

# بررسی اثر خمیر جوشکاری حاوی نانوصفحات گرافن روی خواص اتصال فولاد AISI۳۰۴ جوشکاری شده بهروش توپودری

محمد خسروی'\*، محمد منصوری'، علی غلامی' و یدالله یعقوبینژاد'

۱- گروه مهندسی مکانیک، دانشکده مهندسی مکانیک و مواد، دانشگاه صنعتی بیرجند، بیرجند
 ۲- گروه مهندسی مواد و متالورژی، دانشکده مهندسی مکانیک و مواد، دانشگاه صنعتی بیرجند، بیرجند

(دریافت مقاله: ۲۶/۱۰/۱۹۹۹ – دریافت نسخه نهایی: ۱۲/۱۰ ۱۴۰۰)

چکیده- در جوشکاری توپودری، ریزساختار و خواص مکانیکی اتصال آلیاژ فولاد AISI ۳۰۴ توسط نانوصفحات اکسید گرافن (GO) و اکسید گرافن احیا شده (RGO) بررسی شد. در این پژوهش ریزساختار خط جوش توسط روشهای متالوگرافی و میکروسکوپ الکترونی روبشی گسیل میدانی، فازهای تشکیل شده توسط روش پراش پرتوی ایکس و تغییرات آلوتروپی کربن توسط آزمون طیفسنجی رامان ارزیابی شده است. اکسید گرافن با استفاده از روش هامر اصلاح شده سنتز شده و با استفاده از هیدرازین احیا شد. بر این اساس، خمیر اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده در غلظتهای مختلف ۱ ، ۳ و ۱۰ میلیگرم بر میلیلیتر برای پرکردن شکاف جوش استفاده شده است. نتایج نشان داد که با افزایش غلظت اکسید گرافن احیا شده تا ۱ میلیگرم بر میلیلیتر، استحکام کششی و سختی جوشکاری به ترتیب تا ۲۳ و ۴۳ درصد بهبود مییابد. مکانیزم افزایش خواص مکانیکی را میتوان احتمالاً به ایجاد ممانعت نانوصفحات اکسید گرافن احیا شده در برابر رشد دانه و درنتیجه ریز شدن اندازه دانه آلیاژ خط جوش در حین فرایند انجماد حوض متاس میانو میدان احیا شده

واژههای کلیدی: جوشکاری توپودری، گرافن، فولاد ۳۰۴ AISI، ریزساختار.

# ۱ – مقدمه

فولاد AISI ۳۰۴ بهدلیل خواص متالورژی مطلوب از جمله مقاومت در برابر خوردگی، چقرمگی و مقاومت حرارتی بالا، بهطور گستردهای در صنایعی همچون صنایع شیمیایی، اتومبیلسازی، تجهیزات دریایی و خطوط انتقال در صنایع نفت و گاز استفاده میشود [۱]. بیتردید، جوشکاری و کیفیت اتصال فولاد ۲۰۴ AISI و خواص مکانیکی از جایگاه ویژهای

برخوردار است. در میان روش های جوشکاری، روش جوشکاری قوسی توپودری<sup>۱</sup> بهدلیل نرخ بالای رسوب، مقاومت فولاد ۲۰۴۴ AISI بهدلیل خواص متالورژی مطلوب از جمله مقاومت دربرابر خوردگی، چقرمگی و مقاومت حرارتی بالا، بهطور گستردهای در صنایعی همچون صنایع شیمیایی، اتومبیل سازی، تجهیزات دریایی و خطوط انتقال در صنایع نفت و گاز استفاده می شود [۱]. بی تردید، جوشکاری و کیفیت اتصال

\* : مسئول مكاتبات، پست الكترونيكي: mkhosravi@birjandut.ac.ir

فولاد ۸۰۴ AISI و خواص مکانیکی از جایگاه ویژهای برخـوردار است. در میان روشهای جوشکاری، روش جوشکاری قوسی توپودری بهدلیل نرخ بالای رسوب، مقاومت بالا در برابر خوردگی و سایش، سازگار و از کیفیت قابل قبولی برخوردار است [۲]. به تازگی ساختارهای نانومتری متنوعی از کربن، برای بهبود خواص جوشکاری همانند نانولولـههـای کربنـی (CNT) و گرافن شناخته شدهاند [۳]. برای این نویسندگان این مقاله [۴] در جوشکاری قوسبی با گاز محافظ برای فولاد کم کربن، نانوصفحات گرافن را به میزان ۲/۵ تا ۶ درصد وزنبی به منطقه جوشکاری اضافه کردند. میکروساختار نمونهها با درصدهای مختلف گرافن و نمونه بدون گرافن بررسی و مقایسه شـد. نتـایج نشان داد با افزایش گرافن به حوضچه جوش، مـدول الاسـتیک و میکروسختی افزایش و خواص مکانیکی بھبود مےیاب۔ لے و همكاران [۵]، ساخت ماده مركب Al/CNT با استفاده از جوشکاری اصطکاکی- اغتشاشی ۲ را ارائه دادهاند که در آن استحکام و شکل پذیری بهتری نسبت به فلز پایه در حالت استفاده از سه درصد تقویت کننده از نانولولههای کربنی مشاهده شده است. علاوه بر این ژائو و همکاران [۶]، اثر افزودن نانولوله-های کربنی بهعنوان تقویت کننده تا ۳ درصد را روی آلیاژ آلومینیـوم سـری ۲۰۰۰ توسط روش جوشـکاری اصطکاکی-اغتشاشی ارزیابی کردند و دریافتند که مقاومت کششی میتواند تا ٨٧ درصد بهبود يابد. فتـاحي و همكـاران [٧] خـواص مكـانيكي خط جوش جوشکاری قوسی تنگستن با گاز محافظ ار روی آلومینیوم با استفاده از سیم جـوش. ای سـاخته شـده از پـودر آلومنیوم و گرافن و سیم جوشهای عادی بررسی کردند و نشان دادند که خواص مکانیکی بهبود یافته است. خسروی و همکاران [۸] اثر نانوصفحات اکسید گرافن احیا شده بر جوشکاری قـوس الکتریکی توپودری و بهبود خواص فـولاد سـاختمانی را ارزیـابی كردند. نتايج نشان داد، اكسيدگرافن احيا شده باعث بهبود خواص مکانیکی اتصالات جوشکاری شده، میشود. گرافن از نظر خصوصیات برتر از جملـه سـطح ویـژه بـالا (۲۶۲۰ مترمربـع بـر گرم)، هدایت حرارتی بالا (۲۰۰۰ WmK) خواص مکانیکی

عالی (مدول یانگ حدود یک تسلاپاسکال و مقاومت شکست ۱۲۵ گیگاپاسکال) شناخته شده است [۹]. جعفرلو و همکاران [۱۰] نشان دادند که در هنگام جوشکاری قوس الکتریکی با الکترود پوشش دار<sup>۴</sup> برای فولاد کم کربن با استفاده از گرافن خواص مکانیکی اتصالات جوش بهبود یافته است. بنابراین، تأثیر گرافن روی خواص مکانیکی روش جوشکاری قوسی توپودری اهمیت فزایندهای پیدا میکند. لازم به ذکر است که در بسیاری از مطالعات بهدیل کاهش هزینه از اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده به جای گرافن استفاده کردهاند.

در این مطالعه، تأثیر اکسید گرافن (GO) و اکسید گرافن احیا شده (RGO) روی خصوصیات متالورژی فلز جوش بررسی شده است. در این راستا، از اکسید گرافن بهعنوان پیشماده استفاده شده که با روش هامر اصلاح شده تولید و با استفاده از روش شیمیایی و ماده هیدرازین احیا شده است. از نانوصفحات اکسید گرافن (GO) و اکسید گرافن احیا شده (RGO) برای تولید خمیر جوشکاری استفاده شده است. پس از تهیه خمیرهای جوشکاری با غلظتهای متفاوت، جوشکاری توپودری انجام شده و خواص روش متالوگرافی، میکروسکوپ الکترونی روبشی گسیل میدانی<sup>۵</sup>، پراش پرتوی ایکس<sup>3</sup> و طیفسنجی رامان<sup>۷</sup> در کنار آزمون کشش و سختیسنجی بررسی شد.

۲ مواد و روش تحقیق
 ۲ - آمادهسازی

از فولاد AISI ۳۰۴ با ابعاد ۲۰۰×۵۰۰×۵ میلیمتر که ترکیب شیمیایی آن در جدول (۱) مشخص شده، بهعنوان فلز پایه استفاده شده است. پس از برش نمونهها، شیار بهصورت V شکل با زاویه ۶۰ درجه مطابق شکل (۱)، برای جوشکاری آماده شد. شکل نمادین نمونههای آزمون کشش در شکل (۱–الف) نشان داده شده است. نمونههای آزمون کشش سایز کوچک بر اساس استاندارد ASTM E8/E8M تهیه شدهاند. شکل (۱–ب) نمادین محل جوشکاری و پرکننده را نشان میدهد.

آهن	موليبدن	نيكل	كروم	گوگرد	فسفر	مس	منگنز	سيليسيوم	كربن	عنصر (درصد وزنی)
تعادل	-	٩/۵	۱۸/۵	• / • <b>\</b>	۰/۰۳	-	۱/۴	۰/۵۵	•/• <del>\$</del>	فولاد ۲۰۴ AISI
تعادل	۰/V۵	۱۱	۱۸/۵	۰/۰۳	۰/۰۴	۰/V۵	۰/۵	۰/٩	•/•¥	فولاد ۸۰۸ AISI

جدول ۱- ترکیب شیمیایی آلیاژ فولاد AISI ۳۰۴ استفاده شده به همراه الکترود پرکننده



شکل ۱– الف) هندسه جوشکاری زاویه برش و جهت استفاده شده نمونههای کششی، ب) تصویر نمادین از محل خمیر و روش جوشکاری قوسی توپودری، ج) تصاویر واقعی فلز جوش داده شده با ۱۰ میلیگرم در میلیلیتر اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده و د) سرنگهای خمیر

# ۲-۲- تولید خمیرهای GO و RGO

نانوصفحات اکسید گرافن با استفاده از روش هامر اصلاح شده، تولید و با استفاده از روش شیمیایی و ماده شیمیایی هیدرازین احیا شد. سوسپانسیونهای اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده هر یک با غلظتهای ۱، ۳ و ۱۰ میلی گرم بر میلی لیتر بهصورت جداگانه با مقداری پودر کتیرا در دمای ۸۰ درجه سانتی گراد مخلوط شدند. سپس سوسپانسون تهیه شده با دستگاه امواج مافوق صوت بهمدت زمان ۱۵ دقیقه پراکندهسازی شده و به آرامی تا دمای محیط سرد شد. مقدار ۱۵ میلی لیتر از

خمیر تهیه شده در شیار V شکل اتصالات قرار گرفت و در دمای اتاق تا خشک شدن کامل خمیر (۲۴ ساعت) زمان داده شد.

# ۲-۳- فرایند جوشکاری و آزمایشهای انجام شده

فرایند جوشکاری توسط روش جوشکاری قوسی توپودری با دستگاه Maxi Mig 520 H و جنس سیم الکترود فولاد ۸۳۰۸ AISI انجام شد. ترکیب شیمیایی آلیاژ فولاد ۲۰۴ AISI و الکترود پرکننده فلز پایه مطابق جدول (۱) و متغیرهای جوشکاری فرایند قوس الکتریکی توپودری در جدول (۲) آورده شده است.

قطر الكترود	جريان	ولتاژ	سرعت تغذيه سيم	سرعت جوشکاري	سرعت تزريق گاز	فاصله نازل تا قطعه
(ميلىمتر)	(آمپر)	(ولت)	(میلیمتر بر دقیقه)	(میلیمتر بر دقیقه)	(ليتر بر دقيقه)	(ميلىمتر)
١/۶	100	۳.	۵۰۰۰	100	١٢	١٢

جدول ۲ – متغیرهای جوشکاری استفاده شده در فرایند جوشکاری قوس الکتریکی توپودری

استفاده از دستگاه Vickers Hardness Testing Universal استفاده از دستگاه UV1 با بار ۱۵۰ کیلوگرم و زمان بارگذاری سه ثانیه، انجام شد. مقدار سختی ناحیه ذوب<sup>۱۰</sup> (FZ) از هفت نقطه به طور متوسط اندازهگیری شد.

۳- نتایج و بحث
 ۱-۳- خواص مکانیکی اتصال جوش اصلاح شده با خمیر
 GO/RGO
 ۳-۱-۱- مشخصهیابی خط جوش با استفاده از میکروسکوپ
 نوری

شکل (۲- الف) تـا (۲- ط)، تصاویر میکروسکوپی نـوری'' از بهترین نمونهها (RGO-10 وGO-10) را در مقایسه با فلز پایـه در بزرگنماییهای ۱۰۰، ۲۰۰ و ۵۰۰ برابر نشان میدهد؛ در این تصاویر ناحیههای فریتی و آستنیتی نشان داده شده است. در آزمونهای مکانیکی که در ادامه بررسی خواهند شد از نمونههای GO-10 و RGO-10 بهترین نتیجه حاصل شده است. ریزساختار فلز جوش از دو ناحیه تشکیل شده؛ ناحیه آستنیتی که فاز Y-Fe و ناحیه فریتی که فاز α-Fe را نشان میدهد. با مقایسه شکل (۲-ج، ۲-و و ۲-ط) در بزرگنمایی بالاتر، مشاهده می شود که فاز فریت افزایش و فاز آستنیت کاهش یافتـه اسـت. در فـولاد ۳۰۴ AISI، فاز آستنیت در دماهای بالاتر تشکیل می شود و حضور گرافن احتمالاً بهدلیل ایجاد مقاومت در رشد دانههای آستنیت باعث كاهش اندازه دانه اين فاز و تأثير مثبت أن روی خواص مکانیکی آلیاژ جوشکاری شده، می شود. در این خصوص میانگین اندازه دانه محاسبه شده است. میانگین اندازه دانهها برای فلز جـوش نمونـههـای کنتـرل، GO-10، GO-10، دانهها بهترتیب ۲۲/۱، ۱۱/۴ و ۱۰/۶ میکرومتر اندازه گیری شده است.

نمونههای جوش داده شده با خمیرهای نانوصفحات اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده هر یک با غلظتهای ۱، ۳ و ۰۰ میلی گرم بر میلی لیتر به ترتیب با کدگذاری GO-1، GO-3، GO-1، -GO 10، RGO-1، RGO-1 و RGO-10 مشخص شده است. تصاوير خط\_وط جوش\_کاری GO-10، RGO-10 و خمیره\_ای اکس\_ید گرافن و اکسید گرافن احیا شدہ بہترتیب در شکل ہای (۱– ج) و (۱-د) نشان داده شده است. پس از جوشکاری، اتصالات خط جـوش بـا روش متـداول متـالوگرافی، از جملـه سـنگزنـی، سنبادهزنی از شماره ۸۰ تا ۲۰۰۰ و سپس پولیش با ذرات آلومینا با اندازه ۳۰/۰ میکرومتر (سوسپانسیون) و حکاکی با استفاده از محلول (دو میلی لیتر اسید نیتریک و ۹۸ میلی لیتر اتانول) آمادهسازی شدند. ریزساختار اتصالات جـوش داده شـده توسط میکروسے کوپ نے ری معکوس بے امدل Dewinter Victory Microscopy مشاهده و تصویربرداری شد. برای تشخیص فازهای تشکیل شده در خط جـوش از دسـتگاه پـراش پرتـوی ایکس با مدل D8-ADVANCE- Bruker و گستره روبش از زاویه پنج تا ۸۰ درجه و از کاتد مسی استفاده شده است.

میکروسکوپ الکترونی روبشی گسیل میدانی با مدل MIRA3TESCAN-XMU بررسی نانوصفحات گرافن و از طیفسنجی پراش انرژی پرتوی ایکس (EDS)<sup>۸</sup> برای بررسی نیمه کمی عنصری در اتصال جوش استفاده شد. مطابق با شکل (۱)، نمونه های آزمون کشش مطابق استاندارد مطابق با شکل (۱)، نمونه های آزمون کشش مطابق استاندارد مدل ASTEM E8/E8M sub-size توسط دستگاه فرز کنترل عددی<sup>۹</sup> مدل MC1020-SIEMENS 828D برای ارزیابی استحکام تسلیم، استحکام کششی نهایی و کرنش نمونه ها آماده سازی شده است. آزمون کشش توسط دستگاه مد. آزمون سختی با



شکل ۲– تصاویر میکروسکوپی نوری از تغییرات ریزساختار در: الف، ب و ج) فلز جوش مربوط به فولاد AISI ۳۰۴ بدون نانوصفحات گرافن، د، ه و و) خط جوش با استفاده حاوی GO-10 و ز، ح و ط) مربوط به خط جوش حاوی RGO-10 بهترتیب در بزرگنماییهای ۱۰۰۰ و ۵۰۰ برابر

شده از ساختار درشت دانه به ریزدانه تبدیل شده است. همانگونه که بیان شد، ریزدانه شدن فلز جوش می تواند بهدلیل جوانهزنی ناهمگن توسط نانوصفحات گرافنی و نیروی بازگشتی ایجاد شده ناشی از قفل شدن نابهجایی در برخورد به موانعی از نانوصفحات کربنی ایجاد شود. بنابراین پس از استفاده از خمیر گرافنی در خط جوش، نانوصفحات اکسید گرافن احیا شده و اکسید گرافن می توانند در حوضچه مذاب در حال سرد شدن بهعنوان مکانهای جوانهزنی ناهمگن برای تشکیل فازهای شدن جمل کنند و سرعت جوانهزنی فاز فریت دلتا افزایش یابد. ریزساختارهایی که مانع حرکت نابهجایی می شوند، می توانند منجر به افزایش قابل توجهی در استحکام فلز و یا آلیاژ شوند، زیرا تغییر شکل پلاستیک بیشتر از طریق حرکت نابهجایی رخ می دهد [۱۱]. در شکل (۲)، با اضافه کردن اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده به اتصالات جوش داده شده کاهش اندازه دانه مشاهده می شود. بنابراین، نمونه های 00-GD و اندازه دانه می احتار ریزدانه در مقایسه با نمونه کترل هستند. از این و می توان نتیجه گرفت که با افزودن نانوصفحات گرافن (اکسید گرافن یا اکسید گرافن احیا شده)، ریزساختار جوش داده



الف) و ب) جهت نمایش حضور نانوصفحات اکسید گرافن احیا شده RGO-10 و ج) و د) جهت مشخصهیابی نیمهکمی عناصر تشکیل شده روی نانوصفحات با استفاده از طیفسنجی پراش انرژی پرتوی ایکس

۳-۱-۲- مشخصهیابی خط جوش با استفاده از میکروسکوپ الکترونی روبشی گسیل میدانی شکل (۳) تصاویر میکروسکوپی الکترونی روبشی گسیل میدانی از RGO-10 را نشان میدهد. همانطور که مشاهده می شود نانوصفحات اکسید گرافن احیا شده بدون تجمع و در فلز جوش به طور کامل و همگن توزیع شدهاند. چنین توزیعی از نانوصفحات در خط جوش برای دستیابی به خواص مکانیکی مطلوب ضروری است. نتایج سایر پژوهش ها نشان می دهد که نانومواد کربنی تا حد زیادی در ریزشدن اندازه دانه ها مؤثر و منجر به افزایش استحکام خط جوش می شوند. کارایی این بهبود استحکام به اندازه و حجم این نانومواد بستگی خواهد داشت. از این رو در تأیید این پژوهش با افزایش نانوصفحات تا حدی که خواص مکانیکی دچار کاهش نشود (اثر آگلومره شدن نانوصفحات)، ریزدانه شدن مشاهده و مؤثر بوده است [17].

	•	
درصد اتمی	درصد وزنى	عناصر
 (A%)	(W%)	
V9/1A	81/79	كربن
۱۴/°۴	١ ٤/٤٨	اكسيژن
• / • Y	۰/۰۲	سيليسيوم
• /۵A	1/94	كروم
۶/۰۵	Y 1/VA	آهن
۰/۱۳	۰/۴۸	نيكل
100	100	

جدول ۳- عناصر موجود در خط جوش با استفاده از روش طیفسنجی پراش انرژی پرتوی ایکس

که اگرچه مقدار اکسید گرافن احیا شده دارای شدت پایینی است اما تأثیر قابل توجهی در خصوصیات جوشکاری دارد. در زوایای تعریف شده، مقادیر بسیار کمی از کاربید آهن نیز مشاهده شده که تشکیل کاربید آهن بر استحکام فلز جوش تأثیر مثبت دارد [۱۳].

۳–۱–۴– طیفسنجی رامان

طیف سنجی رامان از GO-10 و RGO-10 در شکل (۴ – ب) نشان داده شده است. با این حال، GO-10 به تر تیب پیوندهای G و D را در موج حدود ۱۶۰۲ و ۱۳۴۲/۵ بر سانتی متر نمایش می دهد. نسبت شدت G / D مشابه مقدار شدت باند D است که برای توصیف نقص ساختاری استفاده می شود [۱۴]. گفتنی است، GO-10 و GO-10 تعداد لایه های کمی دارند. به منظور تعیین اندازه بلورین (La) اکسید گرافن احیا شده بر اساس داده های رامان، از رابطه (۱) استفاده شده است [۱۵]:

$$L_{a}(nm) = (2.4 \times 10^{-10}) \lambda^{4} \left(\frac{I_{D}}{I_{G}}\right)^{-1}$$
(1)

در این معادل کل طول موج لیزر تحریک مورد استفاده در آزمایش رامان برابر ۵۳۲ نانومتر است، درحالی که ID و IG بهترتیب شدت قلههای D و G را نشان میدهند و مقادیر  $^{1-}(I_D/I_G)$  از ID را ID برابر با ۵۸/۰ است. اندازههای متوسط بلورها محاسبه شده در حدود ۳۳/۱۴ نانومتر است. برای تهیه تصویر میکروسکوپی الکترونی ابتدا روی سطح مقطع فلز جوش تقویت شده با نانوصفحات اکسید گرافن احیا شده عملیات صیقلکاری انجام و با لایه نازک طلا پوشش داده شد. افزودن اکسید گرافن احیا شده به فلز جوش، احتمالاً رشد دانهها را محدود و متناسب با آن دانههای ریزتر و پالایش یافته ایجاد شده است. از آزمون نیمه کمی طیفسنجی پراش انرژی پرتوی ایکس (شکل ۳- د، جدول ۳) برای شناسایی عناصر موجود در نانوصفحات (البته با توجه به عمق نفوذ پرتوی الکترونی) استفاده شده است. نتایج به خوبی حضور کربن در نانوصفحات نشان داده شده را تأیید میکند (حدود ۵۰ درصد کربن).

۳-۱-۳- بررسی خط جوش توسط پراش پرتوی ایکس در شکل (۴- الف- ۱ تا ۴- الف- ۳) الگوهای پراش پرتوی ایکس از نمونههای GO-10 و GO-0R در مقایسه با فلز پایه تجزیه و تحلیل شد. همان طور که در شکل (۴- الف- ۱) نشان داده شده است، قلههای مربوط به فریت و آستنیت به وضوح مشاهده می شود. پس از افزودن اکسید گرافن، قله ۲۵ حدود ۱۳/۵ درجه ظاهر شد که می تواند به دلیل وجود نانوصفحات اکسید گرافن در فلز جوش باشد. در GO-10 همان طور که مشاهده می شود، قله حدود ۲۶/۵ درجه مشاهده شده که نشان دهنده احیای جزئی اکسید گرافن در شرایط هیدرازین و



شکل ۴– الف) مقایسه فازهای تشکیل شده در خط جوش با استفاده از پراش پرتوی ایکس در خط جوش پایه در مقایسه با GO-10 و RGO-10، ب) طیفسنجی رامان از فلز جوش نمونه RGO-10



شکل ۵– الف) متوسط سختی، ب) متوسط اندازه دانه و ج) منحنیهای تنش و کرنش مربوط به منطقه جو شکاری شده تقویت شده با اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده در نمونههای GO-1، GO-3، GO-3، GO-3، GO-3 و RGO-11 نسبت به نمونه کنترل

۳–۱–۵– سختی سنجی

اکسید گرافن در فلز جوش احتمالاً تراکم نابه جایی ها در فلز ... جوش افزایش پیدا می کند و درنتیجه سختی هم در فلز جوش ... افزایش می یابد [۱۷]. ش ... ۳-۱-۶- آزمون کشش و بررسی استحکام جوش

۱-۱-۱-۲ رمون کسس و بررسی استخام جوس نتایج آزمایش کشش در شکل (۵-ج) نشان داده شده است. نتایج بالاترین مقدار را برای نمونه های تقویت شده با غلظت ۱۰ میلی گرم در میلی لیتر نشان می دهد و غلظت یک میلی گرم در میلی لیتر تأثیر مهمی بر خصوصیات مکانیکی ندارد. جدول (۴) نتایج آزمایش کشش را نشان می دهد. نتایج نشان می دهد که نمونه هایی دارای اکسید گرافن احیا شده در جوشکاری در مقایسه با نمونه های حاوی نانوصفحات اکسید گرافن در آزمایش کشش استحکام بالاتری دارند. شواهد نشان می دهد که استحکام کششی نهایی و استحکام تسلیم در نمونه های گرافن به ترتیب تا ۲۳ و ۲۴ درصد افزایش یافته است.

نانوص فحات گرافن احتم الاً به عنوان مانع در حرکت نابه جایی عمل کرده و درنتیجه تجمع نابه جایی در پشت گرافن، باعث بهبود خواص مکانیکی شده است [۱۸]. استفاده از درصدهای بالاتر GO و RGO تأثیر معناداری در بهبود خواص خط جوش نسبت به RGO-10 نشان ندادند، از این رو در تحلیل نتایج بررسی نشد. دلیل این موضوع را می توان به آگلومره شدن

نتایج آزمایش سختی در شکل (۵- الف) نشان داده شده است که از منطقه جوش گرفته شده است. سختی با افزایش غلظت اکسید گرافن احیا شده و اکسید گرافن در منطقه جوش افزایش مییابد. علاوه بر این، در RGO-10 و GO-10، سختی بهبود یافته است. افزایش سختی فلز در نمونه های تقویت شده با نانوصفحات مي توانيد به ريزشيدن دانيهما نسبت داده شود. همچنین با افزایش کسر حجمی مرز دانهها، تمایل به تغییر شکل پلاستیک کاهش و بر اساس معادله هال- پیچ<sup>۱۲</sup> این كاهش اندازه دانهها، باعث افزایش میكروسختی می شوند [۱۶]. بهعبارتي، نانوصفحات اكسيد گرافن احيا شده باعث افزايش تراکم نابهجاییها در فلز جوش شده است. تشکیل کاربیدهای آهن بهعلت واكنش بين نانوصفحات RGO/GO با فلز يايـه می تواند یکی از دلایل افزایش سختی فلز جوش به شمار آید [١٣]. بنابراین، بیشترین افت اندازه دانه در فلز جوش RGO-10 میلی گرم بر میلی لیتر در شکل (۵- ب) مشاهده شده است. نانوصفحات اكسيد گرافن احيا شده در فلز جوش تأثير بسـزايي در افزایش سختی آن ناحیه دارند. تفاوت در ضریب انبساط حرارتی بین نانوصفحات اکسید گرافن احیا شدہ و فلز پایہ می تواند موجب افزایش غلظت نابهجایی در این ناحیه شود. با افزایش میزان کسر وزنی نانوصفحات اکسید گرافن احیا شـده و

افزایش طول	استحکام کششی نهایی	استحکام تسلیم	مشخصات نمونه خط جوش
(درصد)	(مكاپاسكال)	(مکاپاسکال)	
23/72	641/6	$m_{VV/V}$	نمونه كنترل
18/77	۵۶۰/۲	٣۴٠/١	GO-1
71/07	$\Delta A A \Delta$	34 Y Y Y Y	RGO-1
$\Lambda/\Lambda V$	810/9	$\gamma \lambda \beta / \lambda$	GO-3
۱۷/۰۳	FT9/V	$f \circ O/V$	RGO-3
14/91	801/9	419/9	GO-10
۱۳/۰۲	99A/D	47V/V	RGO-10

جدول ۴- نتایج آزمون کشش خط جوش تقویت شده با نانوصفحات اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده

نانوصفحات گرافن و یا عدم پراکندسازی مطلوب در غلظتهای بالاتر متناسب دانست.

دلایل اصلی در این زمینه مربوط به: ۱) تقویت مرز دانه (σ<sub>gb</sub>)، ۲) حلقه اوراوان (σ<sub>Orowan</sub>)، ۳) تقویت σ<sub>CTE</sub> و ۴) انتقال بار (σ<sub>LT</sub>) هستند. اگر اثرات آنها خطی درنظر گرفته شود، میتوان مجموع آنها را برحسب رابطه (۲) بیان کرد:

 $\Delta \sigma_{th} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{orawan} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{Ham} + \sigma_{L,T} + \sigma_{Hall-Petch} + \sigma_{ym}$ (Y)  $m_{Ham} = \sigma_{CTE} + \sigma_{Ham} + \sigma_{Ham$ 

### 

σ<sub>gb</sub> رابطهای بین مقاومت و اندازه دانه وجود دارد، که با رابطـه (۳) نشان داده میشود [۱۹]:

$$\sigma_{\rm gb} = \frac{k}{\sqrt{d}} \tag{(7)}$$

انتظار می رود اندازه دانه های آن کوچکتر از نمونه های دیگر باشد. اگر فرض کنیم k یک پارامتر ثابت باشد و σ<sub>gb</sub> با اندازه دانه (d) رابطه معکوس داشته باشد، می توان نتیجه گرفت که مقاومت مرز دانه در نمونه های RGO-10 و GO-01 بالاتر از بقیه است.

۲) حلقه اوراوان (σοrowan)
همچنین از آنجایی که نانوصفحات گرافنی (اکسید گرافن یا
اکسید گرافن احیا شده) در مقیاس نانو بهعنوان موانعی در

جهت حرکت نابهجایی ها عمل کردهاند، حرکت نابهجایی ها محدود و نابهجایی ها در طول حرکت خود با موانع بیشتری مواجه هستند که این امر منجر به تجمع نابجایی ها می شود. که در آن k ضریب تقویت نسبی مرز دانه ها که عددی ثابت و مقدار آن m√ MPa (MPa [°۲] و b اندازه دانه فلز جوش است. از آنجایی که نمونه های 10-RGO و 10-OD بهترین نتیجه را در آزمایش استحکام کششی بین نمونه های دیگر دارند، کاهش اندازه دانه به دلیل افزایش تراکم و پراکندگی یکنواخت اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده مقاومت فلز جوش را بهبود می بخشد و دلیل آن افزایش مقدار مرز دانه است. پیش بینی می شود که در خط جوش تقویت شده با OD / OD، به دلیل اینکه ریز ساختار به دانه ریز تبدیل شده است، از کشش به دلیل اینکه ریز ساختار به دانه ریز تبدیل شده است. از کشش نتر ملقه اوراوان را می توان با معادله (۴) نیز نشان داد [۲1]:

$$\sigma_{\text{orawan}} = \frac{0.4\text{GbM}}{\pi\sqrt{1-v}} \cdot \frac{\ln(\frac{2r}{b})}{\lambda}$$
(\*)

که G مدول برشی، b مقدار بردار برگر،  $\mathbf{U}$  نسبت پواسون (۲۹/۰ =  $\mathbf{U}$ ) [۲۲] و M ضریب تیلور است ( $\mathbf{M}$ = 3.06) [۳۲]،  $\mathbf{T}$ میانگین شعاع سطح مقطع دایرهای در یک صفحه تصادفی برای یک رسوب کروی است که توسط معادله (۵) توصیف شده است [11]:  $\sigma_{L,T} = 0.5 f_r \sigma_{vm}$ 

RGO-10	كنترل		
(مگاپاسکال)	(مگاپاسکال)	ىمونە	
٧٨/٩	۵۱/۰	σ <sub>gb</sub>	
79/4	٥	σOrowan	
۳۵۴/۰	٥	σсте	
۱ • /٩	٥	σιτ	
438/8	<b>* • *</b> / <b>4</b>	$\sigma_{ym}$	
٩ • ٩/٨	400/9	$\Delta\sigma_{th}$	

جدول ۵– سهم هر مکانیزم در بهبود مقاومت تسلیم برای نمونههای کنترل و RGO-10 در مقاومت نظری

$$\overline{\mathbf{r}} = \sqrt{\frac{2}{3\mathbf{r}}} \tag{(d)}$$

λ فاصله بین لبه به لبه دانهها در حین تشکیل است که با معادلـه (۶) بیان می شود [۲۴]:

$$\lambda = 2\overline{r}(\sqrt{\frac{\pi}{4f_r}} - 1) \tag{9}$$

مقایسه اولیه نشان میدهد که م<sub>orawan</sub> برای GO-10 و RGO-10 بزرگتر از GO / RGO و ۳ است.

# σсте تقويت (۳

نابهجايىها بهدليل عدم تطابق ضريب انقباض حرارتى فلز جوش هنگام سرد شدن در واقع بین زمینه و فاز تقویت کننده (گرافن) تکثیر می شوند [۲۵]. از این رو، اثر انبساط و یا انقباض حرارتی را می توان توسط معادله (۷) بیان کرد [۲۶] :

$$\Delta \sigma_{\text{CTE}} = \alpha \text{Gb} \sqrt{\frac{12\Delta T \Delta \text{Cf}_r}{bd_r}} \tag{V}$$

α عددی ثابت (α = 1.25)، G مدول برشی (G = 75GPa) [۲۰]، اندازه بردار برگر (b = 0.254nm) اندازه بردار برگر (۲۷]، b دمای فرایند و دمای محیط (ΔT = 1800k) اندازه دانه (dr = 500nm) و ΔC تفاوت CTE نانوصفحات گرافن معادل ۲۸] 8×10<sup>-6</sup> K<sup>-1</sup> و زمینیه برابر ۲۸] [۲۸] و زمینیه برابر ۲۹] است المعنان مجمعی نانوصفحات است fr است ( $\Delta C$  = 26 × 10<sup>-6</sup> K<sup>-1</sup>)  $(f_r = 1/.2)$ 

$$\Delta \sigma_{\rm CTE} = \alpha G b \sqrt{\frac{12\Delta T \Delta C f_r}{bd_r}}$$

خمیر اولیه، مهمترین مکانیزم استحکام بخشی در اثر عدم تطابق ضريب انقباض حرارتي فلز جوش هنگام سرد شدن بين زمينه و فاز تقویت کننده (گرافن) ایجاد شده است که مقدار آن ۳۵۴ مگایاسکال

(σLT) انتقال بار (۴

 $(\Lambda)$ 

است. با بررسی مجمـوع عوامـل تـأثيرگـذار در افـزايش اسـتحكام و مقایسه آن در بخش محاسبات نظری (جدول ۵) انتظار میرود، مکانیزمهای استحکام بخشی باعث افزایش حدود دو برابری (۹۰۹/۸ تقسیم بر ۴۵۵/۹) حد تحمل ماده در برابر تنش در خطجوش حاوی گرافن شود. این درحالی است کـه نتـایج جـدول (۴) کـه از آزمـون کشش و نمونههای حقیقی گرفته شده است افزایش نسبت ۱/۲۳ استحکام کششی نهایی (۶۶۸/۵ تقسیم بر ۵۴۱/۵) بین نمونه -RGO 10 و نمونه کنترل را نشان میدهد. این اختلاف احتمالاً بهدلیـل عـدم توزيع يكنواخت نانوصفحات گرافن در خط جوش و آگلومره شدن آنها ایجاد شده است.

مقاومت مواد مرکب را می توان با مکانیزم انتقال بار، که بهشدت به کسر

حجمي ذرات بستگي دارد، افزايش داد. تقويت سهم ذرات تقويت

در اثر مکانیزمهای فعال استحکامبخشی در نمونه کنتـرل، بخـش

مربوط به مرزهای دانـه مطـابق جـدول (۵)، ۵۱ مگاپاسـکال و تـأثیر تنش تسليم ۴۰۴/۹ مگاپاسکال است. درحالی که در صورت استفاده

از نانوصفحات گرافن (RGO) در مقدار ۱۰ میلی گرم بر میلی لیتر در

کننده از طریق انتقال بار را می توان با معادله (۸) تخمین زد [ ۳۰]:

درحالي كه  $\sigma_{ym}$  نمونه تنش تسليم است.

۴۱ راکول سی افزایش یافته است. علاوه بر این، اندازه دانه بهدلیل احتمالی تأثیر اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده از ۱۷ میکرومتر به حدود ۱۰ میکرومتر کاهش یافته است. ۳- نتایج آزمونهای پراش پرتوی ایکس و طیفسنجی رامان در كنار ميكروسكوپ الكتروني روبشي گسيل ميداني حضور نانو صفحات اکسید گرافن احیا شده را تأیید کرد. ۴- استفاده از خمبرهای RGO/GO در فلز جوش، ریزساختار و خواص مکانیکی فلز جوشکاری فولاد ۸۰۴ AISI را در روش جوشکاری قوسی تویودری بهبود میبخشد.

تشکر و سیاسگزاری

نویسندگان این تحقیق بر خود لازم میدانند که از شرکت پایا نانوسطوح شرق (payanano.com)، برای حمایت از انجام ایس پژوهش قدردانی کنند. ۴- نتيجه گيري

در این پژوهش تأثیر افزودن نانوصفحات اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شدہ روی خواص مکانیکی خط جوش آلیاژ فولاد AISI ۳۰۴ در فرایند جوشکاری قوس الکتریکی تویو دری بررسی شده است. برای ارزیابی این خواص از درصدهای مختلف ۱، ۳ و ۱۰ درصد وزنی گرافن (اکسید گرافن و اکسید گرافن احیا شده) استفاده شده است. نتایج نشان می دهد: ۱- استفاده از ترکیبات اکسید گرافن احیا شده در نمونه RGO-10 منجر به افزایش استحکام کششی نهایی مقطع جوشکاری شده تا ۶۶۸/۵ مگاپاسکال شده است. خواص مکانیکی خط جـوش نشان داد که افزایش استحکام بهدلیل ریزدانه شدن، افزایش استحکام مرزهای دانه و انتقال بار از زمینه به تقویت کننده تشكيل شده از نانوصفحات كربني مرتبط است. ۲- سختی در نمونه RGO-10 نسبت به نمونه کنترل از ۳۲ به

### واژەنامە

- 1. flux cored arc welding (FCAW)
- 2. friction stir welding (FSW)
- 3. gas tungsten arc welding (GTAW)
- 4. shielded metal arc welding (SMAW)
- 5. field emission scanning electron microscopes (FE-SEM)
- 6. X-ray diffraction (XRD)

2019.

- 7. Raman spectroscopy
- 8. energy dispersive x-ray spectroscopy (EDS)
- 9. computer numerical control (CNC)
- 10. Fusion zone
- 11. Optical microscopy
- 12. Hall-Petch

مراجع

- 1. Wang, X., Yang, Z., Wang, Z., Shi, Q., Xu, B., Zhou, Ch., and Zhang, L., "The Influence of Copper on the Stress Corrosion Cracking of 304 Stainless Steel", Applied Surface Science, Vol. 478, pp. 492-498, 2018.
- 2. Juffus, L., Welding Principles and Applications, 8th ed., New York, Delmar, 2017.
- 3. Moghadam, A. D., Schultz, B. F., Ferguson, J. B., Omrani, E., Rohatagi, P. K., and Gupta, N., "Functional Metal Matrix Composites: Self-Lubricating, Self-Healing, and Nanocomposites-An Outlook", Journal of the Minerals Metals Materials Society, Vol. 66, No. 6, pp. 872-881, 2014.
- 4. Ma, G., Wu, C., Ye, J., He, Y., and Yu, X., "Effect of Graphene on Microstructure and Mechanical properties of U-MIG-Welded Galvanized Steel", Journal of Materials in Electronics, Vol. 31, No. 22, pp. 20332-20344, 2020.

- 5. Lee, S. J., Shin, S. E., Sun, Y., Fujii, H., and Park, Y., "Friction Stir Welding of Multi-Walled Carbon Nanotubes Reinforced Al Matrix Composites", Materials Characterization, Vol. 145, pp. 653-663,
- 6. Zhao, K., Liu, Z., Xiao, B., and Ma, Z., "Friction Stir Welding of Carbon Nanotubes Reinforced Al-Cu-Mg Alloy Composite Plates", Journal of Materials Science Technology, Vol. 33, No. 9, pp. 1004-1008, 2017.
- 7. Fattahi, M., Nabhani, N., Rashidkhani, E., Fattahi, Y., Akhavan, S., and Arabian, N. A., "New Technique for the Strengthening of Aluminum Tungsten Inert Gas Weld Metals: Using Carbon Nanotube/Aluminum Composite as a Filler Metal", Micron, Vol. 54-55, pp. 28-35, 2013.
- 8. Khosravi, M., Mansouri, M., Gholami, A., and Yaghoubinezhad, Y., "Effect of Graphen Oxide and

Reduced Graphen Oxide Nanosheets on the Microstructure and Mechanical Properties of Mild Steel Jointing by Flux-Cored Arc Welding", *International Journal of Minerals, Metallurgy and Materials*, Vol. 27, No. 4, pp. 505-514, 2019.

- Abdolhosseinzadeh, S., Asgharzadeh, H., and Kim, H., "Fast and Fully-Scalable Synthesis of Reduced Graphene Oxide", *Scientific Reports*, Vol. 5, pp. 1-7, 2015.
- Nosrati, H., Mamoorya, R. S., Dabir, F., Le, D. Q. S., Bünger, C. E., Perez, M. C., and Rodriguez, M. A., "Effects of Hydrothermal Pressure on in Situ Synthesis of 3D Graphene-Hydroxyapatite Nano Structured Powders", *Ceramics. International*, Vol. 45, No. 2, pp. 1761-1769, 2019.
- 11. Lin, D., Ye, C. H., Liao, Y., Suslov, S., Liu, R., and Cheng, G. J., "Mechanism of Fatigue Performance Enhancement in a Laser Sintered Superhard Nanoparticles Reinforced Nanocomposite Followed by Laser Shock Peening", *Journal of Applied Physics*, Vol. 113, No. 13, pp. 133509-133519, 2013.
- 12. Tjong, S. C., "Recent Progress in the Development and Properties of Novel Metal Matrix Nanocomposites Reinforced with Carbon Nanotubes and Graphene Nanosheets", *Materials Science and Engineering: R: Reports*, Vol. 74, No. 10, pp. 281-350, 2013.
- 13. Lin, D., Liu, C. R., and Cheng, G. J., "Single-Layer Graphene Oxide Reinforced Metal Matrix Composites by Laser Sintering: Microstructure and Mechanical Property Enhancement", Acta Materialia, Vol. 80, pp. 183-193, 2014.
- 14. Yaghoubinezhad, Y., and Afshar, A., "Experimental Design for Optimizing the Corrosion Resistance of Pulse Reverse Electrodeposited Graphene Oxide Thin Film", *Journal of Solid State Electrochemistry*, Vol. 19, pp. 1367-1380, 2015.
- Cançado, L. G., Takai, K., and Enoki, T., "General Equation for the Determination of the Crystallite Size L<sub>a</sub> of Nanographite by Raman Spectroscopy", *Applied Physics Letters*, Vol. 88, No. 163106, 2006.
- 16. Bohlen, J., Dobron, P., and Swiostek, J., "On the Influence of the Grain Size and Solute Content on the AE Response of Magnesium Alloys Tested in Tension and Compression", *Materials Science and Engineering: A*,; Vol. 462, No. 1-2, pp. 302-306, 2007.
- 17. Kumar, H. G. P., and Xavior, A., "Graphene

Reinforced Metal Matrix Composite (GRMMC): A Review", *Procedia Engineering*, Vol. 97, pp. 1033-1040, 2014.

- Szabó, B. A., and Babuška, I., *Beams, Plates and Shells*, London, Wiley Online Library, 2011.
- Bohlen, J., Dobron, P., and Swiostek, J., "On the Influence of the Grain Size and Solute Content on the AE Response of Magnesium Alloys Tested in Tension and Compression", *Materials Science and Engineering: A*, Vol. 462, No. 1-2, pp. 302-306, 2007.
- 20. Mao, K., Wang, H., and Wu, Y., "Microstructure-Property Relationship for AISI 304/308L Stainless Steel Laser Weldment", *Materials Science and Engineering*, Vol. 721, pp. 234-243, 2018.
- 21. Argon, A. S., and Orowan, E., *Physics of Strength and Plasticity*, M.I.T. Press, 1969.
- 22. Bringas, J. E., and Lamb, S., *Casting Handbook of Stainless Steels & Nickel Alloys*, CASTI Pub, 2002.
- 23. Courtney, T. H., *Mechanical Behavior of Materials*, Waveland Press, 2005.
- 24. Kelly, A., *Strengthening Methods in Crystals*, Elsevier Publishing Company, 1971.
- 25. Saba, F., Zhang, F., and Liu, S., "Reinforcement Size Dependence of Mechanical Properties and Strengthening Mechanisms in Diamond Reinforced Titanium Metal Matrix Composites", *Composites Part B: Engineering*, Vol. 167, pp. 7-19, 2019.
- 26. Jr, R., and Christodoulou, L., "The Role of Equiaxed Particles on the Yield Stress of Composites", *Scripta Metallurgica et Materialia*, Vol. 25, No. 1, pp. 9-14, 1991.
- 27. Nascimento, F., Foerster, C., and Silva, S., "A Comparative Study of Mechanical and Tribological Properties of AISI-304 and AISI-316 Submitted to Glow Discharge Nitriding", *Materials Research*, Vol. 12, No. 2, pp. 173-180, 2009.
- 28. Yoon, D., Son, Y., and Cheong, H., "Negative Thermal Expansion Coefficient of Graphene Measured by Raman Spectroscopy", *Nano Letters*, Vol. 11, pp. 3227-3231, 2011.
- 29. Riffard, F., Buscail, H., and Caudron, F., "Yttrium, Sol-Gel Coating Effects on the Cyclic Oxidation Behaviour of 304 Stainless Steel", *Corrosion Science*, Vol. 45, No. 12, pp. 2867-2880, 2003.
- Hansen, N., "Boundary Strengthening in Undeformed and Deformed Polycrystals", *Materials Science and Engineering: A*, Vol. 409, No. 1-2, pp. 39-45, 2005.

# INVESTIGATING THE EFFECT OF WELDING PASTE CONTAINING GRAPHENE NANOSHEETS ON BONDING PROPERTIES OF WELDED AISI 304 STAINLESS STEEL PRODUCED BY FLUX-CORED ARC WELDING

M. Khosravi<sup>1\*</sup>, M. Mansouri<sup>1</sup>, A. Gholami<sup>1</sup> and Y. Yaghoubinezhad<sup>2</sup>

<sup>1\*</sup> Department of Mechanical Engineering, Birjand University of Technology Birjand, Iran
<sup>2</sup> Department of Materials Engineering, Birjand University of Technology Birjand, Iran

(Received: 15 January 2021; Accepted: 6 April 2021)

### ABSTRACT

In this research, the effect of graphene oxide (GO) and reduced graphene oxide (RGO) nanosheets on the mechanical and microstructural properties of AISI 304 stainless steel welded joints produced by the flux-cored arc welding (FCAW) method was investigated. Light microscope, field emission scanning electron microscope (FE-SEM) equipped with energy-dispersive X-ray spectroscopy (EDS), X-ray diffraction analysis (XRD), Raman spectroscopy, and tensile strength test were used to characterize the samples. GO was synthesized by modified Hummers' method and reduced by hydrazine. Accordingly, the pastes of GO and RGO in different concentrations of 1, 3, and 10 mg/ml were applied in the groove. The results demonstrated that increasing the RGO concentration up to 10 mg/ml improves the tensile strength and hardness values of welded joints up to 23% and 43%, respectively. It seems that RGO nanosheets have a significant effect on the mechanical properties of the welded joints by pinning of dislocations.

Keywords: Flux-cored Arc Welding; Graphene; AISI 304 Stainless Steel; Microstructure.

# **1. INTRODUCTION**

The welding and joint quality of AISI 304 stainless steel and its mechanical properties are significant in a large number of industries [1]. Recently, a variety of carbon nanostructures such as carbon nanotubes (CNT) and graphene have been known to improve welding properties [2]. This study attempts to find the effect of GO and RGO nanosheets on the mechanical and microstructural properties of AISI 304 stainless steel welded joints produced by the FCAW method.

#### 2. MATERIALS AND METHODS

AISI 304 stainless steel with dimensions of  $200 \times 100 \times 5$  mm<sup>3</sup> was used as the base metal. After cutting the samples, the groove was prepared in a V-shaped with an angle of 60°.

### **3. RESULTS AND DISCUSSION 3.1. Optical Microscopy**

Figure 1 shows the optical microscope images of

mkhosravi@birjandut.ac.ir

the best samples (RGO-10 and GO-10) according to the results of the mechanical tests compared to the based metal. In this regard, the average grain size was calculated. The average grain sizes for welded metal of control, GO-10, and RGO-10 samples were 22.1, 11.4 and  $10.6 \mu$ m, respectively.

#### 3.2. SEM

Figure 2 shows SEM images of RGO-10. As can be seen, nanosheets are distributed completely and homogeneously in the weld metal.

#### 3.3. Hardness

The result of hardness measurement of the welding zone is presented in Figure 3(a). Accordingly, hardness value is increased with an increase in the concentration of RGO and GO in the welding area. Moreover, the maximum hardness value was found in RGO-10 and GO-10 samples. The improvement of hardness is attributed to the reduced grain size due to the presence of graphene nanosheets as demonstrated in Figure 3(b).



Figure 1. Optical microscope images of a,b,c) AISI 304 stainless steel, d,e,f) GO-10 pastes, g,h,i) RGO-10 pastes in the welding zone



Figure 2. SEM of a) distribution, b,c, and d) RGO morphology and composition in the welding zone



Figure 3. a) Hardness, b) Grain size and c) Stress-strain curves related to welding area reinforced with GO and RGO in various concentrations as GO-1, GO-3, GO-10, RGO-1, RGO-3, and RGO-10 compared to the welding zone of the control sample

# 3.4. Tensile Strength

Tensile strength results are presented in Figure 3(c).

# 4. CONCLUSION

1- A considerable value of ultimate tensile strength up to 668.5 MPa was obtained in the welding zone of the sample RGO-10.

2- Hardness value in the RGO-10 sample increased from 32 to 41 RC compared to that of the control specimen. Besides, grain size was reduced from 17  $\mu$ m to around 10  $\mu$ m due to the probable effect of GO and RGO nanosheets in dislocations' pinning and refinement of grains.

# Acknowledgment

The authors of this study consider it necessary to thank

Sustainable Nano-surfaces of the East (payanano.com) company for supporting this research.

#### REFERENCES

- 1. Juffus, L., *Welding Principles and Applications*, 8th ed., New York, Delmar, 2017.
- Moghadam, A. D., Schultz, B. F., Ferguson, J. B., Omrani, E., Rohatagi, P. K., Gupta, N., "Functional Metal Matrix Composites: Self-Lubricating, Self-Healing, and Nanocomposites-An Outlook", *Journal of the Minerals Metals Materials Society*, Vol. 66, No. 6, pp. 872-881, 2014.