

بررسی تجربی اثر پارامترهای جوشکاری صفحه داغ بر چermگی شکست و استحکام کششی درز جوش قطعات ترموپلاستیکی

امیر هوشمندپور^۱* سید عبدالمحمد رضائوند^۲ مهدی نظری مرویان^۳

* نویسنده مسئول: rezavand@iaud.ac.ir

چکیده

هدف این تحقیق، بررسی استحکام کششی و چermگی شکست قطعاتی از جنس پلی اتیلن چگالی بالا است که در دما، فشار و زمان های مختلف و با روش جوشکاری صفحه داغ به یکدیگر جوشکاری شده اند. نمونه های استاندارد طبق استاندارد به کمک دستگاه برش لیزر از نمونه های جوش داده شده جدا شده اند و نمودار تنش - کرنش توسط دستگاه کشش تهیه شده است. حداکثر استحکام کششی و چermگی شکست از نمودارهای حاصل استخراج شده اند. نتایج نشان می دهد که استحکام کششی قطعات جوشکاری شده کمتر و چermگی شکست آنها بیشتر از قطعات جوشکاری نشده است. همچنین با افزایش زمان و دمای نگهداری، استحکام کششی و چermگی شکست بیشتر شده است ولی افزایش فشار باعث خروج ماده ذوب شده پر کننده بین درز جوش دو قطعه و ریزش ماده نرم شده در لبه های قطعه شده است که موجب کاهش استحکام کششی و چermگی شکست درز جوش می شود.

واژه های کلیدی: جوشکاری صفحه داغ ترموپلاستیک، پلی اتیلن چگالی بالا، استحکام کششی، چermگی شکست.

۱- کارشناس ارشد مهندسی مکانیک، ساخت و تولید، دانشگاه آزاد اسلامی واحد دزفول.

۲- استادیار، دانشکده تحصیلات تکمیلی، گروه کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک، ساخت و تولید، دانشگاه آزاد اسلامی واحد دزفول.

۳- مریبی، دانشکده مکانیک، دانشگاه امام حسین(ع).

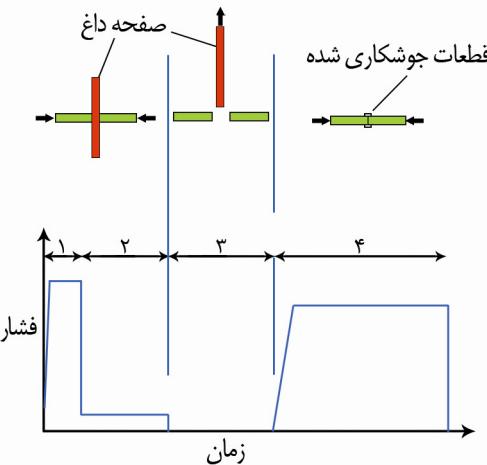
۱- مقدمه

ایجاد می شود. پدیده انجام شده در این مرحله انتقال گرما و جریان ذوب است. سپس قطعات از صفحه داغ جدا شده و با فشار مشخص به یکدیگر فشرده می شوند. با نگهداری فشار در زمان مشخص و سردشدن قطعات، اتصال موردنظر ایجاد می شود [۶]. بسیاری از محققان عوامل تأثیرگذار بر استحکام اتصالات جوش صفحه داغ را مورد بررسی قرار داده اند. باکنل [۷] نشان داد که چگونه جابه جایی جوش، مدت زمان گرمایش و دمای صفحه داغ باعث افزایش استحکام کششی و نقطه تسلیم اتصال می شود. پوتنه [۸] روشنی با بازده بهبود یافته را به وسیله ای جوش صفحه داغ با دمای بسیار بالا پیشنهاد داد. جان [۹] و لیاشنکو [۱۰] جوش صفحه داغ را در دمای پایین و محدود مورد بررسی قرار دادند و نتایج نشان داد که دمای پایین باعث کاهش استحکام مکانیکی درز جوش می شود.

پوپات و همکارانش [۱۱] آزمایشها ای بر روی فرایند بهینه سازی جوشکاری صفحه داغ قطعات پلی اتیلنی انجام دادند. در این آزمایشها به بررسی پارامترهای بهینه از جمله میزان فرورفتگی دو قطعه، ضخامت لایه مذاب و نسبت فشردگی به خروج (مقدار نیروی واردہ به میزان خروج ماده نرم شده در لبه) در فشار ثابت که از پارامترهای کنترل جوشکاری صفحه داغ است، پرداخته شد. نتایج این تحقیق نشان داد که ماکریزم استحکام درز جوش ممکن است تا به استحکام مواد بدون درز جوش برسد. حداقل ضخامت مناسب لایه مذاب در هر دو طرف $2/5\text{ mm}$ ، حداقل جابه جایی جوشکاری از هر دو طرف $0/7\text{ mm}$ و نسبت فشردگی به خروج برای یک جوش با کیفیت بالا $0/3$ است.

همچنین یانچن و همکارانش [۱۲] آزمایشاتی بر روی دو نمونه پلی پروپیلن خالص و پلی پروپیلن پرشده با تالک انجام دادند. در این روش از پارامترهایی همچون جابه جایی جوشکاری، ضخامت لایه مذاب و نسبت بین جابه جایی و ضخامت لایه مذاب در یک فشار ثابت برای کنترل جوشکاری استفاده شده است. نتایج این آزمایشها نشان داد که ماکریزم

قطعات مختلف ترمومپلاستیکی از روشهایی مانند قالبگیری تزریقی، اکستروژن، قالبگیری بادی، شکل دهنده گرمایی و روشهای دیگر قابل تولیدند. انتخاب روش مناسب برای ساخت، به عوامل مختلف مانند هندسه قطعه، جنس، خواص مورد انتظار و امکانات موجود بستگی دارد. در صورت پیچیده بودن شکل هندسی قطعه، قالب‌های مورد نیاز برای نصب بر روی دستگاه و تولید قطعات پیچیده، گران قیمت یا سنگین خواهند شد. یکی از راه حل‌های موجود، تقسیم‌بندی شکل هندسی قطعه به قطعات ساده‌تر، تولید آنها با هزینه کمتر و استفاده از روش جوشکاری پلاستیک‌ها جهت متصل و یکپارچه نمودن قطعات است. روش‌های متنوعی برای جوشکاری ترمومپلاستیک‌ها براساس اشکال و نوع ترمومپلاستیک وجود دارند که یکی از آنها جوشکاری صفحه داغ است که به دلیل سادگی و ارزان بودن از روش‌های پرکاربرد جوشکاری ترمومپلاستیک‌ها است [۱۳]. مراحل انجام این جوشکاری در شکل (۱) نشان داده شده است [۵-۳].



شکل (۱) مراحل انجام جوشکاری صفحه داغ [۲].

در مرحله گرم اول، قطعات به صفحه داغ متصل شده و با درنظر گرفتن زمان مناسب، لایه ذوب لازم برای اتصال

۲- مواد و روشها

در ادامه مراحل آماده‌سازی نمونه‌ها و روش آزمایش توضیح داده می‌شود.

۱-۱- مراحل آماده‌سازی نمونه‌ها

برای آماده‌سازی نمونه‌ها برای انجام عملیات جوشکاری ابتدا یک ورق پلی‌اتیلن با مشخصات فنی جدول (۱) به ابعاد $20 \times 10 \times 3$ متر توسط دستگاه برش به ۸۱ نمونه به ابعاد سانتی‌متری بریده شد. به منظور اطمینان از عدم تأثیر منفی بر روی منطقه جوش داده شده و برای جلوگیری از خم شدن نمونه‌ها در اثر فشار دستگاه جوش صفحه داغ و بالا بردن دقت و هم راستایی، در تمامی سطوح برش خورده از فیبرهای چوبی فشرده در بین پلیمرها استفاده شده است.

جدول (۱) مشخصات مکانیکی پلی‌اتیلن چگالی بالا [۲].

مقدار	پارامتر
0.92 g/cm^3	چگالی
258 MPa	مدول یانگ
18 MPa	استحکام کششی
14 MPa	حد تسلیم
90°C	دماهی ذوب
40 Vickers	سختی
74 J/m	مقاومت به ضربه
$0.0002 \text{ (Cm/Cm}^\circ\text{C)}$	ضریب انبساط حرارتی

در این روش سه نمونه بریده شده در بین ۴ فیبر چوبی به ابعاد $10 \times 9 \times 3$ سانتی‌متری قرار داده شد و توسط چسب و اعمال فشار، اتصال موقتی ایجاد شد. سپس تمامی نمونه‌ها از وسط بریده شده، و پس از کدگذاری آماده جوشکاری می‌شوند. شکل (۲) یک مجموعه از قطعات و فیبرها را نشان می‌دهد.

استحکام برای پلی‌پروپیلن پرشده با 40% تا 54% پر کننده تالک به ترتیب برابر 97% و 54% استحکام مواد است.

اوکلور و همکارانش [۱۳] به بررسی استحکام مکانیکی دو نوع پلی‌پروپیلن با 20% تقویت کننده با مونومتریال^۱ و بیمتریال^۲ که با روش قالبگیری تزریقی تهیه شده بودند، پرداختند. نتایج به دست آمده نشان داد که مواد تقویت کننده باعث افزایش استحکام کششی پلی‌پروپیلن، کاهش استحکام کششی و نقطه تسلیم در جوشکاری صفحه داغ می‌شود. همچنین استحکام مکانیکی پلی‌پروپیلن بیمتریال از مونومتریال بیشتر است.

کاگان [۱۴] آزمایش‌هایی در مورد تأثیر تقویت کننده‌ها بر استحکام کششی قطعات جوش‌داده شده و بدون درز جوش جوشکاری شده به روش صفحه داغ، در قطعاتی از جنس پلی‌آمید که به روش قالبگیری تزریقی تهیه شده بودند، انجام داد. نتایج به دست آمده نشان داد که تقویت کننده‌ها باعث افزایش استحکام کششی پلاستیک می‌شوند، ولی استحکام کششی درز جوش به طور قابل ملاحظه‌ای کاهش می‌یابد.

مخترازاده و آوراهام [۱۵] به بررسی استحکام کششی محل جوش در جوشکاری صفحه داغ ماده نانوکامپوزیت پلی‌پروپیلن با درصدهای مختلف نانورس^۳ پرداختند. نتایج این تحقیق نشان داد که استفاده از درصدهای مختلف 3% و 6% نانورس باعث کاهش استحکام درز جوش به ترتیب برابر 94% ، 79% و 62% می‌شود.

خواص مکانیکی قطعه جوش داده شده متأثر از پارامترهای فرآیند بوده و برای تولید قطعات مناسب، اثر این پارامترها باید به درستی شناخته شوند. هدف این تحقیق بررسی تجربی اثر پارامترهای جوشکاری صفحه داغ بر خواص مکانیکی درز جوش قطعات ترمoplاستیکی است.

۱- GRPP

۲- PP/GRPP

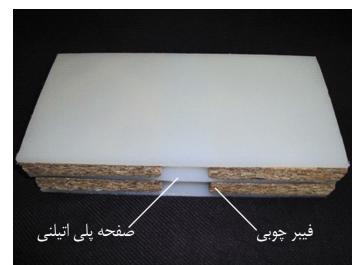
۳- Nanoclay

جدول (۳) شماره گذاری قطعات براساس پارامترهای متغیر.

شماره (s)	زمان نگهداری (s)	دماصفحه داغ (°C)	فشار نگهداری (psi)	شماره
۱۵	۱۸۰	۲۰	۱	
۳۰	۱۸۰	۲۰	۲	
۴۵	۱۸۰	۲۰	۳	
۱۵	۲۰۵	۲۰	۴	
۳۰	۲۰۵	۲۰	۵	
۴۵	۲۰۵	۲۰	۶	
۱۵	۲۳۰	۲۰	۷	
۳۰	۲۳۰	۲۰	۸	
۴۵	۲۳۰	۲۰	۹	
۱۵	۱۸۰	۲۴	۱۰	
۳۰	۱۸۰	۲۴	۱۱	
۴۵	۱۸۰	۲۴	۱۲	
۱۵	۲۰۵	۲۴	۱۳	
۳۰	۲۰۵	۲۴	۱۴	
۴۵	۲۰۵	۲۴	۱۵	
۱۵	۲۳۰	۲۴	۱۶	
۳۰	۲۳۰	۲۴	۱۷	
۴۵	۲۳۰	۲۴	۱۸	
۱۵	۱۸۰	۲۸	۱۹	
۳۰	۱۸۰	۲۸	۲۰	
۴۵	۱۸۰	۲۸	۲۱	
۱۵	۲۰۵	۲۸	۲۲	
۳۰	۲۰۵	۲۸	۲۳	
۴۵	۲۰۵	۲۸	۲۴	
۱۵	۲۳۰	۲۸	۲۵	
۳۰	۲۳۰	۲۸	۲۶	
۴۵	۲۳۰	۲۸	۲۷	

۳-۲- انجام آزمایش استحکام کششی و چرمگی شکست

پس از اتمام عملیات جوشکاری، نمونه‌های جوش خورده از فیبرهای چوبی جدا شدن و پلیسه‌های اضافی آنها توسط دستگاه پلیسه بر جدا شد. نمونه‌های آزمایش کشش طبق استاندارد ASTM-D638-I ساخته شدند. این نمونه‌های دمبلی شکل توسط دستگاه برش لیزر از قطعات جدا شدند و در دستگاه آزمایش کشش قرار گرفتند. شکل‌های (۳) و (۴)



شکل (۲) نمونه‌هایی از پلیمرهای چسب شده بین فیبرهای چوبی.

۲-۲- جوشکاری نمونه‌ها

نمونه‌های آماده شده در شرایط مختلف دما، فشار و زمان نگهداری، طبق شرایط جدول (۲) توسط دستگاه جوش صفحه داغ^۱ جوشکاری شدند.

جدول (۲) پارامترهای متغیر در سطوح مختلف.

فشار نگهداری (psi)	دماصفحه داغ (°C)	زمان نگهداری (s)
۱۵	۱۸۰	۲۰
۳۰	۲۰۵	۲۴
۴۵	۲۳۰	۲۸

جدول (۳) نحوه شماره گذاری قطعات براساس پارامترهای متغیر تعریف شده را نشان می‌دهد. به منظور کاهش خطاهای احتمالی، حداقل سه قطعه در هر کدام از شرایط جوشکاری شدند. در مجموع در این آزمایش ۸۱ نمونه به یکدیگر جوش داده شده‌اند (در ۲۷ بار جوشکاری هر بار ۳ قطعه به هم جوشکاری شده‌اند).

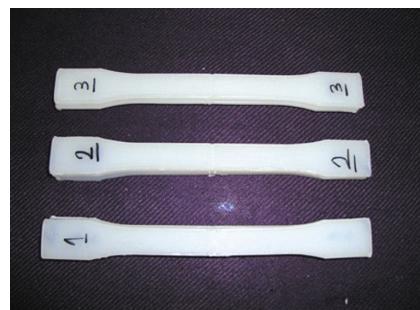
در هنگام جوشکاری، دو قطعه روی صفحه فلزی دستگاه قرار داده شدند. پس از اطمینان از هم راستایی، توسط جک‌های دستگاه، نمونه‌ها در محل خود ثبیت شدند. با تنظیم پارامترهای متغیر فرایند مطابق جدول (۳)، عملیات جوشکاری شروع شد. دو نمونه توسط فک‌های عرضی دستگاه به سمت صفحه داغ هدایت شد و به مدت زمان مشخص با آن در تماس قرار گرفت. در ادامه قطعات از صفحه داغ جدا شده و با خارج شدن صفحه داغ از بین دو قطعه، قطعات در مدت زمان و فشار مشخص به یکدیگر فشرده شدند. پس از سردشدن، اتصال موردنظر بین دو قطعه ایجاد شد.

جدول (۴) نتایج استحکام کششی و چرمنگی شکست.

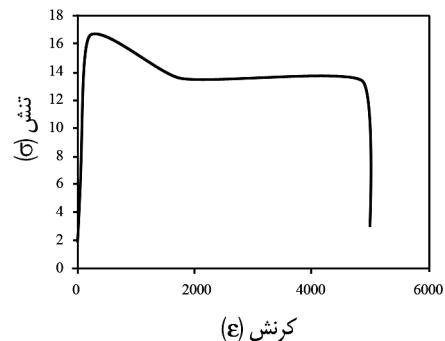
شماره	استحکام کششی (MPa)	چرمنگی شکست (J/m ³)
۱	۲/۷	۱۲۸۲۰/۵
۲	۱۰/۹	۴۸۷۱۷۹/۵
۳	۱۱/۶	۶۷۸۲۰/۵/۱
۴	۱۳/۵	۳۰۷۶۹۲/۳
۵	۱۵/۲	۴۶۶۶۶۶/۶
۶	۱۶/۸	۱۳۹۷۴۳۵/۸
۷	۱۶/۲	۵۵۳۸۴۶/۱
۸	۱۶/۶	۷۶۶۶۶۶/۶
۹	۱۷	۱۹۸۲۰/۵۱/۲
۱۰	۲/۳	۱۵۳۸۴/۶
۱۱	۶/۷	۴۳۵۸۹/۷
۱۲	۱۰/۳	۶۴۱۰۲/۵
۱۳	۸/۷	۱۳۵۸۹۷/۴
۱۴	۸/۹	۱۵۶۴۱۰/۲
۱۵	۱۴/۷	۲۱۷۹۴۸/۷
۱۶	۱۳/۶	۱۲۵۶۴۱
۱۷	۱۴/۸	۱۴۸۷۱۷/۹
۱۸	۱۵/۴	۲۵۳۸۴۶/۱
۱۹	۲/۲	۱۵۳۸۴/۶
۲۰	۴/۹	۴۳۵۸۹/۷
۲۱	۵/۶	۴۱۰۲۵/۶
۲۲	۶/۳	۲۵۶۴۱
۲۳	۷/۴	۴۶۱۵۳/۸
۲۴	۷/۹	۴۸۷۱۷/۹
۲۵	۸/۳	۱۲۸۲۰/۵
۲۶	۱۲/۶	۴۱۰۲۵/۶
۲۷	۱۳/۸	۴۶۱۵۳/۸
جوشکاری نشده		۴۴۱۰۲۵/۶
جوشکاری نشده		۱۷/۵

با مقایسه نمونه های جوشکاری شده و جوشکاری نشده مشاهده شد که در قطعه شماره ۹، اختلاف بین استحکام کششی دو نمونه جوشکاری شده و جوشکاری نشده کم است ولی اختلاف چرمنگی شکست بین این دو نمونه زیاد است. اتصال این قطعه به صورت دائمی وغیر قابل نفوذ انجام گرفته است، به طوری که در هنگام تست از خط جوش پاره نشد.

به ترتیب نمونه های استاندارد تست کشش را بعد از برش و نمونه ای از نمودار تنش - کرنش قطعات را نشان می دهنند.



شکل (۳) نمونه استاندارد تست کشش ASTM- D۶۳۸-I.



شکل (۴) نمودار تنش - کرنش نمونه شماره ۹.

برای صاف کردن لبه های قطعات و جلوگیری از ایجاد تمرکز تنش، تمامی نمونه ها توسط سمباده نرم ۱۲۰۰ صاف و صیقلی شده اند.

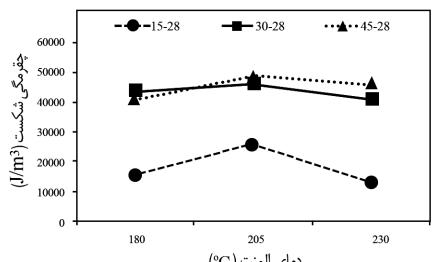
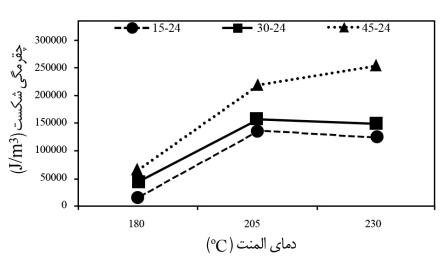
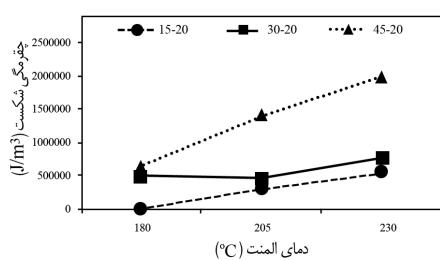
آزمایش کشش قطعات توسط دستگاه کونگ مدل LA- ۷۰۰۰ AI- ۱۰ Ton و با نرخ ۵ mm/min انجام شد. نمودار تنش - کرنش نمونه ها در شرایط مختلف ثبت شده و با استفاده از این نمودارها، مقادیر استحکام کششی، کرنش در لحظه شکست و چرمنگی شکست (سطح زیر نمودار منحنی تنش - کرنش تا لحظه شکست) تعیین شد.

۳- نتایج و بحث

نتایج آزمایشها نشان می دهد که استحکام درز جوش در فرایند جوشکاری صفحه داغ به هر سه پارامتر دما، فشار و زمان نگهداری بستگی دارد. میزان حداکثر استحکام کششی و چرمنگی شکست قطعات در جدول (۴) نشان داده شده است.

۲-۳-۱ اثر زمان نگهداری

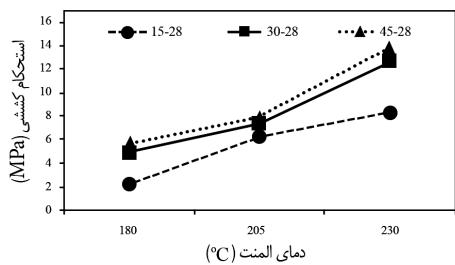
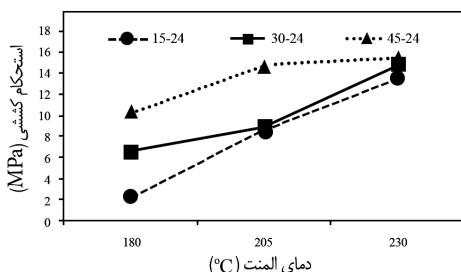
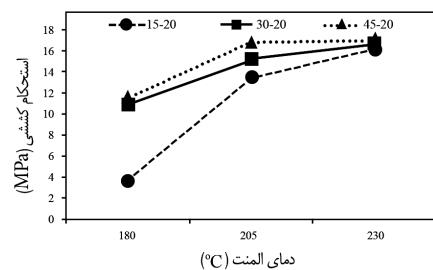
تأثیر زمان نگهداری بر استحکام کششی و چرمگی شکست درز جوش در دمای صفحه داغ و فشارهای مختلف در شکل های (۷) و (۸) نشان داده شده است. افزایش زمان نگهداری قطعات بر روی صفحه داغ باعث افزایش برآمدگی در سطح داخلی و خارجی اتصال شده است که حاصل جایه جایی پلیمر نرم شده از منطقه جوش به اطراف است. این امر باعث نفوذ بهتر لبه های دو قطعه در هم شده و در نهایت منجر به افزایش استحکام کششی و چرمگی شکست قطعات می شود. علت کم بودن چرمگی شکست در فشارهای نگهداری بالا در شکل (۸) را می توان در ضعیف بودن و شکست سریع نمونه ها از خط جوش دانست. می توان به این نکته اشاره کرد که در قطعاتی با چرمگی شکست کم هیچگونه اتصال جوشکاری صورت نگرفته است.



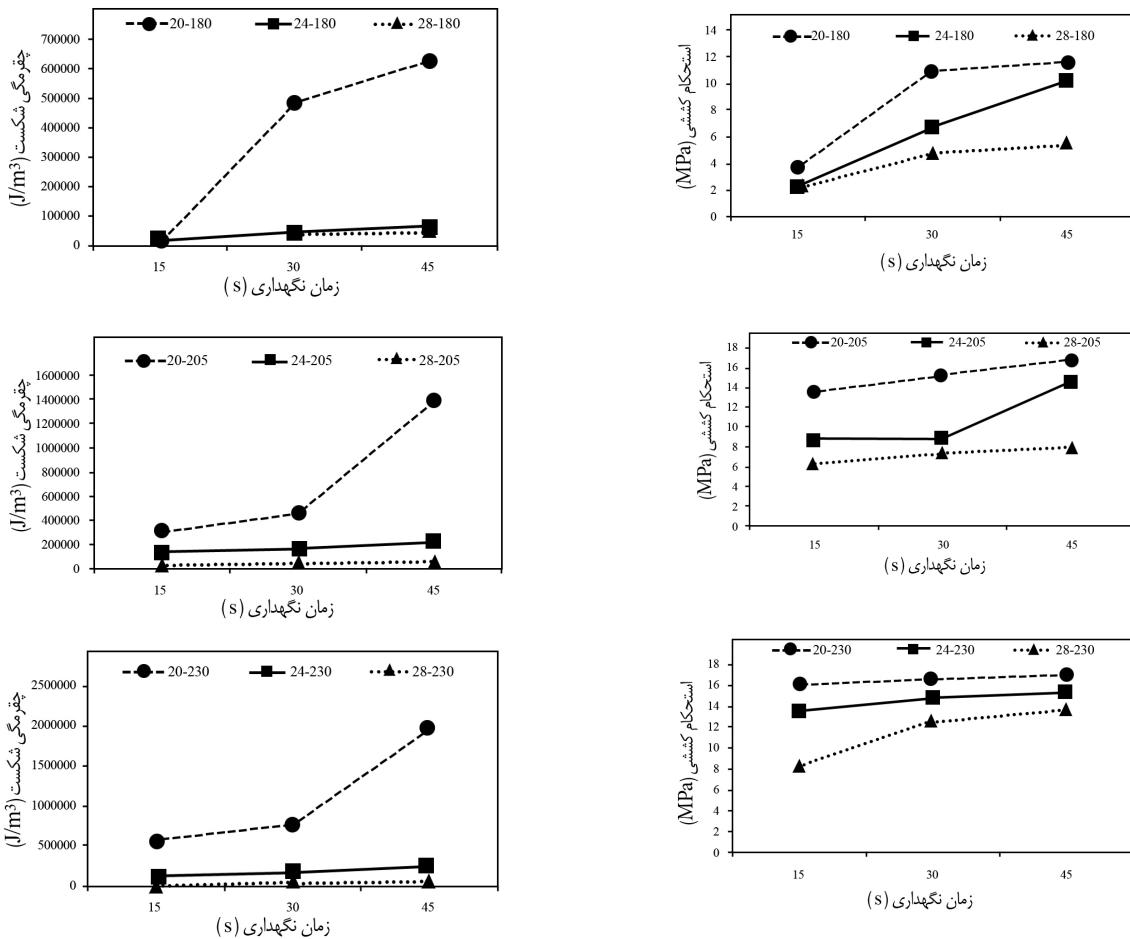
شکل (۶) تأثیر دمای المنت بر چرمگی شکست درز جوش (به عنوان مثال نمودار 20-15 نمایانگر زمان نگهداری ۱۵ ثانیه در فشار 20 psi است).

۳-۱ اثر دمای صفحه داغ

تأثیر دمای المنت بر استحکام کششی و چرمگی شکست درز جوش، در فشارها و زمانهای نگهداری مختلف در شکل های (۵) و (۶) نشان داده شده اند. برای وضوح بهتر، نتایج در هر مورد بر روی سه نمودار که دارای محور افقی و عمودی یکسان اند، نشان داده شده اند. این مورد در شکل های (۷) تا (۱۰) نیز انجام شده است. افزایش دمای صفحه داغ موجب ذوب شدن لایه ضخیم تری از قطعات شده است به طوری که در هنگام اتصال قطعات به یکدیگر، نفوذ لایه های مذاب دو قطعه در یکدیگر بیشتر شده است و در نهایت به افزایش استحکام کششی و چرمگی شکست قطعات منجر شده است.



شکل (۵) تأثیر دمای المنت بر استحکام کششی درز جوش (به عنوان مثال نمودار 20-15 نمایانگر زمان نگهداری ۱۵ ثانیه در فشار 20 psi است).

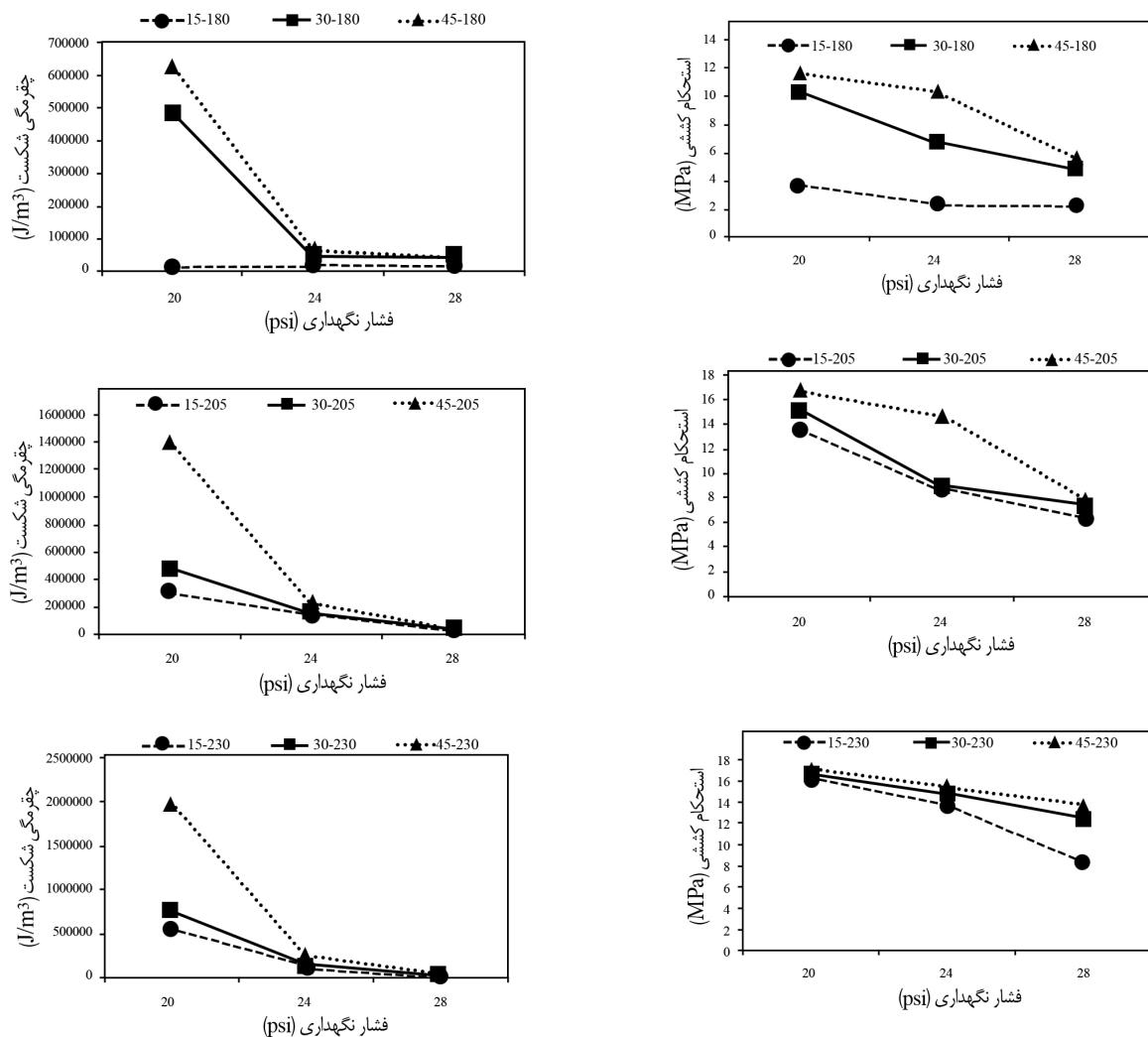


شکل(۸) تأثیر زمان نگهداری بر چقرمگی شکست درز جوش (به عنوان مثال نمودار ۲۰-۲۰ نمایانگر فشار psi ۲۰ و دمای ۱۸۰ °C است).

۴-۴- بودرسی ساختار شکست خط جوش
شکست پلیمرها به دو شکل، ترد یا نرم صورت می‌گیرد. در این مقاله، در تمامی نمودارهای نشان داده شده مربوط به قطعات جوشکاری شده، شکست از محل درز جوش انجام نشده است. این بدین معنی است که استحکام خط جوش از ترمoplاستیک پایه بیشتر بوده است. زمانی که شکست از محل خط جوش نباشد، شکست حالت نرم و زمانی که شکست از محل خط جوش باشد، شکست ترد اتفاق می‌افتد.

شکل(۷) تأثیر زمان نگهداری بر استحکام کششی درز جوش (به عنوان مثال نمودار ۲۰-۲۰ نمایانگر فشار psi ۲۰ و دمای ۱۸۰ °C است).

۳-۳- اثر فشار نگهداری
تأثیر میزان فشار نگهداری بر استحکام کششی و چقرمگی شکست درز جوش در دمای صفحه داغ و زمان نگهداری مختلف در شکل های (۹) و (۱۰) نشان داده شده است. افزایش فشار باعث خارج شدن ماده مذاب پر کننده بین دو قطعه و لغزیدن قطعات بر روی هم شده است. این امر باعث می شود که لبه های دو قطعه دقیقاً رو به روی هم جوش نخورند. همچنین این امر در فشارهای بالاتر باعث ریزش ماده نرم شده در لبه های قطعه، و خم شدن نمونه ها می شود. به طوری که با خروج ماده مذاب نرم شده بین دو قطعه هیچگونه اتصالی بین مواد نرم شده ایجاد نمی شود و در نهایت استحکام کششی و چقرمگی شکست کاهش می یابد.



شکل (۱۰) تأثیر فشار نگهداری بر چermگی شکست درز جوش (به عنوان مثال نمودار 15-180-15 نمایانگر زمان نگهداری ۱۵ ثانیه و دمای 180°C است).

شکل (۹) تأثیر فشار نگهداری بر استحکام کششی درز جوش (به عنوان مثال نمودار 15-180-15 نمایانگر زمان نگهداری ۱۵ ثانیه و دمای 180°C است).

با توجه به ساختار ماکرومولکولی ترمومولاستیکها، علت وقوع انواع شکست انعطاف‌پذیر یا ترد، نحوه لغزش و جابه‌جایی زنجیره‌های پلیمری است. در صورت پیدایش ترکچه و موضعی بودن نفوذ آن (عدم گسترش زیاد)، شکست نرم اتفاق می‌افتد. در صورت لغزش زنجیره‌ها در مقیاس ماکروسکوپی، شکست ترد ایجاد می‌شود. بنابراین در شکست ترد نیز نوعی تسلیم در ابعاد میکروسکوپی صورت می‌گیرد [۱۶].

انرژی مصرفی برای تغییر شکل موضعی (شکست ترد)، نخست زنجیره‌های درز جوش را کشیده و در مرحله بعد، یا آنها را از لابه‌لای زنجیره‌های سطح مقابل که با آنها گره خورده‌اند، رها می‌کند یا به پارگی زنجیره‌ها می‌انجامد [۱۶].

۴- نتیجه گیری

در این تحقیق، اثر پارامترهای فشار نگهداری، دمای صفحه داغ و زمان نگهداری بر استحکام کششی و چermگی شکست قطعات پلی‌اتیلنی جوشکاری شده به روش صفحه داغ مورد بررسی قرار گرفت. نتایج و مشاهدات مهم این تحقیق عبارت‌اند از:

- افزایش فشار باعث از بین رفتن ماده مذاب پر کننده بین دو قطعه می‌شود. همچنین در فشارهای بالاتر افزایش فشار باعث ریزش ماده نرم شده در لبه‌های قطعه و خم شدن نمونه‌ها می‌شود. همه این عوامل تأثیر بسیار زیادی در کاهش استحکام کششی و چermگی شکست درز جوش دارند.

- [6] Yousefpour Ali, Hojjati Mehdi ,Pierre Immarigeon - Jean., Fusion bonding/welding of thermoplastic composites., *SAGE Journal of Thermoplastics Composites Materials*, Vol. 17, 2004 , pp. 303-341.
- [7] Bucknell, C., Hot plate welding of plastics: factor affecting weld strength, *Polymer Engineering and Science*, Vol. 20, 1980,pp.653-660.
- [8] Potente H., Improved efficiency by high temperature heated tool welding, *Welding in the World*, Vol. 17, 1979, pp. 456-461.
- [9] John P., Heated plate welding of HDPE pipes at low ambient temperature, *Welding in the world*, Vol. 20, 1982, pp.1251-1258.
- [10] Lyashenko V., The butt fusion welding of thermoplastics tubes in winter conditions, *welding Production*, Vol. 12, 1975, pp. 325-332.
- [11] Poopat Bovornchok, Yuan Chung, Benatar Avraham, Optimization of Contact Hot Plate Welding of HDPE, *Society of Plastics Engineering*, 1999, pp. 1386-1390.
- [12] Yuan Chun, Poopat Bovornchok and Benatar Avraham, Hot plate welding of polypropylene and talc reinforced polypropylene composites, *Society of Plastics Engineering*, 1999, pp 1396-1402.
- [13] Oliver MJ, Duarte FM, Tchalamov and Cunho Am, Hot plate welding of Glass Reinforced Polypropylenem, *Society of Plastics Engineering*, 2001, pp. 396-340.
- [14] Kagan VAL. Optimized Mechanical Performance of and Molded Butt Joints- Part II – Weld and Knit Lines Integrity., *SAGE Journal of Reinforced plastic and Composites*, Vol. 22, 2003, pp. 867-879.
- [15] Mokhtarzadeh Abbass, Benatar Avraham, Experiments in Hot Plate Welding of Polypropylene Nanocomposites, *Society of Plastics Engineering*, 2004, pp. 1168-1172.
- [۱۶] باقری، ر.، مبانی خواص مکانیکی پلاستیک‌ها، جهاد دانشگاهی دانشگاه صنعتی اصفهان، ۱۳۸۴ ، صص .۱۲۰ – ۱۱۵

- افزایش دمای صفحه داغ باعث نفوذ دو قطعه در هم می شود که در شرایط اشاره شده باعث افزایش استحکام کششی و چرمگی شکست می شود.
- افزایش زمان نگهداری قطعات بر روی صفحه داغ باعث ذوب شدن بیشتر لبه‌ها، نفوذ بهتر قطعات، افزایش استحکام کششی و چرمگی شکست می شود.
- استحکام کششی قطعات جوشکاری شده به روش صفحه داغ کمتر از قطعات جوشکاری نشده است.
- چرمگی شکست قطعات جوشکاری شده به روش صفحه داغ بیشتر از قطعات جوشکاری نشده است.

تشکر و قدردانی

نویسنده‌گان بر خود لازم می بینند که از مسئلان شرکت بهینه‌سازان سوشیانت دزفول، آقایان مهندس علی ژیان و صادق هدایت و همچنین آقای مهندس حسین فراوش و خانم پریسا نوری نژاد صوفی برای همکاری در انجام آزمایشها تشکر و قدردانی نمایند.

مراجع

- [1] Astoks V., Toward weld strength data base for hot tool welding of Thermoplastics, *Society of Plastics Engineering*, 2000, pp. 1058-1063.
- [2] Troughton Michael, Handbook of Plastic Joining, United States of America, 2008, pp. 3-8.
- [3] Lin T.T. , Benatar „A Effect of hot plate welding parameters on the weld strength of polypropylene, ANTEC, 12, Society of Plastics Engineering conference proceedings, 1993, pp. 961-966.
- [4] Potente H. , Tappe P., Scale- up laws in heated tool butt welding of HDPE , *Polymer Engineering and Science*,Vol. 29, 1989, pp.876-881.
- [5] Stokes V.K., Joining methods for plastics and plastics composites: an overview, *Polymer Engineering and Science*, Vol. 29, 1989, pp. 546-551.