

بررسی امکان سخت کردن ضربه‌ای نواحی اطراف جوش آلیاژهای آلمینیم

توسط پرتوهای الکترونی پرانرژی

محمد فرنوش

مربي گروه مهندسي متالورژي و مواد - دانشکده فني - دانشگاه تهران
امير رياحي

فارغ التحصيل كارشناسي ارشد مهندسي متالورژي و مواد - دانشکده فني - دانشگاه تهران

(تاریخ دریافت ۸۰/۲/۲۲، تاریخ تصویب ۸۰/۱۱/۳۰)

چکیده

در تحقیق حاضر امکان سخت کردن ضربه‌ای نواحی اطراف جوش در آلیاژهای آلمینیم ۱۰۵۰ و ۶۰۶۳ توسط پرتوهای الکترونی پرانرژی مورد مطالعه قرار گرفته است. نمونه‌های جوشکاری شده از هر آلیاژ توسط شتاب دهنده الکترون غیر خطی رودوترون در مدت زمان ۵ ثانیه و شدت جریان 6 mA با نرژی ثابت 10 MeV بصورت استاتیک تحت پرتودهی باشد های متفاوت گردید. نتایج حاصل از آزمایش سختی سنجی روی نمونه ها نشان می‌دهد که بیشترین افزایش سختی در نواحی اطراف جوش آلیاژ ۶۰۶۳ بعد از اعمال پرتوهای الکترونی در $\text{d}_{\text{z}} = 99\text{ KGY}$ ایجاد گردید. نتایج مطالعات انجام شده روی نمونه ها توسط آزمایش‌های متالوگرافی، تحلیل گر تصویری، میکروسکوپ الکترونی روبشی و میکروسکوپ الکترونی عبوری حاکی از آن است که سخت کردن ضربه‌ای در نمونه ها ایجاد نشده و افزایش سختی ایجاد شده ناشی از اثر پرتوهای الکترونی بر روی ماده است.

واژه‌های کلیدی: آلمینیم، جوشکاری، پرتوهای الکترونی، سختی

مقدمه

سخت کردن ضربه‌ای وجوددارد، از جمله استفاده از امواج الکترونی است که سبب ایجاد ضربه در فلز و سخت کردن آن می‌شود. با استفاده از پرتوهای الکترونی با نرژی زیاد، در مدت زمان کوتاه و تمرکزان به فلزی توان در ساختار آن ایجاد نواقص و عیوب شبکه‌ای کرد، که این عیوب مانع حرکت نابجایی ها در فلز می‌گردند، درنتیجه سختی فلز افزایش می‌یابد.

نواحی اطراف جوش (HAZ) آلیاژهای آلمینیم دارای استحکام کمتری نسبت به بقیه ساختار هستند [۴] که این نواحی، نقاط ضعف ساختار هستند. برای رفع این نقص باید به طریقی سختی نواحی اطراف جوش را بالابردارد. سختی این مناطق را می‌توان بوسیله عملیات حرارتی بعد از جوشکاری یا نوردکردن گردد. جوش، یا ضربه زدن انفجاری بالابردارد. اما اکثراً واقعات این روش‌های مطلوب و یا غیرقابل انجام شدن هستند. اخیراً روش‌های دیگری مثل سخت کردن ضربه‌ای توسط اشعه لیزر پالسی [۵] و سخت کردن ضربه‌ای توسط پرتوهای الکترونی پرانرژی [۶] برای افزایش سختی نواحی اطراف جوش آلیاژهای آلمینیم تحت تحقیق و بررسی قرار گرفته

روشهای مختلفی برای سخت کردن فلزات وجود دارند. از آن جمله می‌توان روش‌های عملیات حرارتی، کارسختی و تغییر فرم مکانیکی را نام برد. امدادهای فرآیندها سرعت تغییر فرم (سرعت کردن) و سخت کردن پایین است. روش‌های دیگری نیز برای سخت کردن فلزات وجود دارند. یکی از آنها سخت کردن ضربه‌ای است. در این روش می‌توان با اعمال نیروی زیاد در زمان کوتاهی سختی را افزایش داد و حتی تغییر فرم پلاستیک ایجاد کرد. برای ایجاد سخت کردن ضربه‌ای، فرآیندهای مختلفی وجود دارد. یکی از این فرآیندها، سخت کردن انفجاری [۱] است. در این روش با استفاده از انرژی حاصل از انفجاریک ماده منفجره می‌توان نیروی زیادی را در مدت زمان کوتاهی به یک فلز اعمال کرد که علاوه بر کارسختی می‌تواند منجر به تغییر شکل آن شود. روش بعدی، سخت کردن ضربه‌ای توسط اشعه لیزر [۲] (ویا با استفاده از روش امواج الکترومناگاتیس [۳]) است. در این روش با استفاده از پرتو لیزر پرانرژی و فاصله زمانی پالس مشخص و معین می‌توان یک فلز را تحت سخت کردن ضربه‌ای قرار داد. روش‌های دیگری نیز برای

الکترونی عبوری و تحلیل گر تصویری قرار گرفتند.

در این تحقیق سختی سنجی بوسیله روش ویکرز بانیروی 10 KP ($98/0\text{ N}$) انجام شد. ابتدا نمونه های اولیه $50\text{ mm} \times 50\text{ mm}$ قبل از جوشکاری تحت آزمایش سختی سنجی قرار گرفتند. سپس نمونه های جوشکاری شده ازدواجی (که طول آنها 10 cm و خط جوش در وسط آنها بود) از وسط خط جوش به سمت دو طرف نمونه در نقاط متواالی با فاصله یکسان 5 mm از یکدیگر به سمت دو انتهای نمونه، سختی سنجی شدند و پروفیل سختی در طول نمونه جوشکاری شده رسم شد. پس از پرتودهی، نمونه ها در همان نقاط قبلی مجدد سختی سنجی شد و پروفیل سختی در هر نمونه بعد از پرتودهی رسم شد. پروفیل سختی قبل و بعد از پرتودهی مقایسه شد.

نمونه هایی که تحت آزمایش SEM و متالوگرافی قرار گرفتند برای انجام آزمایش TEM استفاده شدند. ابتدا نمونه ها توسط سمباده به ضخامت 25 mm رسانده شدند. سپس توسط دستگاه اسپارک اروزن از هر نمونه تعدادی دیسک به قطر 3 mm جدا گردید. سپس دیسک ها توسط دستگاه جت الکتروپولیش با استفاده از محلول 25 cc اسید پرکلریک، 75 cc متانول در ولتاژ $V = 14 - 12 - 10/2$ باشدت جریان $A = 15/0$ الکتروپولیش گردیدند تا دیسک ها سوراخ شدند.

نتایج

نتایج سختی سنجی در جدول (۱) ارائه گردیده است.

نمونه های 50 mm

باتوجه به جدول (۱) مشاهده می شود که پس از جوشکاری سختی در منطقه HAZ مجاور جوش به مقدار زیادی نسبت به سختی اولیه کاهش یافته است. اما پس از پرتودهی افزایش سختی قابل ملاحظه ای مشاهده نمی شود. در بین این نمونه های نمونه شماره ۴۱ بیشترین افزایش سختی را از خود نشان داده است.

نمونه های 60 mm

باتوجه به جدول (۱) مشاهده می شود که سختی پس از جوشکاری در منطقه HAZ مجاور جوش به مقدار نسبتاً زیادی کاهش یافته است و پس از پرتودهی نیز سختی به مقدار قابل توجهی افزایش یافته است. در بین این نمونه های نمونه شماره ۳ بیشترین افزایش سختی را از خود نشان داده است.

است. در روش سخت کردن ضربه ای توسط پرتوهای الکترونی سعی می شود با استفاده از ضربات الکترونی پرانرژی بر روی نواحی اطراف جوش آلیاژ های آلومینیم در آن ایجاد کار سختی کرد و سختی این مناطق را بالا برد.

هدف از این تحقیق، بررسی امکان سخت کردن ضربه ای نواحی اطراف جوش آلیاژ های آلومینیم $50\text{ mm} \times 50\text{ mm}$ (عملیات حرارتی ناپذیر) و 60 mm (عملیات حرارتی پذیر) بوسیله پرتوهای الکترونی پرانرژی است.

روش تحقیق

در این تحقیق از دو ماده اولیه استفاده شده است:

۱- آلیاژ آلومینیم عملیات حرارتی ناپذیر $50\text{ mm} \times 50\text{ mm}$ نورد شده

- $(0/0\text{ Cu} - 0/0\text{ Ti} - 0/0\text{ Mn} - 0/0\text{ Fe} - 0/0\text{ Si})$ در صدوزنی

. $2/5\text{ mm}$ به ضخامت

۲- آلیاژ عملیات حرارتی پذیر $60\text{ mm} \times 60\text{ mm}$ اکستروژن شده

$(0/0\text{ Ti} - 0/0\text{ Fe} - 0/0\text{ Si} - 0/0\text{ Mg})$ در صدوزنی

به ضخامت 3 mm

جهت تهیه نمونه های جوشکاری ابتدا سمه هایی از آلیاژ

50 mm در جهت نورد و آلیاژ 60 mm درجهت اکستروژن بریده شد.

سپس دوتسمه از هرآلیاژ به ابعاد $5\text{ cm} \times 10\text{ cm} \times 10\text{ cm}$ کنار هم قرار داده

شده و به صورت لب به لب عمود بر جهت نورد و اکستروژن توسط

روش جوش قوس الکتریکی بالکترون تنگستن با حفاظ گاز خنثی

(TIG) با فیلر مtal 40 FeSi با جریان DC از دو طرف

جوشکاری شدند. در کل ۵ نمونه جوشکاری شده هر یک از آلیاژها

مورد آزمایش پرتودهی قرار گرفتند. برای انجام آزمایشها، مناطق

اطراف جوش (HAZ) نمونه های جوشکاری شده هریک از

آلیاژ ها ز نمونه ها جدا شدند. پس از آن، این مناطق تحت آزمایش

پرتودهی قرار گرفتند. پرتودهی نمونه ها توسط یک شتاب دهنده

الکترون (رودوترون) غیر خطی انجام شد. نمونه ها در مدت زمان ۵

ثانیه و در شدت جریان ثابت 6 mA با انرژی ثابت 10 MeV به

صورت استانیک پرتودهی شدند. تغییرات دز (dose) پرتو

الکترونی در زیر محل خروج پرتو به صورت گوسی بود، یعنی در

وسط محل خروج پرتو الکترونی دز ماقزیم بود و در اطراف آن، دز

کاهش می یافت.

نمونه های اولیه، نمونه های جوشکاری شده و نمونه های

جوشکاری شده پرتودهی شده با دز متفاوت مورد سختی سنجی و

بررسی ریزساختاری توسط میکروسکوپ های الکترونی روبشی،

جدول ۱: مقادیر سختی نمونه های اولیه، نواحی اطراف جوش (HAZ) و نواحی (HAZ) پرتو دهی شده و مقادیر دزدراپتی پرتوافقنی.

شماره نمونه	میانگین سختی اولیه، (Hv)	میانگین سختی نواحی HAZ بعدازجوشکاری، (Hv)	میانگین سختی نواحی HAZ بعدازپرتودهی، (Hv)	میزان انرژی دریافتی (KGY)
نمونه ۱۰۵۰ اولیه	۸۰	-	-	-
نمونه ۱۱ (۵۰۱۰)	-	۴۲	۴۵	۷۶/۴۳
نمونه ۲۱ (۵۰۱۰)	-	۴۱	۴۳	۸۴/۳۹
نمونه ۳۱ (۵۰۱۰)	-	۴۲	۴۴	۷۰/۱۸
نمونه ۴۱ (۵۰۱۰)	-	۴۲	۴۸	۴۳/۵۸
نمونه ۵۱ (۵۰۱۰)	-	۴۳	۴۶	۲۵/۶۲
نمونه ۶۰۶۳ اولیه	۸۵	-	-	-
نمونه ۱ (۶۰۶۳)	-	۵۳	۶۱	۷۶/۹۳
نمونه ۲ (۶۰۶۳)	-	۶۲	۶۵	۸۴/۰۷
نمونه ۳ (۶۰۶۳)	-	۵۲	۶۲	۶۹/۹۹
نمونه ۴ (۶۰۶۳)	-	۵۷	۶۳	۳۹/۲۳
نمونه ۵ (۶۰۶۳)	-	۵۴	۵۹	۲۲/۱۱

نتایج بررسی های ریزساختاری بامیکروسکوپ نوری و تحلیل گر تصویری نمونه های ۵۰۱۰

نمونه های ۶۰۶۳ اولیه: ریز ساختار شامل زمینه بادونوع رسوب است. رسوبهای درشت Fe_3SiAl_{12} و رسوبهای ریز Mg_2Si هستند که در زمینه پخش شده است. دراین نمونه متوسط درصد فاز Fe_3SiAl_{12} برابر ۲/۸۹٪ و متوسط درصد فاز Mg_2Si ۴/۲۳٪ است.

نمونه HAZ ۶۰۶۳ جوشکاری شده: ریز ساختار شامل زمینه به صورت دانه بندی بارسوبهای موجود در نمونه ۶۰۶۳ پایه است. دراین نمونه متوسط درصد فاز Fe_3SiAl_{12} برابر ۱/۷۸٪ و متوسط درصد فاز Mg_2Si برابر ۰/۲۷٪ است. این مسئله نشان دهنده کاهش درصد رسوبهای بعدازجوشکاری است. این کاهش درصد رسوب و ساختار دانه بندی نشان دهنده آنیل جزیی در HAZ و همچنین تجزیه و اتحال رسوبهای فوق در زمینه است.

نمونه شماره ۳ (۶۰۶۳) بعد از پرتودهی: ریز ساختار مانند ساختار نمونه جوش داده شده است. دراین نمونه درصد فاز Fe_3SiAl_{12} برابر ۱/۳٪ و متوسط درصد فاز Mg_2Si برابر ۰/۵۹٪ است. این امر نشان دهنده این است که درصد رسوبهای ریز Mg_2Si نسبت به نمونه جوش داده شده افزایش یافته است که به علت اعمال پرتوهای الکترونی است.

نمونه ۵۰۱۰ اولیه: ریز ساختار شامل زمینه و دونوع رسوب است. رسوبهای درشت، $(Fe,Mn)Al$ و رسوبهای ریز Al,Mn,Si,Fe هستند که در زمینه پخش شده اند زمینه محلول جامدی از Al با عنصر آلیاژی مانند Mg است. متوسط درصد فاز $(Fe,Mn)Al$ برابر ۱/۶٪ و متوسط درصد فاز Al,Mn,Si,Fe برابر ۱/۵۴٪ است.

نمونه ۵۰۱۰ HAZ جوشکاری شده: ریز ساختار شامل زمینه به صورت دانه بندی با همان رسوبهای موجود در نمونه ۵۰۱۰ پایه است. این دانه بندی نشان دهنده بوجود آمدن تبلور مجدد در منطقه تحت تأثیر حرارت قرار گرفته (HAZ) اطراف جوش است. متوسط درصد فاز $(Fe,Mn)Al$ برابر ۲/۴۳٪ و متوسط درصد فاز Al,Mn,Si,Fe برابر ۰/۶۱٪ است.

نمونه شماره ۴۱ (۵۰۱۰) بعد از پرتودهی: ریز ساختار مانند ساختار نمونه جوش داده شده است و تغییری در آن دیده نمی شود. متوسط درصد فاز $(Fe,Mn)Al$ برابر ۱/۵۹٪ و متوسط درصد فاز Al,Mn,Si,Fe برابر ۰/۶۶٪ است.

**نتایج بررسی ریزساختار با میکروسکوپ الکترونی
(TEM)
نمونه های ۵۰۱۰**

نمونه ۵۰۱۰ عاولیه: عکسهای TEM حاکی از یک ساختار کارسرد شده است که شامل نابجایی های بادانسیتی زیاد است. شکل (۲-a) ساختار این نمونه را نشان می دهد.

HAZ نمونه ۵۰۱۰ جوشکاری شده: عکسهای TEM از این نمونه حاکی از یک ساختار آنیل شده است که شامل دانه بندی است در صورتیکه در نمونه پایه دانه بندی مشاهده نمی شود. همچنین در بزرگنمایی های بالاتر دیده می شود که بادانسیتی نابجایی ها نسبت به حالت قبلی کاهش یافته است. شکل (۲-b) این حالت را نشان می دهد.

HAZ نمونه شماره ۴۱ (۵۰۱۰) بعد از پرتودهی: عکسهای TEM از این نمونه مانند نمونه قبلی از دانه بندی تشکیل شده و دارای بادانسیتی نابجایی خطی کم است. اما در بزرگنمایی بالاتر حلقه های نابجایی دیده می شوند که نشان دهنده اثر پرتودهی با پرتوهای الکترونی است. این حلقه های نابجایی به صورت پراکنده در نمونه پخش شده اند و همانگی خاصی ندارند. شکل (۲-c) حلقه های نابجایی را در بزرگنمایی بالا نشان می دهد.

نمونه های ۶۰۶۳

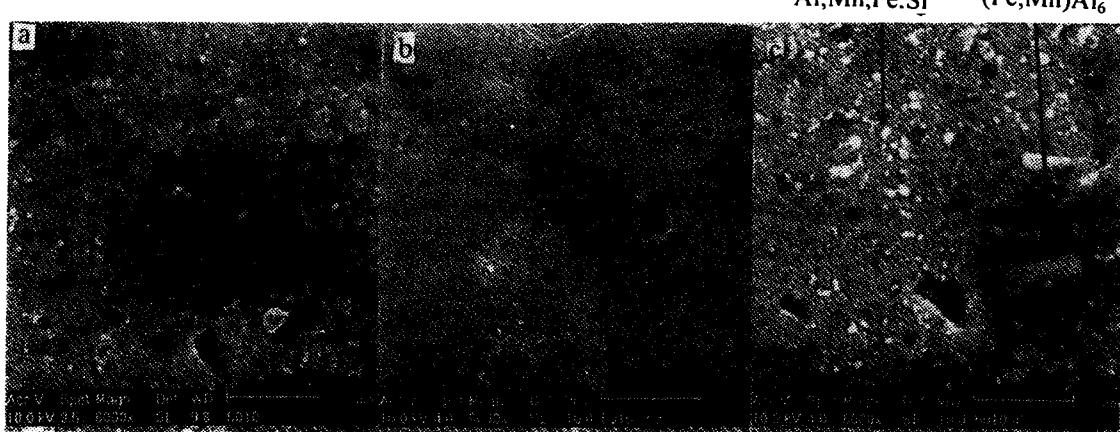
نمونه ۶۰۶۳ عاولیه: عکسهای TEM از این نمونه حاکی از یک ساختار اکستروژن شده است که دارای بادانسیتی نابجایی نسبتاً زیاد است. شکل شماره (۴-a) ساختار این حالت را نشان می دهد.

**نتایج بررسی ریزساختار با میکروسکوپ الکترونی
(SEM)
نمونه های ۵۰۱۰**

نمونه ۵۰۱۰ اولیه از زمینه با رسوبهای نسبتاً درشت $Al_6(Fe,Mn)Al$ و رسوبهای ریز Mg_2Si تشکیل شده است (شکل ۱-a). HAZ نمونه ۵۰۱۰ جوشکاری شده (شکل ۱-b) و همچنین HAZ نمونه شماره ۴۱ (۵۰۱۰) بعد از پرتودهی (شکل ۱-c) نیز به همین صورت است. در شکل (۱-b) مشاهده می شود که مقدار رسوبهای کاهش یافته است که علت آن حل شدن رسوبها در اثر حرارت جوشکاری است. اما در شکل (۱-c) مشاهده می شود که بعد از پرتودهی مقدار رسوبهای افزایش یافته که علت آن دیفوزیون در اثر پرتودهی است.

نمونه های ۶۰۶۳

نمونه ۶۰۶۳ اولیه از زمینه با رسوبهای درشت Al_6FeSi و Mg_2Si پخش شده در زمینه تشکیل شده است که زمینه محلول جامدی از آلومینیم با عنصر آلیاژی حل شده در آن است (شکل ۱-a). HAZ نمونه شماره ۳ (۶۰۶۳) بعد از پرتودهی (شکل ۱-b) نیز به همین صورت است. اما در شکل (۱-c) مشاهده می شود که مقدار رسوبهای کاهش یافته است که علت آن حل شدن رسوبها در اثر حرارت جوشکاری است. اما در شکل (۱-c) مشاهده می شود که مقدار رسوبهای افزایش یافته که علت آن دیفوزیون در اثر پرتودهی است.



شکل ۱: تصاویر SEM از نمونه های ۵۰۱۰. (a) نمونه اولیه. (b) HAZ نمونه جوشکاری شده. (c) HAZ نمونه ۵۰۱۰ شده (نمونه ۴۱). رسوبهای درشت از جنس $Al_6(Fe,Mn)Al$ و رسوبهای ریز از جنس Mg_2Si در زمینه آلومینیم هستند.

مشاهده می شود که سختی درناحیه تحت تأثیر حرارت قرار گرفته کنارجوش کاهش یافته است.

نمونه های ۶۰۶۳

باتوجه به شکل‌های متالوگرافی مشاهده می شود که بعد از جوشکاری در منطقه تحت تأثیر حرارت قرار گرفته کنارجوش (HAZ)، بسیاری از رسوبهای زمینه حل شده‌اند و حالت آنیل جزئی اتفاق افتاده است. بعد از جوشکاری در HAZ، ساختار دانه بندي نیز دیده می شود در صورتیکه قبل از جوشکاری در ساختار دانه بندي دیده نمی شود. باتوجه به تصاویر TEM مشاهده می شود که قبل از جوشکاری ساختار دارای نابجایی با دانستیه زیاد است که در اثر اکستروژن بوجود آمده است. اما بعدازجوشکاری دانستیه نابجایی‌ها کم شده است. در نتیجه در این نمونه به علت ازبین رفتن حالت پیرسختی و کاهش دانستیه نابجایی در اثر حرارت جوشکاری سختی درناحیه HAZ کنار جوش کاهش یافته است.

اثرپرتودهی الکترونی روی ساختار منطقه تحت تأثیر حرارت قرار گرفته کنارجوش (HAZ)

نمونه های ۵۰۱۰

باتوجه به آزمایش‌های متالوگرافی، SEM اثرسخت شدن ضربهای توسط پرتودهی روی نمونه‌های ۵۰۱۰ دیده نمی شود و نمونه‌های قبل و بعد از پرتودهی تقریباً مشابه هستند. اما در

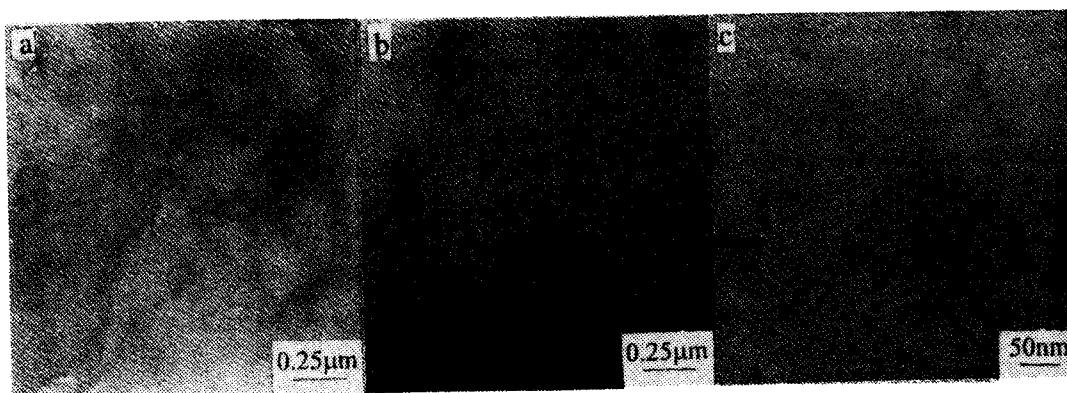
HAZ نمونه ۶۰۶۳ جوشکاری شده: عکس‌های TEM از این نمونه حاکی از یک زمینه تک فاز است که دانستیه نابجایی‌های آن کاهش یافته است. در اثر حرارت جوشکاری هم جهتی نابجایی‌ها ازبین رفته و نابجایی‌هایه صورت نامنظم پخش شده‌اند. شکل (۴-۶) ساختار این نمونه را نشان می‌دهد.

HAZ نمونه شماره ۳ (۶۰۶۳) بعدازپرتودهی: عکس‌های TEM از این نمونه همانند نمونه جوشکاری شده‌است. اما در بزرگنمایی‌های بالاتر حلقه‌های نابجایی دیده می شود که نشان دهنده اثرپرتودهی با پرتوهای الکترونی است. این حلقه‌های نابجایی به صورت پراکنده در نمونه پخش شده‌اند و همانگی خاصی ندارند. شکل (۴-۷) حلقه‌های نابجایی را در بزرگنمایی بالا نشان می‌دهد.

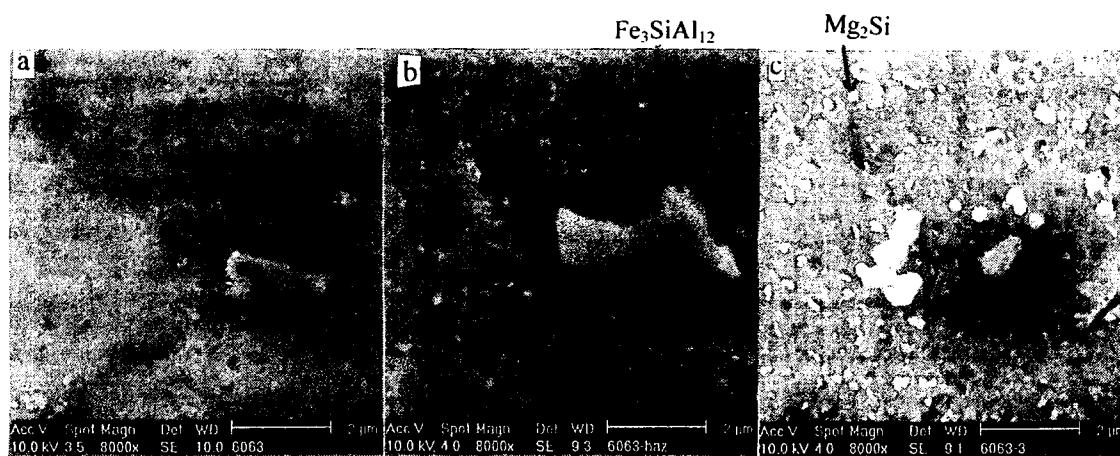
بحث

علل کاهش سختی HAZ بعدازجوشکاری نمونه های ۵۰۱۰

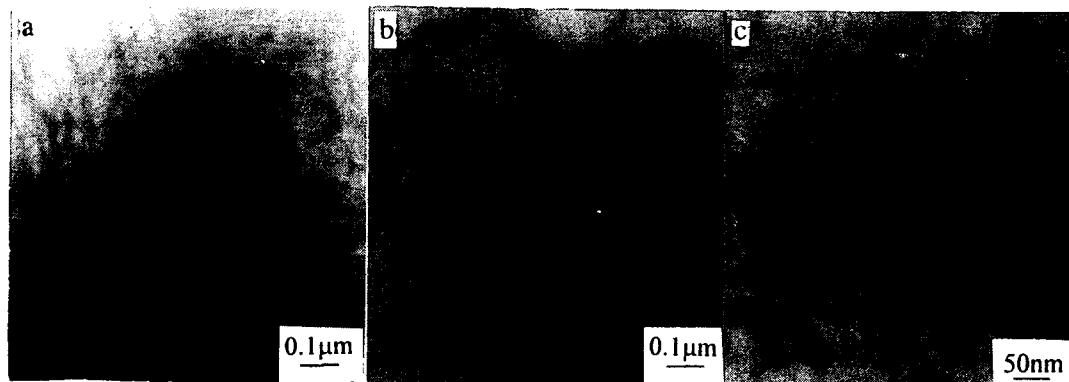
باتوجه به شکل‌های متالوگرافی مشاهده می شود که در این نمونه بعد از جوشکاری در ناحیه تأثیر پذیرفته در اثر حرارت جوشکاری (HAZ) آنیل شده و تبلور مجدد اتفاق افتاده است. ساختار حالت نورد شده، در اثر حرارت جوشکاری به حالت آنیل شده تبدیل شده و به صورت دانه بندي شده است. همچنین باتوجه به عکس‌های TEM مشاهده می شود که قبل از جوشکاری، ساختار دارای نابجایی با دانستیه زیاد است. اما بعد از جوشکاری دانستیه نابجایی در HAZ کاهش یافته است. در نتیجه پس از جوشکاری



شکل ۲: تصاویر TEM از نمونه‌های ۵۰۱۰. (a) نمونه اولیه: ساختار شامل نابجایی‌های خطی با دانستیه زیاد است. (b) HAZ نمونه جوشکاری شده: دانستیه نابجایی‌های خطی کاهش یافته است. (c) HAZ نمونه جوشکاری شده و پرتودهی شده (نمونه ۴۱): در بزرگنمایی بالا حلقه‌های نابجایی دیده می‌شود.



شکل ۳: تصاویر SEM از نمونه های ۶۰۶۳ (a) نمونه اولیه. HAZ(b) نمونه جوشکاری شده و پر توده شده (نمونه ۳). رسوبهای درشت از جنس $\text{Fe}_3\text{SiAl}_{12}$ و رسوبهای ریز از جنس Mg_2Si در زمینه آلومینیم هستند.



شکل ۴: تصاویر TEM از نمونه های ۶۰۶۳ (a) نمونه اولیه: ساختار شامل نابجایی های خطی با دانسیته زیاد است. (b) نمونه جوشکاری شده: دانسیته نابجایی های خطی کاهش یافته است و هم جهتی آنها از بین رفته است. (c) HAZ نمونه جوشکاری شده و پر توده شده (نمونه ۳): در بزرگنمایی بالا حلقه های نابجایی دیده می شود.

شکل دیده می شود که دانسیته حلقه های نابجایی بسیار کم است و نحوه پخش آنها یکنواخت نیست. درنتیجه اثراتی که به علت پر تودهی الکترونی در ساختار ایجاد شده است نمی تواند باعث افزایش سختی پس از پر توده شود. علت این عدم افزایش سختی

آزمایش های TEM با بزرگنمایی های بسیار بالا اثر پر توده روی ساختار HAZ نمونه ۴۱ (۵۰۱۰) دیده می شود. با توجه به شکل (c-۲) حلقه های نابجایی^۱ دیده می شود. این حلقه های نابجایی در اثر پر تودهی الکترونی در ساختار نمونه ایجاد شده است. در این

دلایل ایجاد نشدن سخت شدن ضربه ای

دلیل ایجاد نشدن سخت شدن ضربه ای در HAZ دو آلیاز ۵۰۱۰ و ۶۰۶۳ به نحوه پرتودهی الکترونی ارتباط می یابد. در این تحقیق نمونه هابصورت استاتیک و در مدت زمان ۵ ثانیه با انرژی ثابت 10 MeV و شدت جریان 6 mA پرتودهی شد. توزیع پرتودهی الکترونی در محل خروج پرتوبه صورت گوسی بودیعنی در وسط محل خروج پرتوبه، انرژی دارای حداکثر مقدار در اطراف از مقدار آن بتدریج کاهش می یافتد.

برای ایجاد سختی ضربه ای توسط پرتوهای الکترونی لازم است که الکترونها را زیاد بالانرژی زیاد در محل مورد نظر روی فلز در مدت زمان کوتاهی برخورد کنند، بدون اینکه سبب بالارفتن درجه حرارت در آن نقطه شوند باعث ایجاد نقص های بلوری در شبکه فلز و مانع حرکت نابجایی هاشوند (درنتیجه باعث ایجاد کار سختی شوند). اگر پرتودهی باعث بالارفتن درجه حرارت فلز شود باعث آلیل شدن و درنتیجه ازین رفتار نقص های ایجاد شده در اثر پرتودهی می شود. درنتیجه برای ایجاد کردن سخت شدن ضربه ای در فلز باید بتوان پرتوهای الکترونی رابه صورت پالسی در مدت زمان کوتاهی به نقاط مورد نظر نمونه (بطور مت مرکز) ساطع کرد. همچنین اگر شدت جریان دستگاه پرتودهی زیاد باشد تعداد الکترونها برخورد کننده به سطح نمونه زیاد می شود و در اثر برخورد پیاپی الکترونها به سطح نمونه در سطح نمونه کار سختی ایجاد می شود و سختی بالام رود.

به علت محدودیت هایی که در دستگاه پرتودهی وجود داشت امکان پرتودهی برای ایجاد سخت کردن ضربه ای وجود نداشت. شدت جریان دستگاه پرتودهی بسیار پایین و در نتیجه تعداد الکترونها برخورد کننده به سطح نمونه کم بود. همچنین امکان مت مرکز کردن پرتوها در نقاط مورد نظر نمونه (HAZ) و اعمال پرتوبصورت پالسی در مدت زمان کوتاه وجود نداشت. در نتیجه تعداد نقص های ایجاد شده در اثر پرتودهی کم بود و سخت شدن ضربه ای در نمونه های ایجاد نشد. درنهایت در این پرتودهی دیفوژیون اتمهای سریع شده و سبب ایجاد رسوب های ریز بطرور یکنواخت در نمونه گردید که این مسئله سبب افزایش سختی نمونه ها گردید.

نتیجه گیری

۱- پرتودهی الکترونی (به صورتی که در این تحقیق انجام شده) در نمونه جوشکاری شده ۶۰۶۳ سبب افزایش قابل ملاحظه سختی

به نحوه پرتودهی برمی گردد. زیرا توزیع پرتوهای الکترونی در زیر محل خروج پرتوبه صورت گوسی^۲ است یعنی در مرکز محل خروج پرتوبه بیشترین شدت و در کناره های محل خروج پرتوبه کمترین شدت پرتودهی وجود داشت. در نتیجه امکان مت مرکز کردن پرتوهای الکترونی در منطقه HAZ نمونه ها و اعمال پرتوهای الکترونی به صورت پالسی وجود نداشت. به همین دلیل تعداد حلقه های نابجایی و نقص های ایجاد شده در اثر پرتودهی کم بود. همچنین مدت زمان پرتودهی زیاد بود که این امر سبب دیفوژیون در اثر پرتودهی می شد. درنتیجه تعدادی از حلقه های نابجایی و نقص هایی که در اثر پرتودهی ایجاد شده بودند به علت دیفوژیون در اثر پرتودهی ازین رفتند. این موضوع سبب شد که بعد از پرتودهی، افزایش سختی قابل ملاحظه ای مشاهده نشود. در نتیجه سخت شدن ضربه ای در این نوع پرتودهی الکترونی ایجاد نشد.

باتوجه به نتایج تحلیل گر تصویری مشاهده می شود که در اثر پرتودهی در صد فاز $\text{Fe}_3\text{Mn}(\text{Al})$ بعد از پرتودهی کاهش یافته است. علت این پدیده دیفوژیون در اثر پرتودهی و درنتیجه حل شدن مقداری ازین رسوبها در اثر پرتودهی می باشد.

نمونه های ۶۰۶۳

در این نمونه هایی که در این تحقیق برای ایجاد سختی در نمونه های ۶۰۶۳ در بزرگنمایی بسیار بالا دیده می شوند،^۳ شکل (۴-۴) حلقه های نابجایی ایجاد شده در اثر پرتودهی HAZ نمونه شماره ۳ (۶۰۶۳) در بزرگنمایی بسیار بالا دیده می شوند. در این نمونه نیز دانسته حلقه های نابجایی بسیار کم و نوحه پخش آنها یکنواخت نیست. باتوجه به توضیحات قسمت قبل این پدیده به نحوه پرتودهی نمونه برمی گردد. درنتیجه افزایش سختی قابل ملاحظه ای در اثر ایجاد این حلقه های نابجایی و نواعض پرتودهی بوجود نمی آید. اما در این نمونه دیده می شود که سختی بعد از پرتودهی به مقدار قابل توجهی بالارفته است. علت این افزایش سختی، افزایش در صد رسوبهای ریز Mg_2Si بعد از پرتودهی است. بدلیل این که مکانیزم سخت شدن این آلیاز سختی رسوبی است در نتیجه بعد از پرتودهی ملاحظه می شود که سختی نمونه نسبت به قبل از پرتودهی افزایش می یابد. علت افزایش این رسوبها بعد از پرتودهی، دیفوژیون در اثر پرتودهی است که باعث تجمع عناصر آلیازی در نواعض و عیوب شبکه ای و درنتیجه تشکیل رسوب در این نواحی می گردد.

الف) پرتوهای الکترونی رابتون به صورت پالسی به سطح نمونه ساطع کرد.

ب) پرتوهای الکترونی رابتون در نقاط خاصی از نمونه (که مورد نظر است) متمرکز کرد.

پ) انرژی پرتودهی زیادباشدکه باعث گرم شدن نمونه در مدت زمان کوتاهی شود.

ت) شدت جریان دستگاه پرتودهی زیاد باشد تا تعداد الکترونها برخورده کننده به سطح نمونه زیاد باشد.

در این تحقیق به دلیل عدم وجود دستگاه پرتودهی مناسب که بتوان چهارشرط فوق را توسط آن ایجاد کرد، سخت کردن ضربه‌ای در هیچ یک از نمونه‌ها ایجاد نشد.

تشکر و قدردانی

بدین وسیله از ریاست محترم مرکز تحقیقات و کاربرد پرتوفرآیند یزد(سازمان انرژی اتمی) به خاطر حمایت مالی این تحقیق تشکر و قدردانی می‌شود. همچنین از همکاران گرامی دکتر حمید کاشانی، دکتر محمد حاج سعید، مهندس هوشنگ شکیبا تشکر و قدردانی می‌شود.

گردیده که علت آن ایجادرسوب ریز و پخش یکنواخت آنها در زمینه است و به نقص‌های تشکیل شده در اثر پرتودهی (مثل حلقه‌های نابجایی) بستگی ندارد. در HAZ نمونه جوشکاری شده ۵۰۱۰ دیده می‌شود که بعد از پرتودهی، سختی افزایش قابل ملاحظه‌ای نداشته است.

۲ - پرتودهی الکترونی در این تحقیق سبب ایجاد نقص‌های در شبکه بلوری مانند نقص فرانکل و حلقه‌های نابجایی شد، اما مقدار و نحوه توزیع این عیوب به حدی نبود که سختی را به اندازه قابل ملاحظه‌ای بالا ببرد (بین نشین‌های ایجاد شده در اثر پرتودهی در درجه حرارت‌های پایین حتی در ۱۰۰ درجه کلوین، دیفوژیون می‌کند [۷]). به دلیل اینکه اولاً شدت جریان در دستگاه پرتودهی کم بوده، در نتیجه تعداد الکترونها برخورد کننده به فلزکم بوده است. ثانیاً مدت زمان پرتودهی و انرژی الکترونها زیاد بوده که باعث افزایش حرارت نمونه و ازین رفتن بسیاری از نقص‌های تشکیل شده در اثر پرتودهی شده است. لذاتحت شرایط و متغیرهای بکار گرفته امکان ساخت کردن ضربه‌ای میسرنمی‌گردد.

۳ - سخت کردن ضربه‌ای نواحی اطراف جوش آلیاژ آلومینیم کار سرد شده ۵۰۱۰ و آلیاژ پیرسخت شده ۶۰۶۳ توسط پرتوهای الکترونی به چند شرط انجام پذیراست:

مراجع

- 1 - Esquivel, R. and Inal, O. T. (1995). "Characterization of shock - hardened Al - 8090 alloy." *Journal of Materials Science*, Vol. 30, P.5825.
- 2 - Fairand, B. P., Wilcox, B. A., Gallagher, W. J. and Williams, D. N. (1973). "Laser shock - induced microstructural and mechanical property changes in 7075 aluminum." *J. Appl. Phys.*, Vol. 43, P.3893.
- 3 - White, R. M. (1963). "Elastic wave generation by electron bombardment or electromagnetic wave absorption." *J. Appl. Phys.*, Vol. 34, P. 2123.
- 4 - Phillips, A. L. (1966). Welding Handbook(AWS), Section 4, Macmillan & Co. LTD.
- 5 - Clauer, A. H., Fairand, B. P. and Wilcox, B. A. (1977). "Laser shock hardening of weld zones in Aluminum Alloy." *Metallurgical Transaction A*, December, Vol.8A, P. 1871.
- 6 - Dave, R., Goodman, D. L., Farnush, M., Eager, T. W. and Russell, K. C. (1993). "High energy electron beam(HEEB) processing of advanced material." *International Conference on Beam Processing of Advanced Materials*, Pensylvania USA, P. 537.
- 7 - koutsky, J. and Jankocik. (1994). *Radiation damage of structural materials*, Amsterdam - London - New York - Tokyo, Nuclear Research Institute.

واژه های انگلیسی به ترتیب استفاده در متن

- 1 - Loop
- 2 - Gaussian