



مروری بر چالش‌های فولادهای پیشرفته خودرویی در فرآیند جوشنگاری مقاومتی نقطه‌ای

روح الله عشيری^{۱*}، مرتضی شمعانیان^۲، حمیدرضا سلیمی جزی^۲، یثونگ-دو پارک^۳، محمدرضا سلمانی^۴

۱- مرکز تحقیقات مواد و انرژی، واحد دزفول، دانشگاه آزاد اسلامی، دزفول، ایران

۲- دانشکده مهندسی مواد، دانشگاه صنعتی اصفهان

۳- گروه مهندسی پیشرفته مواد، دانشگاه دونگ-اوی، بوسان، جمهوری کره

۴- گروه خودروسازی سایپا

(دریافت مقاله: ۱۰/۰۸/۱۳۹۸؛ پذیرش مقاله: ۱۵/۰۶/۱۳۹۹)

چکیده

در حال حاضر، بکارگیری فولادهای پیشرفته خودرویی در بدنه خودرو به عنوان یک استراتژی داغ و کاربردی در بسیاری از خودروسازهای بزرگ دنیا دنبال می‌شود. مطالعه جوش پذیری و چالش‌های جوشنگاری این فولادها در فرآیند جوشنگاری مقاومتی نقطه‌ای به عنوان فرآیند عملده اتصال در صنعت خودرو لازمه استفاده از قابلیت‌های برجسته مکانیکی این فولادها در بدنه خودرو است. این مطالعه می‌تواند نقش بسزایی در بهبود عملکرد مکانیکی جوش‌های مقاومتی نقطه‌ای از فولادهای پیشرفته خودرویی داشته باشد. بررسی‌ها نشان می‌دهد که این فولادها حین فرآیند جوشنگاری مقاومتی نقطه‌ای با چالش‌های متعدد و متفاوتی مواجه اند که این مقاله سعی دارد این چالش‌ها و مکانیزم و علل رخداد آنها و راهکارهای احتمالی جلوگیری یا مهار آنها را مورد بحث و بررسی قرار دهد.

کلمات کلیدی: فولادهای پیشرفته خودرویی، جوشنگاری مقاومتی نقطه‌ای، جوش پذیری، حساسیت به عیوب و ناپیوستگی‌ها، جدایش.

Welding challenges facing advanced automotive steels in resistance spot welding process: A review

R. Ashiri^{1*}, M. Shamanian², H. R. Salimijazi², Y. Park³,

M. R. Salmani⁴

1- Materials and Energy Research Center, Dezful Branch, Islamic Azad University, Dezful, Iran

2- Department of Materials Engineering, Isfahan University of Technology, Isfahan, Iran

3- Department of Engineering of Advanced Materials, DongEui University, Busan, Republic of Korea

4- AutoSteel Division, SAIPA Group, Tehran, Iran

(Received 1 November 2019 ; Accepted 5 September 2020)

Abstract

Nowadays, the use of advanced high strength steels (AHSSs) in body-in-white is one of the hot applied strategies which is followed by the most of the automakers. The study of weldability and weld challenges facing these steels in resistance spot welding process as the most widely used process in the assembly lines of the automotive industry is essential to use the outstanding mechanical responses of AHSSs. This study can result in improvement of mechanical performance of the resistance spot welds of AHSSs. Our results indicate that AHSSs experiences different welding challenges which this work aims to study them by discussing their causes, mechanisms involved and potential ways to address them.

Keywords: Advanced automotive steels; Resistance spot welding; Weldability; Susceptibility to welding defects and discontinuities; Segregation.

تغییر فرم پلاستیک ناشی از استحاله فازی یا دو قلوئی شدن اشاره نمود [3-1].

فرایند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای متداول‌ترین فرآیند اتصال ورق‌های فلزی و فرآیند اتصال حیاتی برای تولید خودرو است. با وجود تکنولوژی‌های جوش نقطه‌ای پیشرفته‌ای نظری فرآیندهای جوش نقطه‌ای قوس تنگستنی با گاز محافظ، لیزری و اصطکاکی هم‌زنی هنوز نیز جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای معمولی فرآیند اصلی برای اتصال ورق‌های فلزی به خصوص در صنایع خودروسازی است. روندی که به نظر می‌رسد در آینده قابل تصور هم ادامه پیدا کند. در یک خودروی مدرن امروزی معمولاً از حدود 5000-2000 جوش نقطه‌ای استفاده می‌شود. این موضوع اهمیت فرایند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای در صنعت خودرو را به وضوح نشان می‌دهد. همچنین طی تصادف احتمالی، بار (نیروی ضربه‌ای ناشی از برخورد) از طریق گروههایی از جوش نقطه‌ای بین قطعات متصل شده منتقل می‌شود. علاوه بر این، جوش‌های نقطه‌ای می‌توانند به صورت محل‌های شروع تاخوردگی عمل کنند و از این طریق انرژی تصادف را جذب نمایند. این‌منی خودرو در برابر تصادف تا حد زیادی به یکپارچگی و عملکرد مکانیکی جوش‌های نقطه‌ای بستگی دارد. همچنین شکست جوش نقطه‌ای به عنوان یکی از انواع اصلی شکست در هنگام وقوع تصادف شناسایی شده است. به طور کلی شکست جوش‌های نقطه‌ای می‌تواند بر استحکام، سر و صدا، ارتعاش و راحتی خودرو اثرگذار باشد. بنابراین کیفیت، عملکرد و خصوصیات شکست جوش‌های مقاومتی نقطه‌ای برای طراحی دوام و این‌منی خودروها کاملاً مهم

1- مقدمه

قابلیت تحمل نیروهای استاتیکی و دینامیکی خصوصاً در تصادفات احتمالی یکی از ملاحظات کلیدی در طراحی سازه‌ی خودرو و وسایل نقلیه است [1 و 2]. در این طراحی دو عامل کلیدی انتخاب ماده و طراحی هندسه خودرو نقش ایفا می‌کنند. قابلیت کارسختی بالای فولادهای استحکام بالای پیشرفته علاوه بر بهبود عملکرد مکانیکی فولادها، قابلیت شکل پذیری آن‌ها را افزایش داده است. این مزیت ساخت قطعات با اشکال پیچیده و طراحی‌های ارتقاء یافته را با فرآیندهای شکل دهنده امکان پذیر می‌کنند. این فولادها هم اکنون در حال بکارگیری در صنعت خودرو می‌باشند تا کارآیی و این‌منی خودروها را ارتقاء دهند. از طرف دیگر کاهش مصرف سوخت خودرو و افزایش این‌منی سرنوشت‌های از چالش‌های اساسی صنعت خودرو می‌باشد. با توجه به اینکه استفاده از فولادهای استحکام بالای پیشرفته می‌تواند پاسخی به این چالش‌ها باشد، بکارگیری این فولادها در صنعت خودرو، به عنوان یک استراتژی کاربردی در بسیاری از خودروسازهای بزرگ دنیا دنبال می‌شود [3 و 4]. استفاده از این فولادها با کاهش وزن خودرو، سبب کاهش مصرف سوخت خودرو شده و از طرف دیگر به جهت استحکام و چقرمگی بالا سبب افزایش قابلیت اعتماد به خودرو در شرایط تصادف می‌شود. فولادسازها در پاسخ به این نیازهای صنعت خودرو گروهی از فولادها تحت عنوان فولادهای پیشرفته خودرویی را توسعه داده اند که از مهمترین آن‌ها می‌توان به فولادهای دوفازی، چند فازی (فولادها با ساختار فازی پیچیده)، فریتی - بینیتی، مارتنتزیتی، تغییر فرم داغ داده شده و فولادهای با

نقطه‌ای بپردازد. همانطور که در ادامه نشان داده خواهد شد مواردی نظیر شیمی غنی آلیاژ، کربن معادل بالا، فرآیند ترمومکانیکال پیچیده و خواص ترموفیزیکی ویژه آلیاژ عوامل اصلی زمینه ساز این چالش‌ها می‌باشند که ضرورت بازطراحی آلیاژ بر مبنای پاسخ آن به فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای یا بکارگیری فرآیندهای جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای اصلاح شده یا چندپالسه برای استفاده از قابلیت‌های برجسته مکانیکی این فولادها در بدنه خودرو را نشان می‌دهد.

2- روش پژوهش

در این پژوهش از فولادهای پیشرفته خودرویی نظیر فولادهای TWIP، SABC، CP، TRIP، DP برخی مقایسه‌ها از فولادهای عاری از عناصر بین نشین و فولاد استحکام بالای کم آلیاژ استفاده گردید. کلیه آلیاژها به صورت ورق‌هایی مورد استفاده قرار گرفتند که جهت بهبود مقاومت به خورددگی با پوشش‌های پایه روی پوشش داده شده بودند. جوشکاری نمونه‌ها توسط ربات جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای با جریان جوشکاری مستقیم انجام شد. از ربات جوشکاری مشابه ربات‌هایی که در خط تولید شرکت خودروسازی هوندا ای (شکل ۱) بکار گرفته می‌شود، جهت جوشکاری ورق‌ها استفاده گردید.

این ربات قابلیت ثبت همزمان منحنی‌های جریان جوشکاری، مقاومت دینامیکی و حرارت تولیدی را حین فرآیند جوشکاری دارا بود که جهت اطمینان از اعمال پارامترهای داده شده و نیز جهت اطمینان از پدیده بیرون زدگی مذاب می‌توان این منحنی‌ها را بررسی نمود. البته پدیده بیرون زدگی مذاب حین جوشکاری از مشاهده سطح شکست نمونه‌های آزمون کشش جوش قابل تشخیص است ولی نوع خفیف آن بوسیله منحنی مقاومت دینامیکی قابل تشخیص می‌باشد.

از برنامه جوشکاری مطابق استاندارد ISO 18278-2: 2004(E) برای جوشکاری نمونه‌ها استفاده گردید. شکل (۲) به صورت طرح وارهای و جدول (۱) مشخصات سیکل جوشکاری استفاده شده در این پژوهش را نشان می‌دهد.

هستند و از این منظر کترول کیفیت این جوش‌ها دارای اهمیت فراوان است.

فولادهای پیشرفته خودرویی کاندیداهای مناسب برای استفاده در اجزاء ساختاری بدنه خودرو می‌باشد که در دهه اخیر به دلیل خواص مکانیکی جذاب و عالی آن موضوع پژوهش‌های بسیاری بوده‌اند. نکته مشترک در این تلاش‌ها این بوده است که توجه بیش از حد از نقطه نظرهای خواص مکانیکی و نقش عناصر آلیاژی به این فولادها سبب غفلت از یک نکته بسیار کلیدی، جوش پذیری، برای این فولادها شده است [2-1-5].

این فولادها در مقایسه با فولادهای سنتی [7] با چالش‌های بیشتری حین جوشکاری مواجه‌اند. برای بکارگیری یک فولاد در صنعت خودرو می‌بایست جوش‌پذیری آن فولاد مورد بررسی قرار گیرد تا از وجود جوش‌پذیری کافی آن اطمینان حاصل شود. نیازهای اساسی صنعت خودرو برای جوش‌های حاصل از فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای عبارتند از اندازه دکمه جوش به اندازه کافی بزرگ (با عملکرد مکانیکی مطلوب تضمین کننده مود کننده دکمه جوش)، محدوده جریان جوشکاری قابل پذیرش به اندازه کافی گسترده (حداقل 2kA) و بدست آوردن جوش‌های عاری از ترک و دیگر عیوب محتمل جوش [2-1].

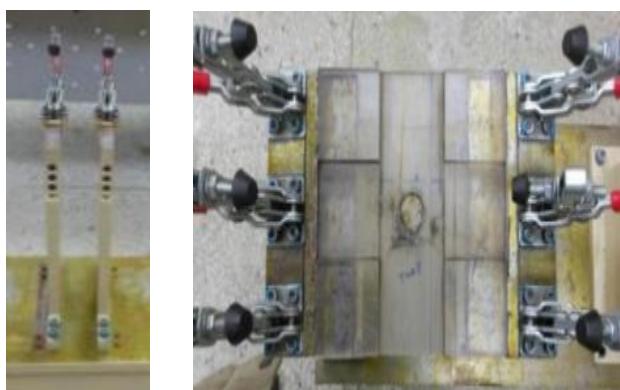
نتایج بررسی‌های تجربی نشان داده است که عوامل متعددی جوش‌پذیری و محدوده مجاز پارامترهای جوشکاری در فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای فولادهای پیشرفته خودرویی را متأثر می‌کنند که این امر کاربرد این فولادها را در صنعت خودرو با چالش‌های جدی مواجه می‌کند. پدیده‌هایی نظری تردی/ترکیدگی ناشی از روی مذاب، ترک‌های ذوبی، حساسیت به شکست فصل مشترکی، جدایش و افت انعطاف-پذیری، پدیده بیرون زدگی زودرس و تشکیل عیوب و ناپیوستگی‌های جوشکاری عواملی هستند که محدوده منحنی جوش‌پذیری فولاد را محدود می‌کنند [9-1].

این مقاله سعی دارد به پدیده شناسی این چالش‌ها برای فولادهای پیشرفته خودرویی در فرآیند جوشکاری مقاومتی

توسط یک دستگاه کشش KSTM مدل 10M KSU با قابلیت اعمال بار 100 کیلونیوتن، انجام شد. نرخ کرنش برای انجام آزمون میلی متر بر دقیقه انتخاب شد. از آزمون های کشش-برش و کشش متقطع جهت ارزیابی عملکرد مکانیکی جوشها مطابق با مرجع [3]، استفاده گردید. جهت شبیه سازی حرارتی و تنش حین سیکل حرارتی جوشکاری از نرم افزار المان محدود SORPAS استفاده شد.

3- نتایج و بحث

در یک حادثه تصادف، نیروی اعمالی به جوش ها حاوی مولفه های کششی و برشی است. از این رو برای اطمینان از عملکرد مکانیکی مطلوب جوش های اعمالی در بدنه خودرو لازم است که جوش ها همزمان تحت آزمون های کشش-برش و کشش متقطع قرار گیرند، زیرا نیروی اعمالی در اولی عمدتاً برشی و در دیگری عمدتاً کششی است. البته همانطور که در این مقاله نشان داده خواهد شد، فولادهای پیشرفته خودرویی به عیوب و ناپیوستگی های جوشکاری حساسند و با توجه به این مهم، برای اطمینان کامل از عملکرد مکانیکی جوش های مقاومتی نقطه ای فولادهای پیشرفته خودرویی توصیه می شود علاوه بر تست های مکانیکی استاتیکی آنها را تحت بررسی های آزمون مکانیکی دینامیکی نیز قرارداد. شکل (3) نتایج عملکرد مکانیکی استاتیکی جوش های مقاومتی نقطه ای فولاد TRIP را در آزمون کشش-برش و کشش متقطع نشان می دهد. مشاهده می شود که با افزایش جریان جوشکاری و در نتیجه حرارت ورودی اندازه دکمه جوش افزایش می یابد که این امر حدکثر بار قابل تحمل جوش ها را در آزمون های عملکرد مکانیکی جوش ها افزایش می دهد. ولی این روند برای نسبت CTS به TSS که به نسبت انعطاف پذیری معروف است روندی همواره افزایشی نیست و یک جریان جوشکاری بحرانی و به تبع آن یک دکمه جوش بحرانی وجود دارد که بعد از آن نسبت انعطاف پذیری کاهش می یابد.



شکل ۱- ربات جوش مقاومتی نقطه ای استفاده شده در این پژوهش و نگهدارنده های نمونه برای جوشکاری نمونه استاندارد ارزیابی خواص مکانیکی.



شکل ۲- شماتیک یک سیکل جوشکاری مقاومتی نقطه ای.

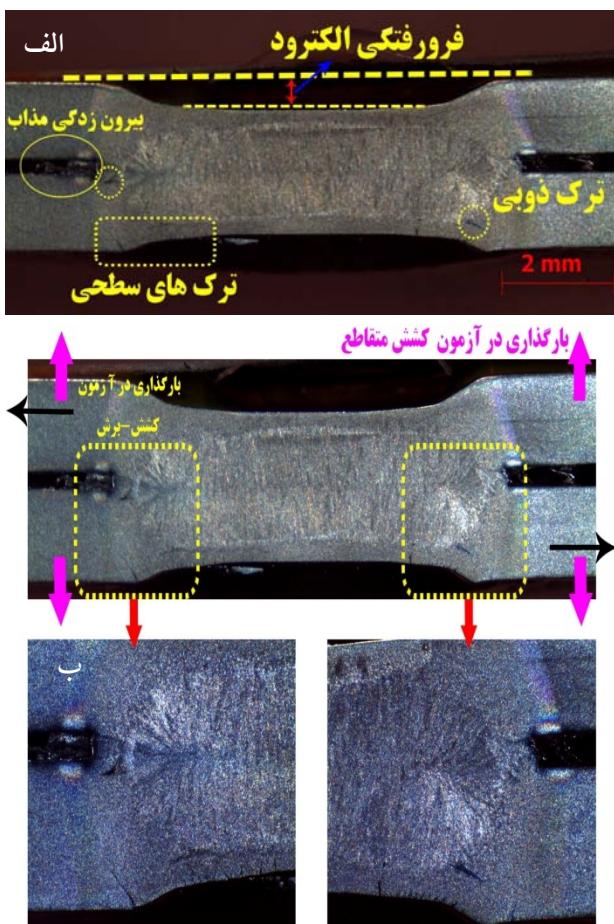
در این پژوهش، شدت جریان جوشکاری به عنوان متغیر اصلی تحقیق حاضر انتخاب گردید. در این پژوهش برای جوش دادن نمونه ها از الکترود از جنس آلیاژ مس-کروم-زیرکونیم با شکل گنبدی ناقص استفاده شد. ارزیابی عملکرد مکانیکی جوش ها

جدول ۱- مشخصات سیکل جوشکاری استفاده شده در این پژوهش

سیکل جوشکاری	نیروی الکترود	اجام جوشکاری با	زمان نگهداری	زمان جوشکاری	زمان فشردنی
۱*	۴ کیلونیوتن	۶۵ سیکل	۱۶ سیکل	۱۶ سیکل	وابسته به فولاد

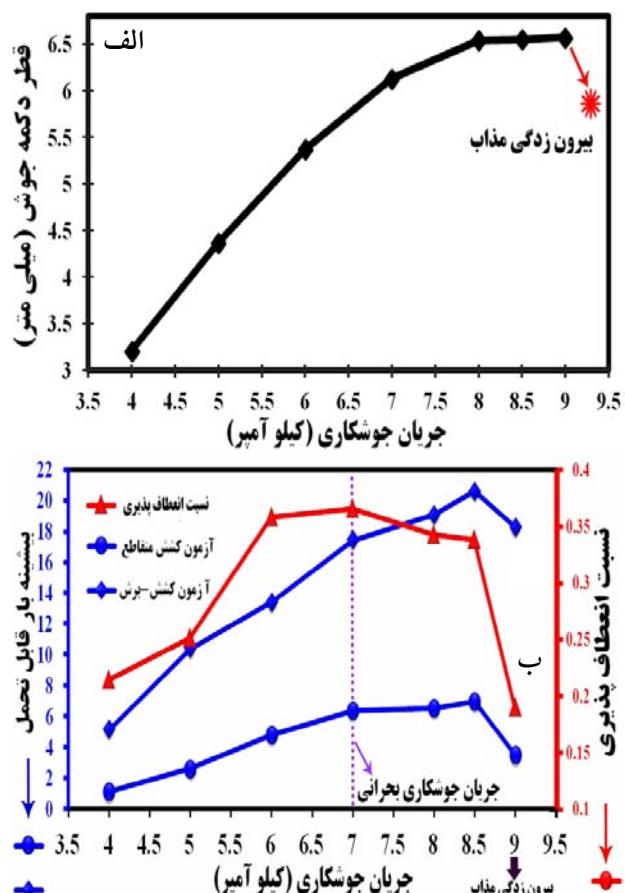
*براساس استاندارد ISO 18278-2: 2004 (E)

این واقعیت به معنای کاهش محدوده جریان قابل پذیرش جوشکاری است، زیرا که برخی از این عیوب در بارگذاری دینامیکی فعال می‌شوند و می‌توانند به شکست ناشی از خستگی جوش متنه شوند. به بیان دیگر، این جوش‌ها مرحله یک خستگی یعنی جوانه زنی ترک را گذرانده‌اند. این امر شاید بر این نکته دلالت کند که در جوش‌های مقاومتی نقطه‌ای فولادهای پیشرفته خودرویی برخلاف فولادهای خودرویی سنتی نباید خیلی هم به حد بالای لوب جوش پذیری نزدیک شد [7-5 و 2-2]، زیرا در بدنه خودرو جوش‌ها حین سرویس تحت بارگذاری دینامیکی قرار می‌گیرند. همانطور که از شکل (4) مشخص است با توجه با طرز قرارگرفتن برخی عیوب، حداکثر بار قابل تحمل در آزمون کشش-برش را متاثر می‌کنند و برخی دیگر حداکثر بار قابل تحمل در آزمون کشش متقطع را تحت تاثیر قرار می‌دهند.



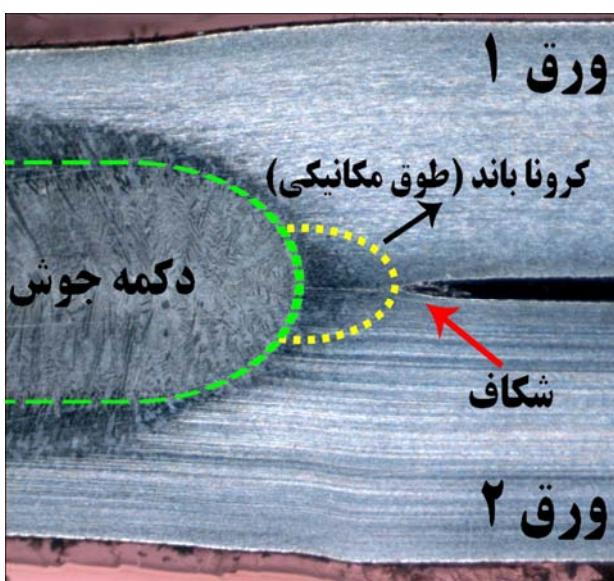
شکل 4-الف) ماکروساختار یک دکمه جوش از فولاد TRIP به همراه عوایض و ناپیوستگی‌های آن و ب) نحوه بارگذاری‌های کششی-برشی و کشش-متقطع به یک جوش حاوی عیوب و ناپیوستگی‌های جوش.

نشان داده شده است [5] که این جریان بحرانی، جریان جوشکاری است که در بالاتر از آن عیوب جوشکاری رخ می‌دهند. از این رو، منطقه بین جریان جوشکاری بحرانی تا جریان جوشکاری منجر به پدیده بیرون زدگی را می‌توان منطقه حساسیت به عیوب جوش نامید. نتایج بررسی‌های در قالب این پژوهش نشان داد که فولادهای پیشرفته خودرویی با ترکیب شیمیایی غنی تر از عناصر آلیاژی و با فرآیند ترمومکانیکال پیچیده تر (که منجر به ذخیره انرژی بیشتر در آلیاژ می‌شود) دارای محدوده حساسیت به عیوب جوش وسیعتری هستند. با توجه به شکل (3-ب) می‌توان گفت که هرچند که پدیده بیرون زدگی مذاب (که حد بالای لوب جوش پذیری را تعیین می‌کند) در جریان جوشکاری 9 کیلو آمپر اتفاق می‌افتد عملأ عیوب جوش نشان داده شده در شکل (4) در جریان‌های جوشکاری پایین تری حدود 7 کیلو آمپر تشکیل می‌شوند.



شکل 3-الف) تغییر الف) اندازه دکمه جوش و ب) حداکثر بار قابل تحمل در آزمون کشش-برش (TSS) و حداکثر بار قابل تحمل در آزمون کشش-متقطع (CTS) فولاد TRIP با جریان جوشکاری.

پدیده بیرون زدگی می توان گفت که وجود یک طوق مکانیکی به اندازه کافی پهن (شکل (۵)) و مستحکم می تواند پدیده بیرون زدگی مذاب را به تاخیر بیندازد. در واقع این باند مکانیکی از عملکرد و تاثیر همزمان فشار الکترودها و نرم شدگی نسبی منطقه متاثر از حرارت بواسطه تغییر شکل پلاستیکی این منطقه تشکیل می شود و راه خروج دکمه مذاب را حین جوشکاری سد می کند. نتایج شبیه سازی حرارتی دو فولاد خورویی TRIP و HSLA در پایان زمان جوشکاری با فرض اندازه دکمه جوش یکسان در شکل (۶) آورده شده است. همانطور که از شکل مشخص است فولاد HSLA دارای طوق مکانیکی پهتری در مقایسه با فولاد پیشرفته خودرویی TRIP است که در به تاخیر انداختن پدیده بیرون زدگی این فولاد موثر است. مواردی نظری رشد سریع دکمه مذاب و گسیل آرامتر حرارت در منطقه متاثر از حرارت در کاهش پهنه ای این طوق مکانیکی و به دنبال آن بیرون زدگی زودهنگام مذاب در فولادهای پیشرفته خودرویی موثر است. البته نباید از تشکیل منطقه ذوب جزیی و افت خواص مکانیکی منطقه متاثر از حرارت فولادهای پیشرفته خودرویی، که متاثر از پیشرفته سریعتر پدیده های مرتبط با آنیل به دلیل انرژی بیشتر ذخیره شده در حین فرآیند ترمومکانیکال پیچیده تر آنها و تشکیل عیوب و جدایش، غافل شد [۹].



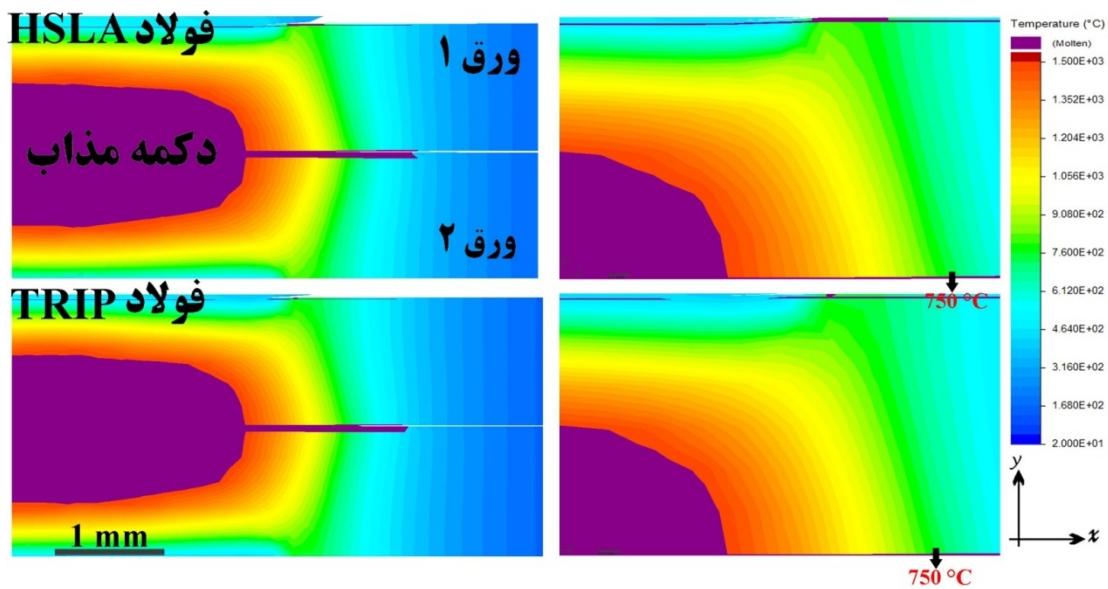
شکل ۵- ماکروساختار یک جوش نقطه ای نشان دهنده مکان طوق مکانیکی در منطقه متاثر از حرارت آن.

در ادامه به معرفی حساسیت ها و چالش های فولادهای پیشرفته خودرویی حین فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه ای پرداخته می شود:

۱-۳- پدیده بیرون زدگی زودرس

یکی از چالش هایی که فولادهای پیشرفته خودرویی عموماً با آن مواجه هستند پدیده بیرون زدگی زودرس یا پیش از موعد است که این امر سبب محدود شدن محدوده مجاز جریان جوشکاری می شود. برای محدوده مجاز جریان جوشکاری قراردادهای مختلفی وجود دارد، ولی ضرورت دارد با توجه به حساسیت به شکست فصل مشترکی فولادهای پیشرفته خودرویی تعریفی که خاص این فولادهای است را نشان دهد. در هر صورت، با فرض محدوده مجاز جوشکاری بین جریان جوشکاری منجر به پدیده بیرون زدگی به عنوان محدوده مجاز جریان جوشکاری می توان گفت که این محدوده برای فولادهای سنتی مانند فولادهای IF و HSLA به ترتیب برابر $4\sqrt{t}$ (که در آن t ضخامت ورق مورد جوشکاری به میلی متر است) تا جریان جوشکاری منجر به پدیده بیرون زدگی با استحکام نهایی حدود یک گیگاپاسکال نظیر DP، TRIP و TWIP به ترتیب برابر $3/5$ و $4/8$ کیلو آمپر است [۷]. این در حالیست که این محدوده برای برخی فولادهای پیشرفته خودرویی با استحکام نهایی حدود یک گیگاپاسکال نظیر DP، TRIP و TWIP به ترتیب برابر $3/5$ و 2 کیلو آمپر است. تفاوت این ارقام درواقع افت جوش پذیری و محدوده مجاز جوشکاری این فولادها ما به ازای افزایش استحکام، غنای ترکیب شیمیایی، فرآیند ترمومکانیکال پیچیده آنهاست. لازم به اشاره است که خودرو سازها عموماً از پذیرش فولادی با محدوده مجاز جوشکاری کمتر از 2 کیلو آمپر به دلیل دشواری فرآیند پذیری آن در جوشکاری مقاومتی نقطه ای امتناع می کنند.

نکته مهمی که نباید مغفول بماند این است که پدیده بیرون زدگی زودرس عملاً رسیدن به دکمه جوش به اندازه کافی بزرگ را در فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه ای با مشکل مواجه می کند که به تبع آن بخشی از قابلیت های مکانیکی جوش ها بالفعل نخواهد شد. در تحلیل رخ داد پیش از موعد



شکل ۶- مقایسه نتایج شبیه سازی حرارتی در انتهای زمان جوشکاری برای فولادهای TRIP و HSLA.

نقطه ای از فولاد پر منگنز آستینیتی TWIP در شکل (7) دیده می شود. جدایش عنصر آلیاژی C, Mn, Ti و Al بوضوح در این تصویر یافت می شوند. لازم به اشاره است جهت بهره برداری از قابلیت های برجسته مکانیکی این آلیاژ در جوش حاصل از آن، ضرورت دارد که این عناصر که تعیین کننده میزان انرژی نقص در چیده شدن آلیاژ و حساسیت آن به ترک هیدروژنی هستند در مقیاس اتمی در کل منطقه مذاب به صورت همگن توزیع شده باشند. یکی از مشخصه های فولاد TWIP داشتن انجماد آستینیتی است. نشان داده شده است [9-1] و [9] که سرعت بسیار بالای سردشدن در فرایند جوشکاری مقاومتی نقطه ای (از مرتبه 10000 کلوین بر ثانیه) به همراه شیمی غنی فولاد TWIP سبب میل شدید جوش های نقطه ای این فولاد به جدایش می شود که این میل شدید انجماد آستینیتی آن را به صورت موضعی مختل می کند. این امر همانطور که در شکل (8) دیده می شود به افت شدید عملکرد مکانیکی جوش ها منجر می شود. همچنین این حساسیت سبب می شود که بیشینه بار قابل تحمل در این فولاد علی رغم وجود محتوای بسیار بیشتر عناصر آلیاژی آن حتی از فولاد HSLA نیز کمتر باشد (شکل (8) را ببینید). این شکل بوضوح بیان می کند که اگر چه افزودن عناصر آلیاژی می تواند پتانسیل های مکانیکی

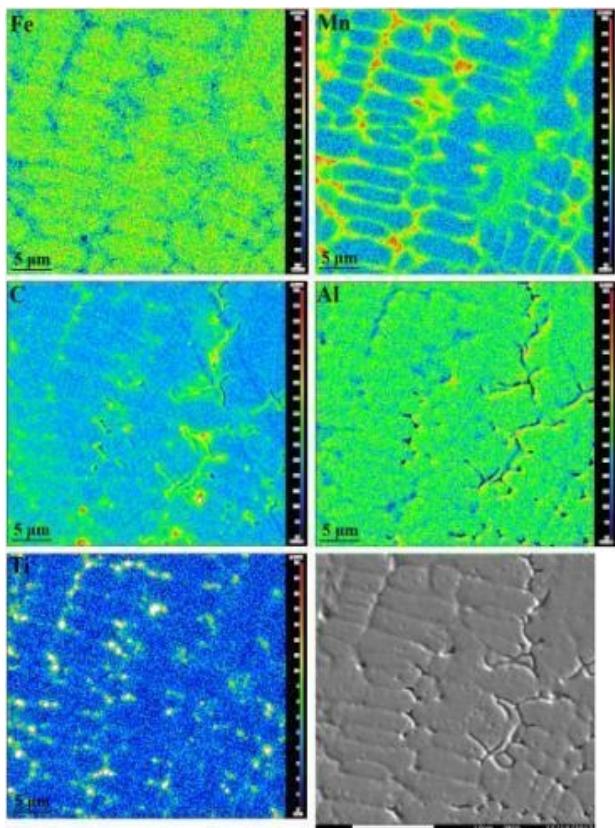
هر چند که در این فضای محدود نمی توان به تفصیل به راه کارهای کنترل پدیده بیرون زدگی زودرس پرداخت، ولی به اجمال می توان به مواردی نظیر طراحی مجدد و اصلاح آلیاژ بر مبنای پاسخ آن به جوشکاری مقاومتی نقطه ای، استفاده از برنامه های جوشکاری اصلاح شده و چند پالسه، مدیریت حرارت ورودی و تنفس حین سیکل حرارتی جوشکاری و رشد تدریجی دکمه جوش اشاره نمود.

2-3- حساسیت به جدایش

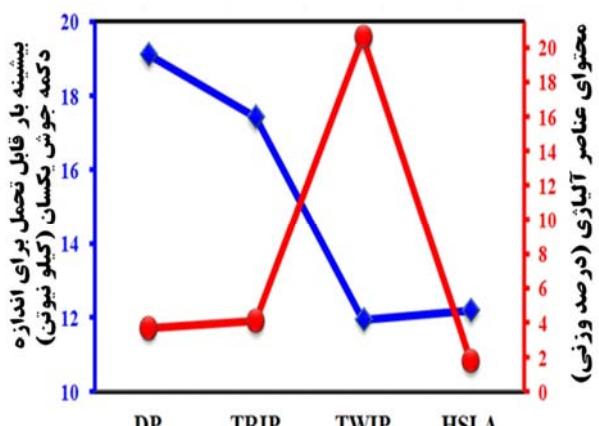
رسیدن به استحکام بالا در فولادهای پیشرفته خودرویی عملاً با فعل کردن مکانیزم های متعدد و مختلف استحکام بخشی صورت می گیرد که جهت رسیدن به آن افزودن عناصر آلیاژی، طراحی مجدد و ارتقاء یافته آلیاژ و فرایند ترمومکانیکال پیچیده ضرورت دارد. این موارد از یک طرف با افزایش میزان و تنوع عناصر آلیاژی که میل به جدایش متفاوت دارند و از طرف دیگر با افزایش انرژی ذخیره شده در آلیاژ، در نهایت به وسیله جوشکاری ذوبی مقاومتی نقطه ای که ساختار به شدت کارشده آلیاژ را تبدیل به یک ساختار ریختگی می نماید موجبات حساسیت به جدایش در منطقه مذاب را فراهم می آورد.

یک نمونه از این جدایش در منطقه مذاب یک جوش مقاومتی

عمر خستگی در بارگذاری دینامیکی منجر می‌شود و نهایتاً به شکست پیش از موعد جوش منتهی می‌گردد.



شکل ۷- نقشه‌های توزیع عناصر آلیاژی در مرکز منطقه جوش فولاد TWIP حاصل از روش آنالیز FE-EPMA



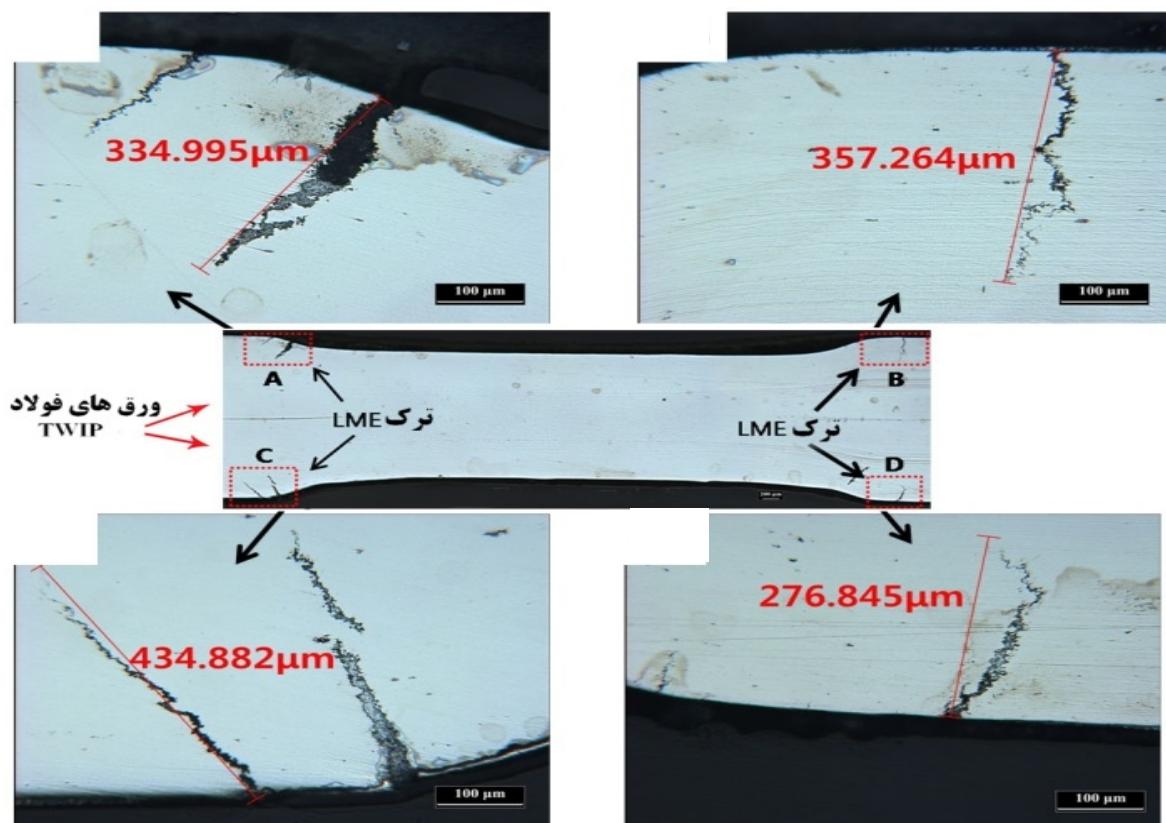
شکل ۸- مقایسه محتوای عناصر آلیاژی فولاد TWIP با فولادهای TRIP, DP, HSLA و عملکرد مکانیکی جوش‌های آنها

برخی از این ترک‌ها نظیر ترک انقباضی و حفرات بین دندانی در منطقه جوش رخ می‌دهند و برخی دیگر نظیر ترک ناشی از

بیشتری را در فولاد ایجاد یا فعال کند، ولی از منظر عملکرد مکانیکی جوش عناصر آلیاژی بیشتر عموماً به چالش‌های جوشکاری بیشتر و افت جوش پذیری منجر می‌شوند. شکل (8) بوضوح نشان می‌دهد که بیشینه بار قابل تحمل فولاد TWIP در آزمون کشش-برش به مراتب کمتر از فولادهایی نظیر فولادهای TRIP و DP با استحکام مشابه است علی‌رغم اینکه محتوای عناصر آلیاژی آنها به مراتب کمتر از فولاد TWIP است. این موارد به دلیل حساسیت بسیار بالاتر فولاد TWIP به جدایش است. این نمودار به وضوح بیان می‌کند یک انتخاب هوشمندانه اقتصادی برای بدنه خودرو استفاده بیشتر از فولاد دوفازی است. البته حساسیت بیشتر فولادهای پیشرفته خودرویی به جدایش در مقایسه با فولادهای سنتی خودرویی سبب پیامدهای بیشتری نظیر تشکیل منطقه ذوب جزیی، حساسیت به ترک‌ها و ذوب شدن موضعی در منطقه متاثر از حرارت آنها نیز می‌شود. مطالعات اخیر [1-5] و [9] بر این نکته دلالت دارد که رد حساسیت به جدایش در اکثر عیوب و ناپیوستگی‌های جوش مشهود است که در ادامه این مقاله به برخی از آنها اشاره می‌شود. برای کاهش آثار مخرب جدایش، کنترل حرارت ورودی در فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای، کنترل سرعت انجماد دکمه مذاب و انجام فرآیند تمپر درجا توصیه می‌شود که این موارد از راهگذر اصلاح برنامه جوشکاری قابلیت عملیاتی شدن دارند.

3-3- حساسیت به ترک‌ها و حفرات

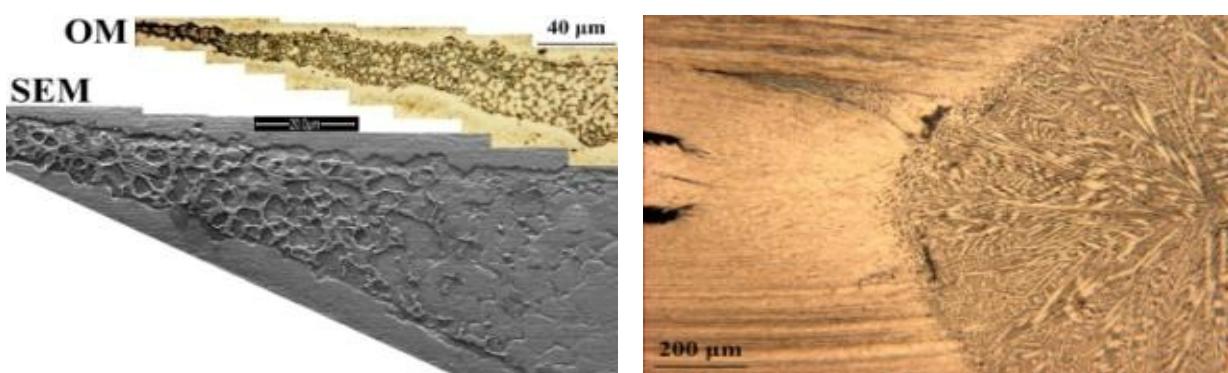
یکی دیگر از چالش‌های فولادهای پیشرفته خودرویی، حساسیت به ترک‌هایی نظیر ترک ناشی از روی مذاب (LME) برای فولادهای با پوشش پایه روی، ترک هیدروژنی، ترک ذوبی، ترک (حفره) انقباضی (انجمادی) و حفرات بین دندانی است که در شکل (9) عده آنها نشان داده شده اند. این ترک‌ها از این منظر که ناپیوستگی هستند، مسیر رشد ترک منجر به شکست را کوتاه‌تر می‌کنند و از این منظر که عاری از ماده‌ای است که در مقابل نیروی خارجی مقاومت کند عموماً به افت عملکرد مکانیکی در بارگذاری استاتیکی و به کاهش



الف



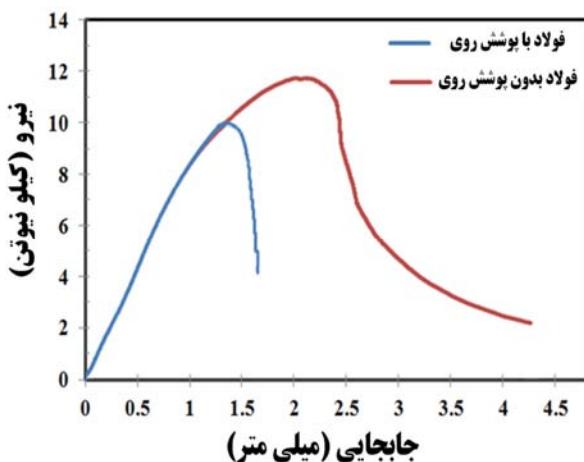
ب



ج

شکل ۹- (الف) ترک ناشی از روی مذاب، (ب) ترک انقباضی و حفره بین دندربیتی و (ج) ترک ذوبی در جوش های مقاومتی نقطه ای از فولادهای پیشرفته خودرویی.

نتایج بررسی آنالیز عنصری این ترک حاکی از این واقعیت است که اینگونه ترک‌ها بواسطه روى مذاب پرشده‌اند (شکل (11)).

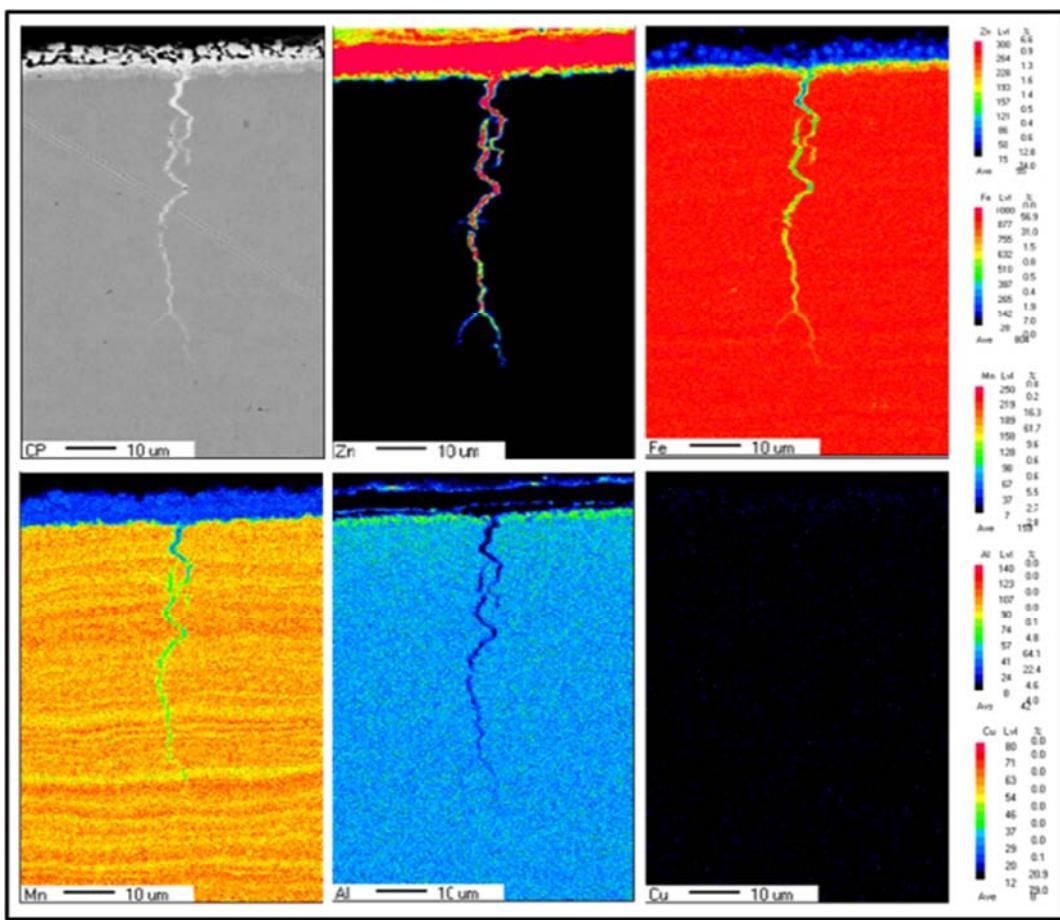


شکل 10- مقایسه نمودار کشش- برش جوش‌های مقاومتی نقطه‌ای فولاد TWIP با و بدون پوشش روی.

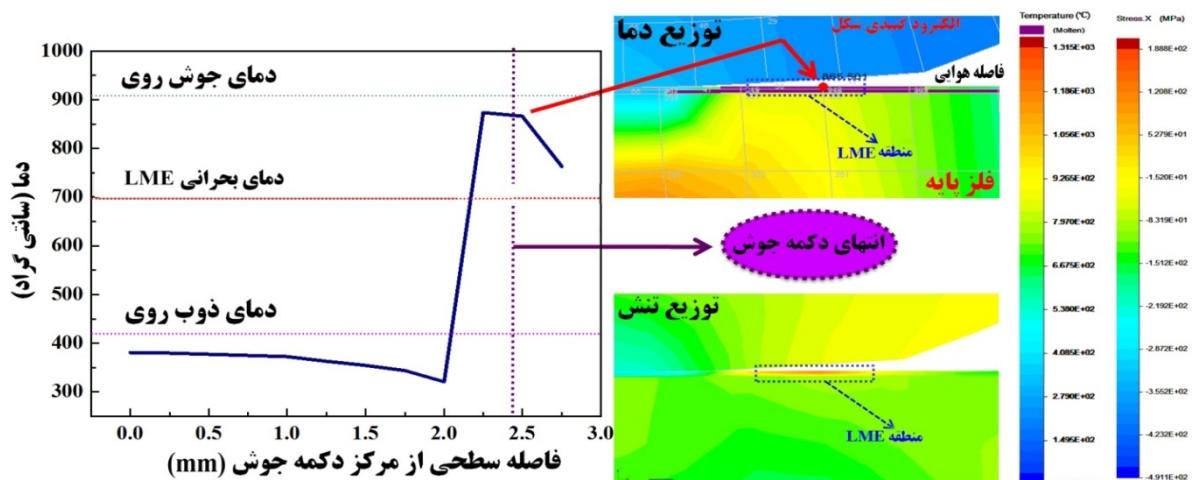
در خصوص ساز و کار تشکیل این نوع ترک‌ها می‌توان گفت که وجود همزمان دما و تنش کششی به حد کافی بالا و روى مذاب در سطح ورق مورد جوشکاری در تشکیل این ترکیدگی نقش حیاتی ایفا می‌کنند. نتایج شیوه سازی توزیع حرارت و تنش در مکان حساسیت به ترکیدگی در شکل (12) نشان داده است. این تصویر بوضوح نشان می‌دهد که در منطقه حساس به ترکیدگی که در شکل (9-الف) نشان داده شده است دمای کافی، روى مذاب و تنش کششی به حد کافی بالا وجود دارند. وجود همزمان این سه، موجبات ترکیدگی را فراهم می‌آورد. با توجه به منحنی تغییرات دما در شکل (12) در خصوص فراهم آمدن این سه در منطقه مجاور محل تماس الکترود با سطح ورق می‌توان گفت که در منطقه تماس الکترود به دلیل سردشدن بواسطه الکترود آبگرد دما پایین باقی می‌ماند، ولی در مجاور این منطقه از یک طرف ذخیره و تجمع حرارت رخ داده و از طرف دیگر به دلیل وجود یک فاصله هوایی خنک شوندگی کافی رخ نمی‌دهد که منجر افزایش دما در این منطقه و در نتیجه ذوب پوشش روی و واکنش با مرzedane های سطحی و نیز تنش‌های کششی ناشی از حرارت می‌شود و ترکیدگی را رقم می‌زند.

روی مذاب، ترک هیدروژنی، ترک ذوبی در منطقه متاثر از حرارت جوش‌ها رخ می‌دهند. مطابق استاندارد GWS-5A وجود ترک‌های بزرگ‌تر از 10 میکرومتر در جوش‌های مقاومتی نقطه‌ای مجاز نیست و لذا این ترک‌ها به افت جوش‌پذیری و کاهش پهنه‌ای محدوده مجاز جوشکاری آلیاژ منتهی می‌شوند. البته وجود ترک آثار دیگری نیز دارد برای نمونه وجود ترک‌ها در منطقه مذاب می‌تواند به حساسیت به شکست فصل منتظری منجر شود. همچنین وجود ترک در منطقه متاثر از حرارت از طریق افت خواص مکانیکی آن می‌تواند به پدیده بیرون زدگی زودرس دکمه مذاب و در نتیجه افت جوش‌پذیری منجر شود. رد حساسیت به جدایش فولادهای پیشرفته خودرویی در حساسیت آنها به انواع ترکیدگی‌ها بوضوح دیده شده است [1-5 و 9]. عمدۀ این ترک‌ها بعد از یک جریان جوشکاری بحرانی و در نتیجه یک اندازه دکمه جوش بحرانی و در یک مکان مخصوص آن ترکیدگی تشکیل می‌شوند که اندازه دکمه جوش بحرانی نشان دهنده حداقل حرارت ورودی (انرژی حرارتی) لازم برای تشکیل ترک می‌باشد. برای مثال، اندازه دکمه جوش بحرانی برای ترک ذوبی عموماً از اندازه دکمه جوش بحرانی برای تشکیل ترک ناشی از روى مذاب کمتر است. مکان خاص تشکیل هر کدام از ترک‌ها نیز به واسطه لوازم تشکیل ترک‌ها نظیر تشکیل فاز مذاب موضعی، رخداد جدایش، دما و تنش کافی جهت رخداد ترکیدگی تعیین می‌شود. نظر به اینکه مبانی بیشتر این ترکیدگی‌ها کماییش برای جامعه علمی شناخته شده است در این قسمت سعی می‌شود به ترکیدگی ناشی از روى مذاب که مبانی آن کمتر شناخته شده است و عمدۀ فولادهای آمده در روش پژوهش به آن حساسیت، پرداخته شود.

تردی-ترکیدگی ناشی از روى مذاب از این جهت در فولادهای پیشرفته خودرویی شایع است که عمدۀ آنها به جهت افزایش عمر کاری به واسطه لایه‌ای از روى پوشانده شده‌اند. این ترکیدگی همانطور که شکل (10) دیده می‌شود از دو جنبه افت استحکام جوش و افت انعطاف پذیری جوش به شکست زودرس جوش با جذب انرژی کمتر (تردی) منجر می‌شود.



شکل 11- تصاویر نقشه‌های توزیع عنصری FE-EPMA از ترک‌ها ناشی از روی مذاب در فولاد TWIP با پوشش گالوانیزه.

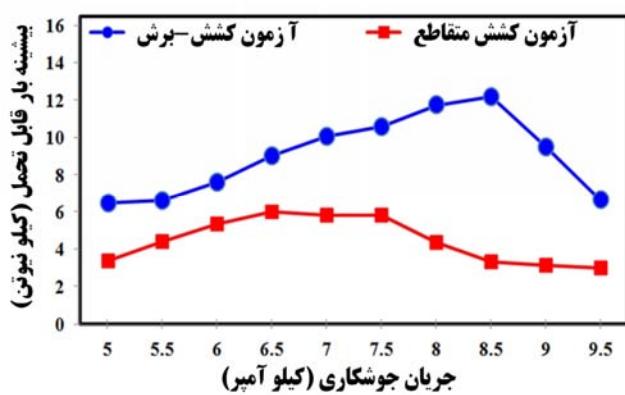


شکل 12- منحنی تغییر دمای سطح ورق مورد جوشکاری از مرکز (در تماس با مرکز الکترود) به سمت بیرون در انتهای سیکل جوشکاری و توزیع دما و تنش برای منطقه فوق بحرانی ترکیدگی.

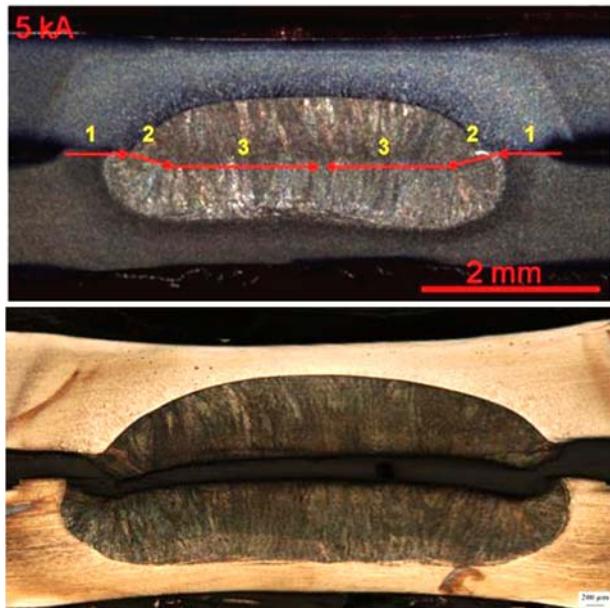
الکتریکی کمتر و آلیاژ با خواص ترموفیزیکی اصلاح شده اشاره نمود. از دیگر راهکارهای مقابله با انواع ترکیدگی‌ها می‌توان کاهش حرارت ورودی، مدیریت حرارت و تنش در حین سیکل

از مهمترین رویکردهای کاهش حساسیت به ترکیدگی‌های اشاره شده در فوق می‌توان به اصلاح آلیاژ جهت رسیدن به آلیاژ با حساسیت کمتر به جدایش، آلیاژ با مقاومت ویژه

کشش متقطع موثر است، ولی حساسیت بیشتر فولاد TWIP به جدایش در جوشکاری نامشابه نسبت به جوشکاری مشابه آن در القا کردن مسیر رشد ترک بسیار موثرer است. برای پاسخ به این چالش مهم فولادهای پیشرفته خودرویی فراهم آوردن آوردن شرایط دمایی لازمانی برای رخ داد پدیده نفوذ برای کاهش از میزان ناهمگونی های شیمیایی در منطقه جوش ضرورت دارد. این راهکار با پالس های ثانویه کوتاه طولانی و نیز با تمپر درجا قابلیت اجراء دارد. هر چند که اصلاح طراحی آلیاژ و استفاده از جفت اتصال با اختلاف پتانسیل شیمیایی کمتر نیز از دیگر راهکارها هستند [9].



شکل 13- مقایسه نتایج آزمون های مکانیکی کشش-برش و کشش متقطع برای جوش های نامشابه TWIP/HSLA



شکل 14- مطابقت یک نمونه جوش نامشابه TWIP/HSLA شکسته شده در آزمون کشش متقطع با شکل دکمه جوش متناظر جهت پیدا کردن مسیر رشد ترک.

جوشکاری و رشد تدریجی دکمه جوش و استفاده از سیکل های جوشکاری دو یا چند پالسه ابداعی اشاره نمود [1-2, 5 و 9].

3-4- افت انعطاف پذیری در جوشکاری نامشابه فولادهای پیشرفته خودرویی

عمده اجزاء ساختاری بدن خودرو از یک ساختار سه لایه تشکیل شده اند که عبارتند از لایه بیرونی که از ورق های نازک (نیم تا هفت دهم میلی متر) با بیشترین قابلیت کشش عمیق در بیرون، فولادهای استحکام بالا با ضخامت متوسط (یک تا یک و دو دهم میلی متر) در میان و فولادهای پیشرفته استحکام بالا با ضخامت زیاد (بیش از یک و نیم میلی متر) در درونی ترین لایه عمدتاً برای ستون ها. این چینش ورق ها که به واسطه فرایند جوشکاری مقاومتی نقطه ای به هم متصل می شوند اهمیت قابل توجه جوشکاری نامشابه فولادهای پیشرفته خودرویی را در مقایسه جوشکاری مشابه آنها نشان می دهد. به بیان دیگر می توان گفت که بیش از 90 درصد جوش ها در بدن خودرو از نوع جوش های نامشابه اند. پیشتر اشاره شده بود (شکل 3-ب) که بیشینه بار قابل تحمل در آزمون کشش متقطع در فولادهای پیشرفته خودرویی بسیار کمتر از بیشینه بار قابل تحمل در آزمون کشش-برش است. به بیان دیگر نسبت این دو کمیت که به نسبت انعطاف پذیری پذیری شناخته می شود. برای فولادهای پیشرفته کمتر از فولادهای خودرویی سنتی است. این نسبت در جوشکاری نامشابه این فولادها افت شدیدتری پیدا می کند. به بیان دیگر جوش های نامشابه فولادهای پیشرفته خودرویی دارای انعطاف پذیری بسیار کمی هستند (شکل 13)).

چنین روندی برای جوش های نامشابه TWIP/DP و TWIP/TRIP نیز مشاهده شد. این چالش اگر به نحو مناسبی پاسخ داده نشود می تواند عمر و یکپارچگی بدن خودرو را به شدت تهدید کند. بررسی نمونه شکست این جوش نامشابه پس از آزمون کشش متقطع نشان می دهد که این جوش به شکست فصل مشترکی (شکل 14)) حساس هستند. در تحلیل این شکست با ارزی کم می توان گفت که هر چند شکل نامتقارن دکمه جوش در ورود مسیر ترک به دکمه جوش در آزمون

جدول 2- نتایج سه بار تکرار ارزیابی مود شکست در آزمون کشش متقطع جوش‌های نامشابه TWIP/DP

جریان جوشکاری					
5.0 kA	5.5 kA	6.0 kA	6.5 kA	7.0 kA	
-	-	-	-	-	سری اول آزمون
-	-	-	-	-	سری دوم آزمون
-	-	-	-	-	سری سوم آزمون
IF	IF	IF	IF	IF	سری اول آزمون
IF	IF	IF	IF	IF	سری دوم آزمون
IF	IF	IF	IF	IF	سری سوم آزمون
جریان جوشکاری					
7.5 kA	8.0 kA	8.5 kA	9.0 kA		
-	-	Exp.	Exp.		سری اول آزمون
-	-	-	Exp.		سری دوم آزمون
-	-	-	Exp.		سری سوم آزمون
IF	IF	IF	IF		سری اول آزمون
IF	IF	IF	IF		سری دوم آزمون
IF	PF سوارخ کندگی بر روی ورق (TWIP)	IF	PIF سوارخ کندگی بر روی ورق (TWI)		سری سوم آزمون
-	3.84 mm	-	3.60 mm		قطر دکمه کندگی

شکست فصل مشترکی IF، شکست محیطی PIF و بیرون زدگی مذاب EXP

در کل محدوده مجاز جوشکاری خود مود شکست کندگی دکمه جوش را از خود نشان می دهن. ولی حساسیت به شکست فصل مشترکی خصوصاً در جوشکاری نامشابه (جدول 2) فولادهای پیشرفته خودرویی یکی از چالش‌های اساسی این فولادها در فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه ای است. در تحلیل این نتایج می بایست به این نکته مهم اشاره نمود که مسیر پیشرفت ترک در آزمون کشش عمدتاً به وسیله میزان انرژی لازم برای رشد ترک القاء می شود. اینکه ترک مسیر بین دو ورق را طی کند یا دکمه جوش را دور بزند به این سوال مهم بر می گردد که کدام مسیر انرژی کمتری نیاز دارد؟ وجود عیوب جوش، ترک ها، حفرات انقباضی و بین دندریتی، جدایش و ناهمگونی های شیمیایی در منطقه مذاب، اندازه دکمه جوش کوچک و پهنهای کم طوق مکانیکی اطراف دکمه جوش همگی به کاهش طول مسیر رشد ترک و افت انرژی مکانیکی لازم جهت رشد ترک کمک می کنند و منجر به شکست سریع تر و با جذب انرژی کمتر در جوش‌های مقاومتی نقطه‌ای فولادهای پیشرفته خودرویی می شوند. بر این اساس می‌توان

3-5- حساسیت به شکست فصل مشترکی

با نگاه مجدد به شکل (10) می توان تفاوت نمودارهای کشش - برش برای دو مود شکست فصل مشترکی و کندگی دکمه جوش را یافت. ولی این همه تفاوت این دو مود شکست نیست. آنچه که بسیار مهم است و به اقتضای محورهای موجود در این شکل نشان داده است، زمان آزمون کشش است. با توجه به اینکه سرعت کرنش در همه آزمون های کشش یکسان بود، می توان گفت که جوش ها حین آزمون کشش با نرخ ثابتی در حال جذب انرژی هستند که این انرژی صرف تغیر فرم آنها و اتساع ترک می شود. این زمان برای مودهای شکست فصل مشترکی و کندگی در شکل (10) به ترتیب 37 و 141 ثانیه است. این زمانها بر این مهم دلالت دارد که شکست فصل مشترکی در مقایسه با مود کندگی دکمه جوش شکست سریعتر و با جذب انرژی بسیار کمتری را تجربه می کند. به این دلیل وقوع مود شکست کندگی در آزمون های کشش در صنعت خودرو تا حد زیادی تعیین کننده اطمینان از عملکرد مکانیکی جوش هاست. مشاهدات نشان داد که فولادهای IF و HSLA

جوشکاری نامشابه فولادهای پیشرفته خودرویی و حساسیت به شکست فصل مشترکی آن‌ها. این موارد محدوده منحنی جوش‌پذیری فولاد را محدود می‌کنند و مانع از انتقال قابلیت‌های برجسته مکانیکی این فولادها به جوش‌های آن‌ها می‌شوند. این مقاله به پدیده شناسی این چالش‌ها برای فولادهای پیشرفته خودرویی در فرایند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای پرداخت. مشاهده شد که مواردی نظیر شیمی غنی آلیاژ، کربن معادل بالا، فرایند ترمومکانیکال پیچیده و خواص ترموفیزیکی ویژه این فولادها عوامل اصلی زمینه ساز این چالش‌ها می‌باشند که ضرورت بازطراحی آلیاژ بر مبنای پاسخ آن به فرایند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای یا بکارگیری فرآیندهای جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای اصلاح شده یا چندپالسه را برای استفاده از قابلیت‌های برجسته مکانیکی این فولادها در بدنه خودرو نشان می‌دهد.

مراجع

- [1] Rouholah Ashiri, Md Anwarul Haque, Chang-Wook Ji, Morteza shamanian, Hamid Reza Salimjazi, Yeong-Do Park, Supercritical area and critical nugget diameter for liquid metal embrittlement of Zn-coated twinning induced plasticity steels, *Scripta Materialia*, 2015, vol. 109, pp. 6–10.
- [2] Rouholah Ashiri, Morteza Shamanian, Hamid Reza Salimjazi, Md Anwarul Haque, Jin-Hee Bae, Chang-Wook Ji, Kwang-Geun Chin, Yeong-Do Park, Liquid metal embrittlement-free welds of Zn-coated twinning induced plasticity steels, *Scripta Materialia*, 2016, vol. 114, pp. 41–47.
- [3] R. Ashiri, S. P. H. Marashiri, Y.-D. Park, Weld Processing and Mechanical Responses of 1-GPa TRIP Steel Resistance Spot Welds, *Welding Journal*, 2018, vol. 97, pp. 157–69.
- [4] R. Ahsan, Y. Kim, R. Ashiri, Y. J. Cho, C. Jeong, Y. D. Park, Cold metal transfer (CMT) GMAW of zinc-coated steel, *Welding Journal*, 2016, vol. 95, pp. 120–132.
- [5] R. Ashiri, H. Mostaan, Y.-D. Park, A Phenomenological Study of Weld Discontinuities and Defects in Resistance Spot Welding of Advanced High Strength TRIP Steel, *Metallurgical and Materials Transactions A*, 2018, vol. 49A, pp. 6161–72.
- [6] Iman Hajiannia, Morteza Shamanian, Masoud Atapour, Rouholah Ashiri, Evaluation of Weldability and Mechanical Properties in Resistance Spot Welding of Ultrahigh-Strength TRIP1100 Steel, *SAE International Journal of Materials and Manufacturing*, 2019, vol. 12, pp. 5–17.

گفت که حساسیت جوش به شکست فصل مشترکی بیشتر حساسیت آن به تشکیل عیوب، ناپیوستگی‌ها و ناهمگونی‌های شیمیایی و افت قابلیت جذب انرژی در منطقه جوش بر می‌گردد. و از این منظر، راهکارهای جلوگیری از این مود شکست نیز اساساً با راهکارهای پیشگیری از رخداد عیوب، ناپیوستگی‌ها و ناهمگونی‌های شیمیایی در ارتباط است [9].

6-3- ضعیف شدن استحاله‌ای و حساسیت‌ها در فرایندهای

جوشکاری قوسی

از دیگر چالش‌های فولادهای پیشرفته خودرویی می‌توان به مواردی نظیر افت عملکرد مکانیکی مناطق جوش در اثر رخداد استحاله در آن مناطق اشاره نمود. از مهمترین آن‌ها می‌توان به نرم شوندگی مارتزیت در منطقه متاثر از حرارت فولادهای DP و TRIP، نرم شوندگی در اثر پدیده‌های مرتبط با آنیل، نرم‌شوندگی ناشی از رشد و ذوب رسوبات و مرز دانه‌ها در این منطقه و منطقه ذوب جزئی اشاره نمود. در خصوص بکارگیری ورق‌های ضخیم تر از جنس فولادهای پیشرفته خودرویی در بدنه یا دیگر اجزای خودرو، استفاده از روش‌های جوشکاری قوسی و لیزر معمول است که از مهمترین چالش‌های آن‌ها می‌توان به تشکیل تخلخل و حبس سرباره در منطقه جوش و نیز در سطح گرده جوش و حساسیت آهن به تشکیل ترکیبات بین فلزی و در نتیجه افت انعطاف‌پذیری جوش‌ها اشاره نمود [12-10].

4- نتیجه‌گیری

نتایج بررسی‌های تجربی نشان داده است که عوامل متعددی جوش‌پذیری و محدوده مجاز پارامترهای جوشکاری در فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای فولادهای پیشرفته خودرویی را متاثر می‌کنند که این امر کاربرد این فولادها را در صنعت خودرو با چالش مواجه می‌کند. برخی از مهمترین حساسیت‌های این فولادها در فرآیند جوشکاری مقاومتی نقطه‌ای عبارتند از حساسیت به پدیده بیرون زدگی پیش از موعد، تشکیل دکمه جوش کوچک، حساسیت به جدایش، حساسیت به ترک‌ها و حفرات، افت انعطاف‌پذیری در

cold metal transfer (CMT) gas metal arc welding (GMAW) of zinc coated steels, Science and Technology of Welding and Joining, 2016, vol. 21, pp209-215.

[11] Md. R . U. Ahsan, Muralimohan Cheepu, Rouholah Ashiri, Tae-Hoon Kim, Chanyoung Jeong, Yeong-Do Park, Mechanisms of weld pool flow and slag formation location in cold metal transfer (CMT) gas metal arc welding (GMAW), Welding in the World, 2017, vol. pp. 1275–1285.

[12] C. H. Muralimohan, M. Ashfaq, Rouholah Ashiri, V. Muthupandi, K. Sivaprasad, Analysis and Characterization of the Role of Ni Interlayer in the Friction Welding of Titanium and 304 Austenitic Stainless Steel, Metallurgical and Materials Transactions A, vol. 2016, vol. 47, 347-359.

[7] Sajad Salimi Beni, Masoud Atapour, Mohammad Reza Salmani, Rouholah Ashiri, Resistance Spot Welding Metallurgy of Thin Sheets of Zinc-Coated Interstitial-Free Steel, Metallurgical and Materials Transactions A, 2019, vol. 50, pp. 2218-2234.

[8] I. Hajiannia, M. Shamanian, M. Atapour, E. Ghassemali, R. Ashiri, A microstructure evaluation of different areas of resistance spot welding on ultra-high strength TRIP1100 steel, Cogent Engineering, 2018, vol. 5, pp. 1–13.

[9] روح الله عشیری، ارزیابی مکانیزم پدیده های ترک خوردن و جدایش در فولاد پرمنگنز آستینیتی حین جوشکاری مقاومتی نقطه ای، رساله دکتری مهندسی مواد- جوشکاری، دانشگاه صنعتی اصفهان، 1395.

[10] Md. R. U. Ahsan, Y. R. Kim, C. H. Kim, J. W. Kim, R. Ashiri, Y. D. Park, Porosity formation mechanisms in