



بررسی تجربی شکل‌پذیری ورق‌های آلومینیومی تولید شده با فرآیند پیوند سرد نوردی با استفاده از آزمون ناکازیما

داود رحمت آبادی^۱، رامین هاشمی^{۲*}

۱- فارغ التحصیل کارشناسی ارشد، مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

۲- استادیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

* تهران، صندوق پستی 1684613114

چکیده

فرآیند پیوند سرد نوردی، یک جوش حالت جامد برای ایجاد پیوند بین فلزات مشابه و غیرهم‌جنس از طریق نوردکاری می‌باشد. در این تحقیق، برای اولین بار شکل‌پذیری ورق‌های دولایه آلومینیومی تولید شده به روش پیوند نوردی با استفاده از آزمایش ناکازیما مورد طالعه قرار گرفت. به منظور ساخت ورق دولایه آلومینیومی، از یک ماشین نورد و اعمال کاهش خاص محدود شد. همچنین خواص مکانیکی، و سطح مقاطع شکست مورد بررسی و مقایسه قرار گرفت و مشاهده شد که استحکام و میکروسختی به ترتیب 149.5 و 80٪ افزایش داشت. اما از دیادطول و شکل‌پذیری نسبت به نمونه‌های اولیه به دلیل کارسرد و کرنش سختی کاهش یافت. همچنین تابع تسامویر میکروسکوپ الکترون روشنی نشان داد که بعد از فرآیند نورد سرد پیوندی در نمونه‌ی دولایه آلومینیومی، شکست نرم همراه با میکروخفرات و مناطق برشی مشاهده می‌شود.

اطلاعات مقاله

پاداشت پژوهشی

دریافت: 13 بهمن 1395

پذیرش: 09 آسفند 1395

ارائه در سایت: 14 فروردین 1396

کلید واژگان:

ورق آلومینیومی

پیوند سرد نوردی

نمودار حد شکل‌پذیری

خواص مکانیکی

میکروسکوپ الکترونی روشنی

Experimental investigation of formability of aluminum sheets produced by cold roll bonding process used by Nakazima test

Davood Rahmatabadi, Ramin Hashemi*

School of Mechanical Engineering, Iran University of Science and Technology, Tehran, Iran

* P.O.B. 1684613114, Tehran, Iran, rhasemi@iust.ac.ir

ARTICLE INFORMATION

Research Note

Received 01 February 2017

Accepted 27 February 2017

Available Online 03 April 2017

Keywords:

Aluminum sheet

CRB

FLD

Mechanical properties

SEM

ABSTRACT

Cold roll bonding process is a solid phase method of bonding the same or different metals by rolling. In this study, for the first time, formability of two-layer aluminum strips fabricated by the CRB process is investigated by Nakazima and experimental tests. To produce two-layer aluminum strips using a rolling machine and applying thickness reduction was 50% at room temperature. Mechanical properties, tensile fracture surfaces were studied and compared. It was observed that strength and microhardness increased 149.5 and 80% respectively, but elongation and ductility decreased compared to the initial strip due to strain hardening and cold work. Also, results of SEM demonstrated that after CRB process, ductile fracture accompanied by dimples samples and shear zones were observed.

۱- مقدمه

[۳,۱] در سال‌های اخیر از فرآیند پیوند سرد نوردی به‌طور گسترده برای تولید ورق‌ها و فویل لایه‌ای بزرگ استفاده می‌شود [۱]. مطالعات بسیاری بر روی پارامترهای حاکم باند به منظور درک ماهیت پیچیده مکانیزم اتصال انجام شده است، همچنین نورد سرد پیوندی به منظور تولید مواد مختلفی مورد استفاده قرار گرفته است. در حالت کلی، شکل‌دهی ورق‌های فلزی عبارت است از انجام یک تغییر شکل پلاستیک که روی ورق انجام می‌بیند تا یک قطعه مهندسی با شکل دلخواه تولید گردد. منحنی‌های حد شکل‌دهی در حقیقت محدوده‌ی ترکیب کرنش‌هایی است که شروع گلوبی موضعی را مشخص می‌کند [۴]. ناکازیما و

در سال‌های اخیر آلیاژهای لایه‌ای بیش از گذشته در کاربردهای صنعتی مورد توجه قرار گرفته‌اند [۱]. از بین تکنولوژی‌های موجود برای تولید آلیاژهای چندلایه، روش نورد سرد پیوندی در سال‌های اخیر به دلیل ویژگی‌های کاربردی منحصر به فرد در مقایسه با سایر روش‌های دیگر رشد و توسعه سریعی داشته است [۲]. از جمله این ویژگی‌ها می‌توان به ساده بودن این روش و همچنین قابلیت خودکار کردن آن، اشاره کرد. این فرآیند را می‌توان بر طیف گسترهای از فلزات اعمال کرد، علاوه‌بر این فلزاتی که به‌وسیله جوش سنتی نمی‌توان به هم جوش زد را می‌توان با این روش بهم اتصال داد

Please cite this article using:

D. Rahmatabadi, R. Hashemi, Experimental investigation of formability of aluminum sheets produced by cold roll bonding process used by Nakazima test, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 17, No. 3, pp. 451-454, 2017 (in Persian)

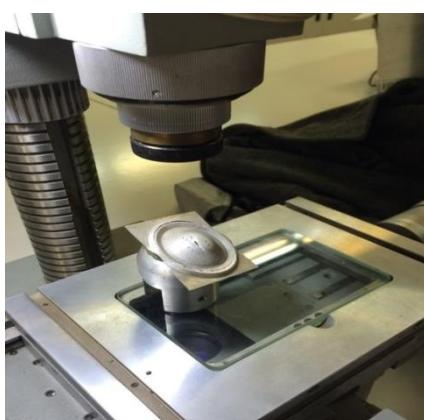
برای ارجاع به این مقاله از عبارت ذیل استفاده نمایید:

استفاده از میکروسکوپ الکترونی روبشی مورد بررسی قرار گرفت. جهت تعیین نمودار حد شکل‌دهی از آزمون ناکازیما استفاده شد. این آزمون شامل کشش نمونه تا پارگی با استفاده از سنبه سر نیم کروی و قالب می‌باشد. برای آزمون 8 نمونه در طول یکسان و عرض‌های مختلف براساس استاندارد ISO 12004 و استفاده از مقیاس یک‌چهارم استفاده شد. بعد از آماده‌سازی، برای یافتن کرنش‌های حدي، گریدهای دایروی به قطر 2.5 میلی‌متر به کمک حک الکتروشیمیابی روی نمونه‌ها حک شدند. پس از انجام آزمون ناکازیما، جهت ترسیم نمودار کرنش‌های ایجاد شده در نمونه‌ها را به‌وسیله میکروسکوپ ورنیه‌دار استفاده شده مطابق با "شکل 2" با دقیق 1 میکرومتر اندازه‌گیری شد. پس از اندازه‌گیری مقادیر قطرهای ثانویه بزرگ و کوچک بیضی می‌باشند و داشتن مقادیر اولیه قطر دایره و استفاده از روابط مربوطه مقادیر کرنش‌های حقیقی و مهندسی حدي محاسبه می‌شود. با محاسبه مقادیر کرنش بزرگ و کوچک برای تمام نمونه‌های آزمون ناکازیما، نقاطی به‌دست می‌آید که با عبور منحنی از این نقاط نمودار حد شکل‌دهی حاصل می‌گردد.

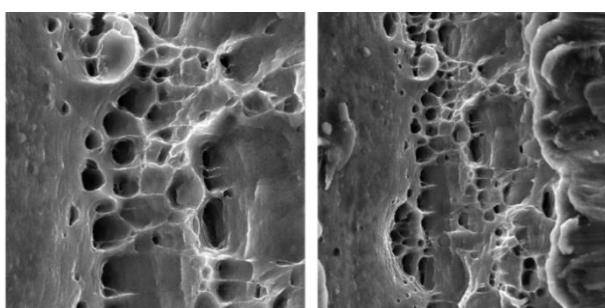
3- نتایج و بحث

3-1- شکست نگاری

در "شکل 3" سطح مقطع شکست ورق اولیه با استفاده از میکروسکوپ الکترونی روبشی نشان داده شده است. مشاهده می‌شود که شکست از نوع نرم همراه با میکروحفرات و منطق برشی خارجی است بهطوری که تغییر شکل بالا و گلوبی شدن در حالت ماکروسکوپی قابل مشاهده است. با توجه به تصاویر "شکل 4" و بعد از فرآیند پیوند جوش نوری دیده می‌شود که نمونه‌های شکست دارای شکست نرم همراه با میکروحفرات و



شکل 2 میکروسکوپ ورنیه‌دار استفاده شده جهت خواندن کرنش‌های اصلی و فرعی



شکل 3 سطح مقطع شکست نمونه اولیه

همکاران [5] روشی برای ترسیم نمودارهای حد شکل‌پذیری پیشنهاد نمودند که در آن نمونه‌هایی مستطیلی با کمک سنبه نیم کروی شکل داده می‌شوند و هر دو طرف نمودار را می‌توان با این روش ترسیم نمود و امروزه حتی با وجود مشکلات و دشواری‌های آن، پرکاربردترین شیوه به دست آوردن نمودارهای حد شکل‌دهی در میان پژوهشگران می‌باشد. شاید به خاطر بروز همین مشکلات بوده است که با توجه این که روش آزمون ناکازیما که کامل‌ترین و پرکاربردترین روش می‌باشد ولی تاکنون از این روش برای بررسی شکل‌پذیری ورق‌های دولایه، استفاده چندانی نشده است. کرجی بانی و همکاران با استفاده از آزمون ناکازیما به بررسی شکل‌پذیری ورق دولایه آلومینیوم مس پرداختند [6].

قابل ذکر است که در مقایسه ورق‌های تولیدی با روش پیوند سرد نوردی و ورق تک لایه نورد شده تفاوت‌های وجود دارد، مثلاً وقتی از یک ورق تک لایه استفاده شود، ضخامت نهایی نمونه‌ی تولیدی در پایان هر سیکل نورد به میزان کاهش موردنظر، کاهش ضخامت می‌یابد و نمونه‌ی اولیه و نورد شده به اندازه‌ی کاهش ضخامت موردنظر، اختلاف ضخامت دارند.

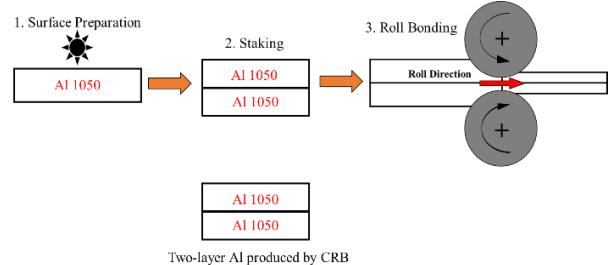
2- روش تحقیق

2-1- فرآیند پیوند سرد نوردی

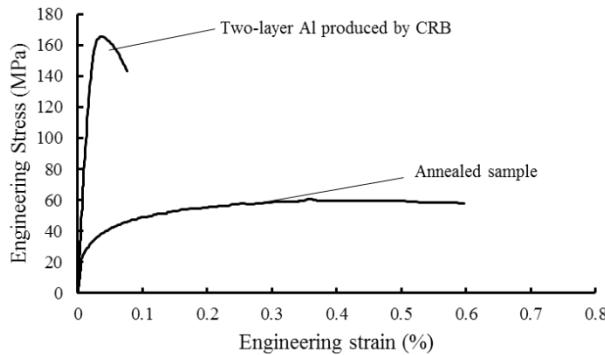
در این پژوهش از آلومینیوم خالص تجاری 1050 استفاده شده است. دلیل این کار، عدم نیاز به تجهیزات شکل‌دهی با توان بالا می‌باشد. همچنین به دلیل محدودیت در، باید از ماده‌ای با استحکام پایین استفاده می‌شد که امکان تولید نمونه از نظر ابعاد جهت استفاده در آزمون استاندارد ناکازیما را داشته باشد. قبل از انجام عملیات نورد تجمعی نمونه‌ها تحت عملیات آنیل قرار گرفتند. عملیات آنیل به مدت یک ساعت و در دمای 380 درجه سانتی‌گراد و در کوره‌ی صورت گرفت. به منظور تولید ورق دولایه آلومینیومی به روش پیوند سرد نوردی، ابتدا دو قطعه از ورق اولیه با استفاده از حمام استون چربی زدایی شده و توسط برس فولادی خراشیده و زبر می‌شوند [7] و سپس دو ورق روی هم قرار داده شد البته به منظور جلوگیری از لغزش آن‌ها بر روی هم، نمونه‌ها را از چهار طرف سوراخ کرده و توسط سیم فولادی بهم محکم بسته می‌شوند و سپس پیوند نوردی با ۵۰٪ کاهش ضخامت برقرار شد. شماتیک فرآیند پیوند نوردی در "شکل 1" نشان داده شده است.

2-2- بررسی خواص مکانیکی سطح مقطع شکست و نمودارهای حد شکل‌پذیری

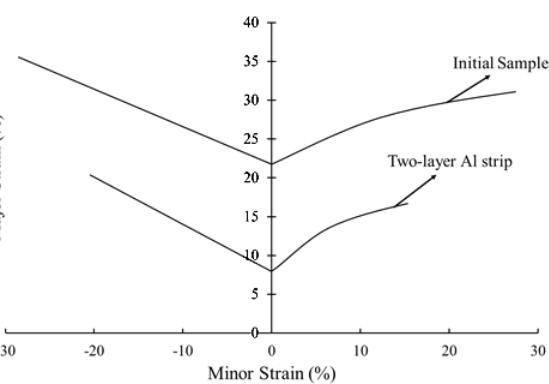
آزمون کشش تکمحوره در دمای اتفاق و با نرخ کرنش $s^{-1} \times 10^{-4}$ انجام شد. آزمون میکروسختی ویکرز نمونه‌ها تحت بار 200 گرم و زمان اعمال بار 10 ثانیه در راستای عمود بر جهت نورد اندازه‌گیری شد. بهمنظور بررسی چگونگی برقراری اتصال نوردی بین لایه‌ها و تعیین مکانیزم شکست با



شکل 1 شماتیک فرآیند پیوند سرد نوردی



شکل ۵ منحنی تنش-کرنش مهندسی برای نمونه‌ی آنیل شده و ورق آلومینیومی تولید شده به روش پیوند سرد نوردی



شکل ۶ نمودارهای حد شکل‌پذیری برای نمونه‌ی اولیه و ورق آلومینیومی تولید شده به روش پیوند سرد نوردی

می‌باشد که در این تحقیق برای اولین بار به این مسئله به صورت تجربی پرداخته شده است.

با توجه به "شکل ۷" میکروسختی برای دولایه آلومینیومی تولید شده به روش پیوند سرد نوردی نسبت به نمونه اولیه و با نرخ زیاد افزایش می‌یابد و مقدار میکروسختی از 25 ویکرز برای نمونه آنیل به 45 ویکرز برای نمونه دولایه آلومینیومی می‌رسد که این تغییرات باعث افزایش ۸۰٪ در میزان میکروسختی ویکرز پس از اعمال پیوند نوردی در دمای محیط و به دلیل اعمال کرنش سختی و کار سرد می‌باشد [11]. همچنین در این شکل تغییرات از دیاد طول، استحکام نهایی، استحکام تسلیم و پایین ترین نقطه‌ی نمودارهای حد شکل‌پذیری را برای دو نمونه اولیه و ورق دولایه آلومینیومی تولید شده با استفاده از روش پیوند سرد نوردی نشان می‌دهد. دلیل اصلی این تغییرات، کار سرد، افزایش چگالی نابهجهای و کرنش سختی می‌باشد [13,12]. همچنین روند تغییرات از دیاد طول و نمودارهای حد شکل‌پذیری برای هر دو نمونه اولیه و دولایه یکسان می‌باشد. البته مقدار کاهش در از دیاد طول ناشی از آزمون کشش به مراتب بیشتر از شکل‌پذیری می‌باشد و نتایج حاصل از آزمون کشش تکمحوره در مقایسه با نمودارهای حد شکل‌پذیری، شکل‌پذیری در ورق‌های دولایه تولید شده با روش پیوند سرد نوردی را محدودتر می‌کند.

۴- نتایج

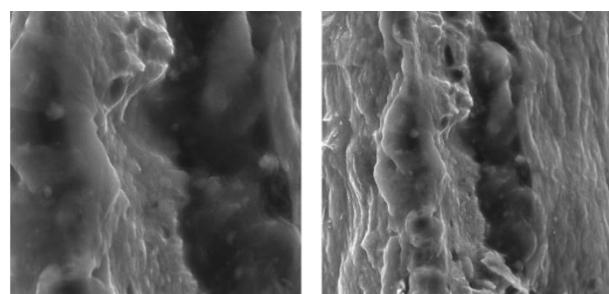
در این تحقیق برای اولین بار شکل‌پذیری ورق‌های دولایه آلومینیومی تولید

مناطق برشی هستند. قابل توجه است که میزان تغییر شکل کم و گلوبی شدن بسیار کوچک رخ داده است که نتایج اعمال کرنش زیاد، کار سرد و افزایش چگالی نابهجهای در هنگام تولید با فرآیند پیوند سرد نوردی می‌باشد. همچنین مطابق با هر دو "شکل ۳ و ۴" مشاهده می‌شود که اندازه میکروحفرات ایجاد شده در پیوند جوش نوردی کوچکتر از میکروحفرات موجود در ماده اولیه بوده و به اندازه آن عمیق نمی‌باشد. همچنین تصاویر میکروسکوپ الکترونی از سطح مقطع شکست، بیانگر پیوند مناسب و عدم انفصال بین لایه‌های آلومینیومی می‌باشد.

3-2- خواص مکانیکی و شکل‌پذیری

نمودارهای تنش-کرنش مهندسی در "شکل ۵" ارائه شده است. استحکام کششی و تنش تسلیم ورق دولایه آلومینیومی نسبت به نمونه آنیل شدیداً افزایش می‌یابد و استحکام تسلیم و کششی به ترتیب از مقادیر 39 و 61 مگاپاسکال به 121 و 153 مگاپاسکال برای ورق دولایه آلومینیومی می‌رسد. همچنین استحکام تسلیم و کششی برای نمونه دولایه تولید به روش پیوند سرد نوردی در مقایسه با ورق اولیه آلومینیوم خالص تجاری، به ترتیب 210٪ و 149.5٪ افزایش یافته است. همان‌طور که اشاره شد، این افزایش شدید را می‌توان به وسیله کار سرد، کاهش ضخامت بالا (٪50)، کارستختی به وسیله نابهجهای توجیه کرد [10-8]. همچنین این افزایش استحکام با تایید تصاویر میکروسکوپ الکترونی بیانگر پیوند مناسب بین لایه‌های آلومینیومی و عدم جدایش بین لایه‌ها می‌باشد.

در "شکل 6" نمودارهای حد شکل‌پذیری برای هر دو نمونه آنیل و دولایه آلومینیومی تولید شده، به منظور مقایسه شکل‌پذیری در یک شکل آورده شده است و همان‌طور که مشخص است، سطح زیر نمودار حد شکل‌پذیری مانند نتایج حاصل از آزمون کشش تکمحوره که از دیاد طول برای نمونه‌های دولایه آلومینیومی در مقایسه با نمونه‌های آنیل شده به شدت کاهش می‌یابد، پایین آمد که این پایین آمدن نمودار به معنی محدودتر شدن عملیات شکل‌پذیری برای نمونه‌های دولایه تولید شده به روش پیوند سرد پیوندی می‌باشد که می‌توان عامل اصلی این کاهش شکل‌پذیری و از دیاد طول را وجود کار سرد در حین عملیات نورد و کرنش سختی بالا به دلیل کاهش ضخامت و تغییر شکل شدید پلاستیک در نظر گرفت. البته نکته قابل تأمل مقادیر از دیاد طول و پایین ترین نقطه در نمودار حد شکل‌پذیری می‌باشد. کاهش شکل‌پذیری برای نمونه دولایه با توجه به روش تولید آن که کار سرد همراه با کرنش زیاد می‌باشد نتایج حاصل از آزمون کشش که حاکی از کاهش ۹۰٪ از دیاد طول می‌باشد، شکل‌پذیری برای نمونه‌های تولیدی یا روش پیوند سرد نوردی محدودتر می‌کند. از طرف دیگر نمودارهای حد شکل‌پذیری، شکل‌پذیری تحت بارگذاری‌های مختلف را نمایش می‌دهد و به نوعی کامل ترین آزمون تجربی برای ارزیابی شکل‌پذیری



شکل ۴ سطح مقطع شکست ورق آلومینیومی تولید شده با پیوند سرد نورد

شکل پذیری ورق دولایه آلومینیومی نسبت به نمونه آنیل کاهش می یابد هر چند که درصد کاهش آن نسبت به مقدار از دیاد طول کمتر می باشد و نتایج حاصل از آزمون کشش تکمحوره شکل پذیری فرآیند پیوند سرد نوردی را محدودتر نشان می دهد.

4. دلیل اصلی افزایش استحکام، سختی و کاهش از دیاد طول و پایین آمدن نمودار حد شکل پذیری، اعمال کرنش زیاد همراه با کار سرد می باشد.

5- مراجع

- [1] R. Jamaati, M. R. Toroghinejad, Effect of friction, annealing conditions and hardness on the bond strength of Al/Al strips produced by cold roll bonding process, *Materials & Design*, Vol. 31, No. 9, pp. 4508-4513, 2010.
- [2] L. Li, K. Nagai, F. Yin, Progress in cold roll bonding of metals, *Science and Technology of Advanced Materials*, volume 9, issue 2, 2008.
- [3] L. Vaidyaratnam, M. Nicholas, D. Milner, Pressure welding by rolling, *British welding Journal*, Vol. 6, pp. 13-28, 1959.
- [4] Y. H. Chung, J. W. Park, K. H. Lee, Controlling the Thickness Uniformity in Equal Channel Angular Rolling (ECAR), *Materials Science Forum*, Vols. 539-543, pp. 2872-2877, 2007
- [5] K. Nakazima, T. Kikuma, K. Hasuka, Study on the formability of steel sheets, *Yawata Technology*, pp. 8517-8530, 1968.
- [6] E. Karajibani, R. Hashemi, M. Sedighi, Forming limit diagram of aluminum-copper two-layer sheets: numerical simulations and experimental verifications, *The International Journal of Advanced Manufacturing Technology*, Vol. 13, No. 6, pp. 1-10, 2016.
- [7] R. Jamaati, M. Toroghinejad, Cold roll bonding bond strengths: Review, *Materials Science and Technology*, Vol. 27, No. 7, pp. 1101-1108, 2011.
- [8] R. Jamaati, M. R. Toroghinejad, High-strength and highly-uniform composite produced by anodizing and accumulative roll bonding processes, *Materials & Design*, Vol. 31, No. 10, pp. 4816-4822, 2010.
- [9] Y. Saito, H. Utsunomiya, N. Tsuji, T. Sakai, Novel ultra-high straining process for bulk materials—development of the accumulative roll-bonding (ARB) process, *Acta materialia*, Vol. 47, No. 2, pp. 579-583, 1999.
- [10] M. Alizadeh, M. Paydar, Fabrication of nanostructure Al/SiC P composite by accumulative roll-bonding (ARB) process, *Journal of Alloys and Compounds*, Vol. 492, No. 1, pp. 231-235, 2010.
- [11] D. Rahmatabadi, R. Hashemi, Experimental investigation of fracture surfaces and mechanical properties of AA1050 aluminum produced by accumulative roll bonding process, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 16, No. 10, pp. 305-312, 2016. (in Persian)
- [12] R. Jamaati, S. Amirkhanlou, M. R. Toroghinejad, B. Niroumand, Effect of particle size on microstructure and mechanical properties of composites produced by ARB process, *Materials Science and Engineering: A*, Vol. 528, No. 4, pp. 2143-2148, 2011.
- [13] R. Jamaati, M. R. Toroghinejad, Manufacturing of high-strength aluminum/alumina composite by accumulative roll bond, *Materials Science and Engineering: A*, Vol. 527, No. 16, pp. 4146-4151, 2010.

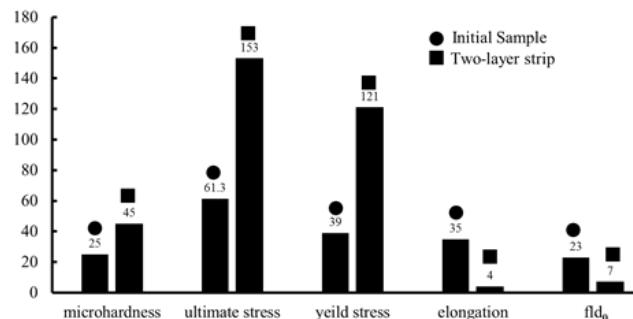


Fig.7 تغییرات در میکروسختی، استحکام، از دیاد طول و پایین ترین نقطه‌ی حد

شکل 7 تغییرات در میکروسختی، استحکام، از دیاد طول و پایین ترین نقطه‌ی حد شکل پذیری برای نمونه‌ی اولیه و ورق آلومینیومی تولید شده به روش پیوند سرد نوردی

شده به روش پیوند سرد نوردی با استفاده از آزمون تجربی ناکازیما به عنوان کامل ترین و کاربردین ترین آزمون شکل پذیری مورد بررسی قرار گرفت. علاوه بر شکل پذیری، خواص مکانیکی و سطح مقطع شکست، ورق‌های دولایه مورد بررسی قرار گرفت و با نمونه اولیه مقایسه شد و نتایج زیر به دست آمد:

1. تصاویر میکروسکوپ الکترونی روشنی نشان داد که برای نمونه آنیل شده و دولایه آلومینیومی، شکست از نوع نرم همراه با میکروحفرات و مناطق برشی خارجی است. همچنین اندازه میکروحفرات ایجاد شده در ورق دولایه تولید شده کوچکتر از دیمپلهای ماده اولیه بوده و به اندازه آن عمیق نمی باشد.

2. استحکام کششی ورق دولایه آلومینیومی تولید شده نسبت به نمونه اولیه شدیداً افزایش می یابد و استحکام از 61 مگاپاسکال برای نمونه‌ی آنیل شده به 153 مگاپاسکال برای ورق دولایه آلومینیومی می‌رسد، اما مقدار از دیاد طول ورق دولایه نسبت به نمونه اولیه کاهش می یابد. همچنین میکروسختی ورق دولایه به روش پیوند سرد نوردی نسبت به نمونه اولیه افزایش می یابد و مقدار میکروسختی از 25 ویکرز برای نمونه آنیل به 45 ویکرز برای نمونه دولایه آلومینیومی می‌رسد.
3. نتایج حاصل از آزمون ناکازیما نشان داد که سطح زیر نمودارهای حد