیداسیون سیکلی نشان داد که نمونه‌های پوشش داده شده مقاومت بیشتری به تورق و ترک خوردن نسبت به نمونه‌های بدون پوشش دارند و نشان داد که مقاومت به اکسیداسیون نمونه پوشش داده شده نسبت به بدون پوشش بهتر است.

کلمات کلیدی: فولاد فریتی زنگ نزن AISI 430، سمانتاسیون فشرده، تیتانیوم، اکسیداسیون

فهرست مطالب

عنوان	صفحه
فصل اول: مقدمه.....	۲
۱-۲ تیتانیوم.....	۶
۱-۱-۲ خواص فیزیکی تیتانیوم.....	۶
۲-۲ دسته بندی فرآیندهای بهبود سازی سطح.....	۶
۱-۲-۲ تشکیل پوشش های نفوذی.....	۶
۲-۲-۲ فرآیندهای جامد-جامد.....	۷
۳-۲ فرآیند سمانتاسیون بسته ای.....	۷
۱-۳-۲ مزایای فرآیند پوشش دهی توسط مخلوط پودری (روش سمانتاسیون فشرده).....	۸
۲-۳-۲ مراحل مختلف فرآیند سمانتاسیون.....	۱۲
۴-۲ عامل فعال ساز.....	۱۳
۱-۴-۲ فعال کننده فشرده توسط.....	۱۶
۵-۲ مشخصه های سمانتاسیون فشرده روی مواد.....	۱۷
۶-۲ سینتیک و ترمودینامیک سمانتاسیون بسته ای.....	۲۰
۷-۲ پوشش دهی با روش سمانتاسیون فشرده.....	۲۱
۱-۷-۲ رسوب همزمان عناصر در پوشش های نفوذی ایجاد شده به روش سمانتاسیون فشرده.....	۲۲
۸-۲ طبیعت پوشش های نفوذی حاصل از روش پودری.....	۲۳
۹-۲ ترکیبات اکسیدی تیتانیوم.....	۲۴
۱۰-۲ روش های تولید اکسید تیتانیوم در مهندسی سطح.....	۲۴
۱۱-۲ تاثیر اکسیدهای Al_2O_3 و Cr_2O_3	۲۵
۱۲-۲ بدست آوردن ضخامت لایه اکسیدی در اکسیداسیون.....	۲۷

- ۲-۱۳ بدست آوردن ثابت نرخ اکسیداسیون سهمی در اکسیداسیون.....۲۸
- ۲-۱۴ بدست آوردن ثابت نرخ سهمی در اکسیداسیون سیکلی.....۲۸
- ۲-۱۵ ویژگی های پوشش های اکسیدی.....۲۸
- ۲-۱۵-۱ اثرات مضر نفوذ آلیاژ پایه در پوشش دهی.....۳۱
- ۲-۱۶ پوشش دهی و مقاومت به اکسیداسیون آلیاژ تیتانیوم.....۳۲

فصل سوم: مواد و روش تحقیق

- ۳-۱ مراحل انجام آزمایش.....۳۷
- ۳-۲ بررسی ساختار و ترکیب شیمیایی نمونه های پوشش داده شده و بدون پوشش.....۳۸
- ۳-۲-۱ انجام عملیات متالوگرافی و بررسی نمونه ها توسط میکروسکوپ نوری.....۳۸
- ۳-۲-۲ بررسی نمونه های پوشش داده شده و بدون پوشش توسط میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM).....۳۸
- ۳-۲-۳ تشخیص فازهای پوشش و اکسیدی توسط اشعه X (XRD).....۳۹
- ۳-۳ فرایند اکسیداسیون به صورت همدم.....۳۹
- ۳-۳-۱ بدست آوردن ضخامت لایه اکسیدی نمونه های پوشش دار و بدون پوشش.....۳۹
- ۳-۳-۲ بدست آوردن ثابت نرخ اکسیداسیون سهمی نمونه های پوشش دار و بدون پوشش.....۴۰
- ۳-۴ فرایند اکسید شدن به صورت سیکلی.....۴۰

فصل چهارم: نتایج

- ۴-۱ بررسی تیتانیوم پوشش داده شده بر روی فولاد فریتی AISI430.....۴۲
- ۴-۱-۲ بررسی فازهای پوشش توسط اشعه X.....۴۴
- ۴-۲ بررسی فرایند اکسید شدن به صورت همدم و سیکلی برای نمونه های بدون پوشش.....۴۶
- ۴-۲-۱ بررسی فرایند اکسید شدن به صورت همدم.....۴۶
- ۴-۲-۲ بدست آوردن ثابت اکسیداسیون سهمی نمونه های بدون پوشش در اکسیداسیون همدم.....۴۸

- ۴۸.....۳-۲-۴ ضخامت لایه اکسیدی آلیاژ پایه به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون همدمما.....
- ۴۹.....۴-۲-۴ بررسی فرایند اکسید شدن به صورت سیکلی.....
- ۵۱.....۵-۲-۴ ارزیابی ثابت نرخ سهمی در اکسیداسیون سیکلی.....
- ۵۲.....۶-۲-۴ ارزیابی ضخامت لایه اکسیدی در اکسیداسیون سیکلی.....
- ۳-۴ بررسی فرایند اکسید شدن به صورت همدمما و سیکلی برای نمونه‌های پوشش داده شده با تیتانیوم.....
- ۵۳.....۵۳.....
- ۵۳.....۱-۳-۴ بررسی فرایند اکسید شدن به صورت همدمما.....
- ۵۶.....۲-۳-۴ ارزیابی ثابت نرخ اکسیداسیون سهمی در اکسیداسیون همدمما.....
- ۵۶.....۳-۳-۴ ارزیابی ضخامت لایه اکسیدی در اکسیداسیون همدمما.....
- ۵۷.....۴-۳-۴ رفتار اکسیداسیون سیکلی.....
- ۵۹.....۵-۳-۴ ارزیابی ثابت نرخ اکسیداسیون سهمی در اکسیداسیون سیکلی.....
- ۶۰.....۶-۳-۴ ارزیابی ضخامت لایه اکسیدی در اکسیداسیون سیکلی.....

فصل پنجم: بررسی نتایج و بحث

- ۶۲.....۱-۵ بررسی تیتانیوم پوشش داده شده بر روی فولاد فریتی AISI430.....
- ۶۳.....۲-۵ بررسی فرایند اکسید شدن به صورت همدمما و سیکلی برای نمونه‌های بدون پوشش.....
- ۳-۵ مقایسه اکسیداسیون نمونه‌های پوشش داده شده و بدون پوشش در اکسیداسیون همدمما و سیکل.....
- ۶۶.....
- ۷۰.....۱-۶ فصل ششم: نتیجه‌گیری.....
- ۷۱.....منابع.....

فهرست شکل‌ها

صفحه	عنوان
۸.....	شکل ۱-۲ نمای کلی کوره تحت گاز آرگون.....
۱۱.....	شکل ۲-۲ پوشش دهی به روش سمانتاسیون بسته‌ای.....
۱۱.....	شکل ۳-۲ پوشش کروم به روش سمانتاسیون بسته‌ای.....
۱۲.....	شکل ۴-۲ پوشش آلومینیوم به روش سمانتاسیون بسته‌ای.....
۱۳.....	شکل ۵-۲ شماتیک کاملی از فرایند سمانتاسیون فشرده.....
۱۵.....	شکل ۶-۲ پوشش همزمان Cr-Si بر روی فولاد Cr ₁₇ Ni ₂ بعد از عملیات سمانتاسیون فشرده.....
۱۷.....	شکل ۷-۲ فشار جزئی تعادلی آلومینیوم و کلراید سیلیسیوم به عنوان یک تابع از اتصال آلومینیوم در دمای رسوب گذاری ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد با فعال کننده NH ₄ Cl.....
۱۹.....	شکل ۸-۲ (a) تصویر مقطع عرضی از پوشش با دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد در ۵ ساعت، آنالیزهای EDX برای تغییرات رسوب آهن و کروم و آلومینیوم در سطح (b) با دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد در ۵ ساعت (c) با دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد در ۳ ساعت (d) با دمای ۹۰۰ درجه سانتیگراد در ۳ ساعت.....
۲۲.....	شکل ۹-۲ آنالیز XRD از پوشش تیتانیوم.....
۲۳.....	شکل ۱۰-۲ آنالیز XRD از پوشش دو مرحله ای تیتانیوم و آلومینیوم.....
۲۶.....	شکل ۱۱-۲ عمق نفوذ به مدت ۶ ساعت در 900 ^(oc) برای K5 (شکل a) و آلیاژ TiAl (شکل b).....
۳۲.....	شکل ۱۲-۲ مقطع عرضی نمونه Ti-43Al-5Cr پوشش داده شده توسط سمانتاسیون فشرده در ۱۴۲۳ درجه کلوین در ۲۴ ساعت.....
۳۳.....	شکل ۱۳-۲ تصویر X-ray از (a) آلومینیوم (b) تیتانیوم (c) کروم در ۱۴۲۳ درجه کلوین در ۲۴ ساعت.....
۳۳.....	شکل ۱۴-۲ منحنی جرم پیشرو به عنوان تابعی از دوره اکسیداسیون در هوا.....
۳۴.....	شکل ۱۵-۲ SEM و EPMA برای مقطع عرضی نمونه پوشش داده شده در ۱۴۰۳ کلوین برای ۲۴ ساعت و اکسیده شدن برای ۵۰ ساعت در ۱۲۷۳ کلوین.....

- شکل ۴-۱ تصویر SEM از سطح مقطع عرضی نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم در دمای 1000°C به مدت ۵ ساعت..... ۴۲
- شکل ۴-۲ آنالیز EDS از سطح مقطع عرضی نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم..... ۴۳
- شکل ۴-۳ پروفیل غلظت عناصر نفوذی مربوط به پوشش تیتانیوم..... ۴۳
- شکل ۴-۴ آنالیز XRD از نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم..... ۴۴
- شکل ۴-۵ تصویر SEM از سطح مقطع عرضی نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم در دمای 800°C به مدت ۵ ساعت..... ۴۵
- شکل ۴-۶ تصویر SEM از سطح مقطع عرضی نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم در دمای 900°C به مدت ۵ ساعت..... ۴۵
- شکل ۴-۷- منحنی افزایش وزن آلیاژ پایه اکسید شده به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون در دمای 1000 درجه سانتیگراد..... ۴۶
- شکل ۴-۸- تصویر SEM از مورفولوژی سطح آلیاژ پایه بعد از ۲۰۰ ساعت اکسیداسیون همدمما در دمای 1000 درجه سانتیگراد..... ۴۷
- شکل ۴-۹- آنالیز XRD از آلیاژ پایه بعد از ۲۰۰ ساعت اکسیداسیون همدمما در دمای 1000 درجه سانتیگراد..... ۴۷
- شکل ۴-۱۰- مربع افزایش وزن آلیاژ پایه به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون همدمما در 1000 درجه سانتیگراد..... ۴۸
- شکل ۴-۱۱- منحنی ضخامت لایه اکسیدی آلیاژ پایه به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون همدمما..... ۴۹
- شکل ۴-۱۲- منحنی افزایش وزن آلیاژ پایه اکسید شده به عنوان تابعی از سیکل اکسیداسیون در دمای 1000 سانتیگراد..... ۵۰
- شکل ۴-۱۳- تصویر SEM از مورفولوژی سطح آلیاژ پایه اکسید شده بعد از ۵۰ سیکل..... ۵۰
- شکل ۴-۱۴- تصویر SEM با بزرگنمایی بیشتر از شکل ۴-۱۳..... ۵۱
- شکل ۴-۱۵- مربع افزایش وزن آلیاژ پایه به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون سیکلی در دمای 1000 سانتیگراد..... ۵۲

- شکل ۴-۱۶- منحنی ضخامت لایه اکسیدی آلیاژ پایه به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون سیکلی.....۵۲
- شکل ۴-۱۷- مقایسه افزایش وزن آلیاژ پایه و نمونه‌های پوشش داده شده با تیتانیوم به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون هم‌دما در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۵۳
- شکل ۴-۱۸- تصویر SEM از مورفولوژی سطح نمونه پوشش دار بعد از ۲۰۰ ساعت اکسیداسیون هم‌دما در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۵۴
- شکل ۴-۱۹- آنالیز XRD از نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم بعد از ۲۰۰ ساعت اکسیداسیون هم‌دما در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۵۴
- شکل ۴-۲۰- مقایسه مربع افزایش وزن آلیاژ پایه و نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم به عنوان تابعی از زمان در اکسیداسیون هم‌دما.....۵۵
- شکل ۴-۲۱- مقایسه ضخامت لایه اکسیدی در آلیاژ پایه و نمونه‌های پوشش داده شده با تیتانیوم به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون هم‌دما در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۵۶
- شکل ۴-۲۲- مقایسه افزایش وزن آلیاژ پایه اکسید شده و نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم به عنوان تابعی از سیکل اکسیداسیون در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۵۷
- شکل ۴-۲۳- تصویر SEM از سطح نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم بعد از ۵۰ سیکل اکسیداسیون در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۵۷
- شکل ۴-۲۴- تصویر SEM با بزرگنمایی بیشتر از شکل ۴-۲۳.....۵۸
- شکل ۴-۲۵- مقایسه مربع افزایش وزن آلیاژ پایه و نمونه پوشش داده شده با تیتانیوم به عنوان تابعی از زمان اکسیداسیون سیکلی.....۵۹
- شکل ۴-۲۶- مقایسه ضخامت لایه اکسیدی در آلیاژ پایه و نمونه‌های پوشش داده شده با تیتانیوم به عنوان تابعی از تعداد سیکل در اکسیداسیون سیکلی در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد.....۶۰

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۳۷.....	جدول ۱-۳ ترکیب شیمیایی فولاد ضد زنگ فریتی AISI 430

فصل اول

مقدمه

تیتانیوم و آلیاژهای آن در میان مواد مهندسی فلزی از جمله خوش آینده‌ترین مواد با کاربری‌های متنوع محسوب می‌شود که بواسطه ترکیبی از ویژگی‌ها مانند نسبت استحکام به وزن، دمای ذوب بالا و مقاومت به خوردگی خوب جهت استفاده در قطعات با کاربردهای مکانیکی و یا بوسیله مهندسی سطح کاربرد زیادی داشته و در صنایع هوافضا و دریانوردی و نیز زمینه‌های زیست و پزشکی بطور گسترده‌ای استفاده می‌شوند [۱].

تیتانیوم با خلوص‌های بالا به سبب مقاومت به خوردگی خوب خود استفاده می‌شوند. تیتانیوم جزو فلزات بسیار فعال بوده و به همین سبب میل ترکیبی آن با اکسیژن برای تولید TiO_2 محافظ، چسبنده و پایدار روی سطح زیاد است [۱].

فرآیند سمناسیون بسته‌ای هنوز یکی از فرآیندهای سنتی پوشش‌دهی نفوذی می‌باشد. از این فرآیند در سال ۱۹۵۷ در موتورهای فضایی و به طور گسترده‌تر از نیمه دهه ۶۰ در قطعات توربین-های گازی به منظور ایجاد پوشش‌هایی برای بالا بردن مقاومت در برابر حرارت بالای محیط کار استفاده شده است. در واقع سمناسیون بسته‌ای یک فرآیند رسوب شیمیایی بخار در جا است که با کمک این روش میتوان پوشش‌هایی مقاوم در برابر خوردگی و اکسیداسیون و سایش بر سطوح مختلف (حتی ارزان و نامناسب) اعمال کرد [۲].

مکانیزم حفاظت خوردگی فولادهای زنگ نزن متفاوت از فولادهای کربنی و فولادهای آلیاژی و اغلب فلزات است. فولادهای زنگ نزن مواد همه فن حریفی هستند که می‌توانند به شکل‌های مختلفی از قبیل لوله، سیم، ورق، نوار و صفحه تولید شوند. همچنین قابلیت جوشکاری، شکل پذیری، کشش، اکستروود و ... را دارند. این فولادها به طور گسترده‌ای در صنایع خودروسازی، شیمیایی، صنایع غذایی، هسته‌ای و نفت به واسطه مقاومت دمای بالای عالی آنها استفاده می‌شوند. دلیل اصلی معروفیت و کاربرد فولادهای زنگ نزن مقاوم بودن آنها در برابر خوردگی می‌باشد. این فولادها با ایجاد یک سد اکسیدی جدا کننده، زیر لایه را از اتمسفر احاطه کننده محافظت می‌کنند. درجه حفاظت تابع ضخامت لایه اکسید، پیوستگی، چسبندگی و نفوذ اکسیژن در اکسید است. فولادهای زنگ نزن مقاومتشان در برابر خوردگی را مدیون کروم هستند. چنانچه حداقل مقدار کروم ۱۲ درصد باشد در محیط‌های اکسید کننده با تشکیل یک لایه محافظ از خوردگی و اکسیداسیون پیشگیری می‌کند. این عنصر آلیاژی علاوه بر ایجاد مقاومت به خوردگی بالا، خواص مکانیکی را نیز در دمای بالا بهبود می‌بخشد. عناصر آلیاژی دیگر از جمله نیکل، مولیبدن،

وانادیوم، تنگستن، مس و نیتروژن به منظور حصول خواص مطلوب به فولاد اضافه می‌شوند. در فولادهای زنگ نزن فریتی، کربن تافنس و مقاومت به خوردگی را شدیداً کاهش می‌دهد [۳ و ۴]. فولادهای زنگ نزن گروه وسیع و گسترده‌ای از آلیاژهای ویژه‌اند که بیشتر برای مقاومت در برابر خوردگی توسعه یافته‌اند. از جمله ویژگیهای این آلیاژها شکل پذیری عالی، چقرمگی زیاد در دمای اتاق و دمای پایین، مقاومت خوب در برابر پوسته شدن، اکسایش و خزش در دماهای بالاست [۴].

فولادهای زنگ نزن به ۵ گروه قابل تقسیم هستند. این ۵ گروه عبارتند از: فولادهای زنگ نزن فریتی، آستنیتی، مارتنزیتی، رسوب سختی و دوفازی. برخلاف فولادهای زنگ نزن آستنیتی حلالیت کربن در فولادهای زنگ نزن فریتی پایین‌تر است. فولادهای فریتی دارای حالت مغناطیسی بوده ولی توسط عملیات حرارتی قابل سخت شدن نمی‌باشند گرچه می‌توان آنها را به کمک کارسرد سخت نمود. فولادهای زنگ نزن فریتی دارای ساختمان مکعب مرکزدار هستند. برخی از انواع فولادهای زنگ نزن فریتی شامل مولیبدن، سلیسیم، آلومینیوم، تیتانیوم و نیوبیوم هستند که برای کاربردهای خاص استفاده می‌شوند. این آلیاژها دارای قابلیت فرم پذیری عالی، قیمت ارزان نسبت به فولادهای زنگ نزن آستنیتی، هدایت الکتریکی خوب و مقاوم به اکسیداسیون عالی در دمای بالا هستند [۴ و ۵].

در میان آلیاژهای مقاوم به اکسیداسیون، آلیاژهای پایه کروم، به ویژه فولادهای زنگ نزن فریتی مانند AISI 430 و یا AISI 446 به علت هزینه پائین و قابلیت تغییر شکل پذیری بالا، ترجیح داده می‌شوند. در فولاد زنگ نزن، کروم عنصری ضروری در تشکیل لایه پسیو می‌باشد. دو تکنیک می‌تواند برای کاهش نرخ اکسیداسیون به کار گرفته شود. تکنیک اول استفاده از آلیاژهای جدید و تکنیک دوم استفاده از یک لایه پوشش مقاوم در برابر اکسیداسیون بر روی زیرلایه است [۶].

با توجه به اینکه تاکنون عنصر تیتانیوم بر روی فولاد ضدزنگ AISI 430 به روش سمناسیون فشرده رسوب داده نشده، در این پژوهش پوشش تیتانیوم بر روی فولاد ضدزنگ AISI 430

ایجاد شد و مقاومت به اکسیداسیون این پوشش‌ها در دمای ۱۰۰۰ درجه سانتیگراد و در زمان‌های متفاوت بررسی شد.

فصل دوم

تئوری و مروری بر تحقیقات گذشته

۲-۱ تاریخچه تیتانیوم

کاربرد صنعتی تیتانیوم به صورت ترکیبات شیمیایی و افزودنی آلیاژی از دهه‌های اول قرن بیستم شروع شد. تیتانیوم به عنوان یک ماده ساختمانی در طی جنگ جهانی دوم مورد توجه قرار گرفت. این امر در نتیجه توسعه روش‌های صنعتی برای تولید تیتانیوم فلزی و آلیاژهای آن در تعدادی از کشورها بود [۷].

۲-۱-۱ خواص فیزیکی تیتانیوم

تیتانیوم خالص فلزی به رنگ سفید نقره‌ای است. تیتانیوم به خاطر مقاومت عالی و نسبت استحکام به وزن بالا معروف است و نقطه ذوب بالای آن (۱۶۶۸ درجه سانتیگراد) این فلز را به عنوان یک فلز نسوز مطرح کرده است [۷].

۲-۲ دسته بندی فرآیندهای بهبود سازی سطح

فرایند اصلاح سطح، یک تکنیک جهت رسوب عنصر خارجی روی سطح می‌باشد که باعث بهبود خواص دلخواه از قبیل مقاومت به اکسیداسیون و خوردگی دمای بالا و سایش می‌شود. دو مرحله مهم مشترک در تمام روش‌ها تمیز کردن و پوشاندن سطح می‌باشد. عملیات تمیز کردن سطح باعث حذف پوسته، اکسید و جرم می‌شود. در تمام فرآیندها لازم است نواحی که نیاز به پوشش ندارند، پوشانده شوند [۸].

از مجموع عملیات سطحی کلاسیک و روش‌های مدرن، طیف وسیعی از تکنیک‌های بهبود سازی سطح برای مواد مختلف حاصل شده است. برای فلزات گوناگون آهنی و غیر آهنی بر حسب نوع کاربرد و شرایط عمل، یک یا چند فرآیند متداول، بیشتر مورد استفاده قرار گرفته است [۹].

۲-۲-۱ تشکیل پوشش‌های نفوذی

۱- نفوذ بین جامد - جامد

۲- نفوذ بین جامد - مایع

۳- نفوذ بین جامد - گاز

۲-۲-۲ فرآیندهای جامد - جامد

این روش شامل فرآیندهای اصطلاحاً جامد یا پودری است. به عنوان مثال آلومینیوم دهی، سیلیسیوم دهی، کروم دهی و روی دهی سطح و آنیل کردن پوشش های الکترولیتی، پوشش های پاششی و یا پوشش های دوغابی است. کارهای زیادی در این رابطه انجام گرفته است و همگی نشان می دهد که صرفاً در اثر تماس فلزات خاص با یکدیگر، امکان نفوذ آنها در یکدیگر در دمایی زیر نقطه ذوب آنها وجود دارد [۱۰].

نشان داده شده که برخی از پارامترهای محیطی می توانند اثرات قابل توجهی بر روی نفوذ داشته باشد. به عنوان مثال، افزایش فشار می تواند به نفوذ و در نتیجه آلیاژ شدن کمک کند. این امر ناشی از در تماس قرار گرفتن بیشتر اتم از پوشش و سطح در اثر افزایش فشار است. همچنین مشخص شده است که تشکیل ترکیبات بین فلزی اثرات تعیین کننده ای بر روی نوع، ضخامت و کیفیت پوشش دارد [۱۰].

۲-۳ فرآیند سمانتاسیون بسته ای^۱

این فرآیند هنوز یکی از فرآیندهای سنتی پوشش دهی نفوذی می باشد که اولین بار در سال ۱۹۱۱ به ثبت رسید [۱۱]. در واقع سمانتاسیون بسته ای یک فرآیند رسوب شیمیایی بخار در جاست که با کمک این روش می توان پوشش هایی مقاوم در برابر خوردگی و اکسیداسیون و سایش بر سطوح مختلف اعمال کرد.

این روش سپس به عنوان یکی از پر استفاده ترین روشها، جهت پوشش دادن قطعات در نیروگاه های تولید انرژی مورد استفاده قرار گرفته است [۱۲]. سمانتاسیون فشرده یک فرآیند رایج صنعتی در گرمایزینگ، آلومینایزینگ و سیلیکونایزینگ می باشد.

۲-۳-۱ مزایای فرآیند پوشش دهی توسط مخلوط پودری (روش سمانتاسیون بسته- ای)

- فرآیند ساده است. بدین ترتیب که کنترل متغیرهای آن چون دما و زمان و ترکیب پودر و غیره به راحتی صورت می گیرد.

1- pack cementation