بررسی خواص کششی کامیوزیت الیاف-فلز ناشی از پیر سازی رطوبتی

محمد جواد رمضانى	کارشناسی ارشد، گروہ مهندسی مکانیک، دانشگاہ ولی عصر (عج) رفسنجان، رفسنجان، ایران، mohsen_52001@yahoo.com
میثم محمدی*	استادیار، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه ولی عصر (عج) رفسنجان، رفسنجان، ایران، meisam.mohammadi@vru.ac.ir

چكىدە

كامپوزيتهاي الياف- فلز به كامپوزيتهاي پليمري تقويت شده با الياف گفته مي شود كه حاوي صفحات فلزي باشند. در اين پژوهش، خواص كششي كامپوزيت الياف-فلز (Carbon Fiber Reinforced Polymer) CFRP) بحت تاثير رطوبت بهصورت تجربي و اجزاء محدود مقايسه شده است. براى انجام آزمايش كشش، شش نمونه كامپوزيت CARALL و CFRP با استفاده از لايه چيني دستي و طبق استاندارد ASTM-D3039 با الیاف کربن، رزین ۳۰۰۱ و ورق آلومینیوم T6-۷۲۷۵ ساخته شده است و همچنین نمونهها در شرایط خشک و مرطوب به مدت ۱۴ و ۲۵ روز در محیط آزمایشگاهی نگهداری شده است. برای شبیهسازی و مقایسه نتایج تجربی از نرم افزار ANSYS استفاده گردید. مقایسه نتایج نشان میدهد که رطوبت باعث کاهش خواص کششی نمونهها شده و همچنین مقدار مدول الاستیسیته در محیط مرطوب نسبت به محیط خشک کاهش پیدا کرده است. مدول الاستیسیته برای نمونه های CFRP و CARALL در محیط مرطوب پس از گذشت ۲۵ روز به ترتیب ٪ ۴۷/۳ و ٪ ۵۶/۸ نسبت به محیط خشک كاهش يافت.

واژههاى كليدى: كامپوزيت الياف-فلز، رطوبت، آزمون كشش، الياف كربن، مدول الاستيسيته.

Investigation of Tensile Properties of FML Composite Due to Moistures Aging

M. J. Ramezani M. Mohammadi

Department of Mechanical Engineering, Vali-e-Asr University of Rafsanjan, Rafsanjan, Iran Department of Mechanical Engineering, Vali-e-Asr University of Rafsanjan, Rafsanjan, Iran

Abstract

Fiber-metal composites are polymer composites reinfored with fibers and metal sheets. In this study, the tensile properties of CARALL (CarbonReinforced Aluminum Laminate with CFRP (Carbon Fiber Reinforced Polymer) under the influence of moisture are compared and studied experimentally and numerically by finite element (FE) method. According to ASTM-D3039 standard, six samples of CARALL and CFRP composite are made using manual lay-up and carbon fibers, 3001 resin, and T6-7075 aluminum sheet and also, the samples were stored in dry and moisture conditions for 14 and 25 days. ANSYS software is used to simulate and compare the results with experimental tests. Comparison of the results shows that the moisture reduced the tensile properties of the samples. Also, the elasticity modulus for the CFRP and CARALL samples in humid environment during 25 days reduces respectively as 47.3% and 56.8% in comparison with the dry environment.

Keywords: FML Composite, Moisture, Tensile Test, Carbon Fiber, Modulus of Elasticity.

۱– مقدمه

اولین نمونه کامپوزیت الیاف-فلز ۱ در سال ۱۹۸۰ در دانشگاه دلفت هلند ساخته شده است. كامپوزیت الیاف-فلز موادی هستند كه از چسباندن ورق های فلز با لایه الیاف به وسیله رزین تشکیل می شوند. در این حالت مزیتها و خواص فلز و الیاف کامپوزیتی در ماده جدید به-وجود مىآيد. فلزات داراى خواص مكانيكى خوب مقاومت خوب، چقرمگی بالا و نقطه ذوب مناسب و الیاف کامپوزیتی دارای مقاومت در برابر خستگی بالا میباشند. کامپوزیت CARALL^۳ یکی از انواع کامپوزیتهای FML میباشد، این نوع کامپوزیت به دلیل خاصیت همانند وزن سبک، مقاومت در برابر خوردگی و تا حدی سازگار با محیط زیست، در کاربردهای مختلف قابل استفاده است. آزمون کشش یکی از آزمونهای مخرب است که در این آزمون نمونه

تحت نیروی کششی تک بعدی تا نقطه شکست قرار میگیرد. در بین

نتايج بهدست آمده نشان ميدهد كه افزايش تعداد لايه هاي الياف کربن به طور قابل توجهی سختی اولیه، بار اوج و کرنش فرعی را افزایش میدهد. شارما و همکاران[2] پاسخ و شکست کامپوزیت الیاف-فلز در معرض بارگذاری کششی با فشار زیاد را بررسی کردند، نتایج نشان میدهد که استحکام لمینتهای فیبر-فلزی در فشار کرنش بالا افزایش می یابد. هااو و همکاران[3] به مطالعه ی خواص مکانیکی كامپوزيت FML بر پايه الياف كربن پرداختند. نتايج به دست آمده نشان میدهد که استحکام کششی کامپوزیت FML در مقایسه با آلیاژ AZ31 این میزان ۱۰۳ ٪ افزایش یافته است. چو و همکاران [4]

خواص مکانیکی، خواص کششی دارای اهمیت زیاد می باشد. دادههای بهدست آمده از فرآیند کشش، در انتخاب نوع ماده و ساختار اولیه کامیوزیت می تواند بسیار مفید باشد. تعدادی از پژوهشگران از جمله ترونگ و همکاران[1] به مطالعه رفتار

کششی کامپوزیت پلیمری تقویت شده با سیمهای فلزی پرداختند.

خصوصیات حرارتی و مدل سازی کامپوزیت FML با الیاف شیشه و ورق آلومينيوم را بررسي كردند. بلديني و همكاران[5] تغيير شكل كامپوزيتهاى پليمرى از جنس فلز را بهصورت المان محدود مطالعه

^{&#}x27;Fiber Metal Laminate (FML)

Delft University of Technology

^r Carbon reinforced aluminum laminate

^{*} نويسنده مكاتبه كننده، آدرس پست الكترونيكي: meisam.mohammadi@vru.ac.ir

کردند. سان و همکاران [6] به بررسی مکانیزم شکست استقامت کششی بالا و سختی شکست ورقهای کامپوزیتی Ti6Al4V-Ti Al پرداختند. خلیلی و همکاران [7] تاثیر چرخه گرما بر خواص کششی کامپوزیت FML به اتصالات هیبریدی تخریب شده در معرض آب را مطالعه کردند. در این روش ورق کامپوزیتی در آب دریا غوطهور شده بود.

ساسو و همکاران [8] به بررسی رفتار مکانیکی کامپوزیت FML از جنس کربن با نرخ کرنش بالا پرداختند. در شرایط استاتیکی تغییر شکل ناچیزی بعد شکست اولیه CFRP' رخ می دهد و بلافاصله نمونه به دو قسمت شکسته تبدیل می شود. در شرایط دینامیکی پس از شکست اولیه CFRP کرنش پلاستیک بین لایه های آلومینیوم رخ داد و این لایه لایه شدگی به عنوان شکست اولیه است. چاندرسکار و همکاران [9] به مطالعه خصوصیات مکانیکی و رفتار رطوبتی حرارتی ورقه های الیاف-فلزی بصورت تجربی پرداختند. آنها از نمونههای CARALL, ARALL, GLARE

در این پژوهش به بررسی و مقایسه تاثیر رطوبت بر خواص کششی کامپوزیت CARALL و CFRP پرداخته شده است.

۲- شبیه سازی فرآیند کشش

برای شبیه سازی فرایند کشش بر روی کامپوزیت FML باید به ترتيب مراحل تعريف هندسه طبق استاندارد ASTM-D 3039 [10]، تعیین خواص مواد، المانبندی و مشبندی، شرایط مرزی و در نهایت حل مسئله را در نرم افزار ANSYS اعمال نمود (شکل ۱). مدلسازی کشش در نرم افزار ANSYS و با استفاده از کد المان محدود MULTI PHYSICS انجام شده است. برای مدل کردن کشش برروی كامپوزيتها از المان SHELL 63 در محيط خشك استفاده شده است. این المان قابلیت کشش و خمش و حتی غشایی دارد. در حالت دوم برای اعمال شبیهسازی ورقهای کامپوزیتی در محیط مرطوب، ابتدا از قسمت PREFERENCES گزینهی THERMAL و سپس از المان SOLID 8 NODE 77 استفاده می شود. در قسمت SOLID 8 NODE 77 Models دمای محیط، دمای آب و همچنین میزان رطوبت توسط دماسنج اندازه گیری شده است و ضریب انتقال گرما و جریان حرارتی بهصورت يكنواخت به سازه وارد شد [11] و همچنين مدت ساعت قرار-گیری کامپوزیت در محیط مرطوب را که در ۱۴ روز که معادل ۳۳۶ ساعت و ۲۵ روز که معادل ۶۰۰ ساعت میباشد، وارد شد. برای وارد کردن نیرو و قرار دادن تکیه گاه، از حالت THERMAL با استفاده از SWITCH ELEM TYPE دادههای رطوبتی وارد شده به STRUCTURAL منتقل می شود. در نهایت برای انجام تست کشش بر روی کامپوزیت با استفاده از NEW ANALYSIS آنالیز را از حالت TRANSINET به حالت STATIC تغییر داده و سپس مقدار نیرو و همچنین شرایط مرزی به کامپوزیت اعمال شد و در نهایت مسئله حل مىشود.





شکل ۱-مدلسازی تست کشش

۳- آزمایش تجربی ۳-۱- ساخت کامپوزیت

در این تحقیق از الیاف کربن QUANTOM Wrap 300 C از شرکت رادیاب و ورق آلومینیوم 70-705 و همچنین رزین اپوکسی QUANTOM EPR 3001، و استون ۲۰۰٪ و سمباده ضخیم استفاده شده است. آلومینیوم T6 بالاترین حد استحکام تسلیم را در بین آلیاژهای ۲۰۲۵ است. برای ساخت کامپوزیت CFRP و CARALL است. روش دستی (hand lay-up) استفاده شده است.

ساخت ورقهای کامپوزیتی CARALL و CFRP در شرایط آزمایشگاهی با دمای محیط انجام شده است. ابتدا سطح ورقهای آلومینیومی را با دقت، دوبار شسته و سپس توسط استون ۱۰۰ درصد سطح ورق چربیزدایی میشود. برای ایجاد خراش در سطح داخلی ورق آلومینیوم توسط سمباده خشن کاری میشود. برای چربیزدایی ثانویه ورق آلومینیوم به مدت ۲۰ دقیقه در آب جوش قرار میگیرد و پس از سرد شدن ورق، مجدد سطح آن توسط استون پاک میشود، رزین به سرد شدن ورق، مجدد سطح آن توسط استون پاک میشود، رزین به نسبت ۵۵% به ۴۵% به هاردنر اضافه میشود و به مدت ۵ دقیقه آغشته به رزین کرده و شش لایه الیاف کربن به ابعاد cm ۲۵ × ۲۵ را جداگانه روی هم قرار داده و به مدت ۲۴ ساعت تحت فشار در دستگاه برس قرار میگیرد. پس از آماده شدن، رزینهای اضافی نمونه ها توسط اره برشزده شد. لازم بهذکر است که نمونهها طبق استاندارد در ASTM-D 3039



شكل۲- نمونه كامپوزيت كربن و كامپوزيت الياف-فلز

در شکل ۲، L w و T به ترتیب نشان دهنده طول، عرض و ضخامت نمونه می باشد. ضخامت ورقهای کامپوزیتی CARALL و CFRP به ترتیب ۴/۸، ۳/۸ میلیمتر میباشد.

ر CFRP و CARALL و CFRP و CARAL و CFRP و CARAL و CFRP د CFRP د CFRP د در دو بازهی زمانی ۱۴ روز و ۲۵ روز در یک محیط آبی درون ظرف با در نظر گرفتن شرایط آزمایشگاهی و دمای و رطوبت محیط به ترتیب

۳-۲- آزمون کشش

دستگاه تست کشش STM-1000 از شرکت سنتام دارای دو گیره می-باشد (شکل ۳). با توجه به ضخامتهای ورق کامپوزیتی از گیرههای متفاوت استفاده میشود، که گیرهی پایین ثابت و گیرهی بالا متحرک بوده است. سرعت آزمون طبق استاندارد کششASTM-D 3039، میاشد که Tmm/min بیش از ۱۰۰۰ داده را ثبت میکند و نمودار تنش-کرنش مربوط به سازه موردنظر را میدهد.



شکل ۳-دستگاه تست کشش

۴- نتایج

آزمون کشش در دو محیط خشک و مرطوب برای ورقهای کامپوزیتی CFRP و CARALL انجام شده است. در ابتدا مقطع شکست و نمودار تنش-کرنش و همچنین مشخصات نقطه Peak که شکست در نمونه اها رخ می دهد، بررسی می شود و در نهایت مدول الاستیسیته در محیط مرطوب با محیط خشک مقایسه می شود.

۲-۱-۴ نتایج کامپوزیت CFRP

در این قسمت به بررسی نتایج خواص کششی مربوط به ورقهای کامپوزیتیCFRP پرداخته شده است.

در شکل ۴ سطح شکست نمونه ها بصورت چشمی برای نمونههای CFRP بررسی شده است، قرار گیری نمونهها در معرض رطوبت منجر به آسیب جدی در الیاف و رزینها شده است.



ب) محیط مرطوب ۱۴ روز



ج)محیط مرطوب ۲۵ روز شکل۴- شکست قطعه کامپوزیت کربن در شرایط مختلف الف) محیط خشک ب) محیط مرطوب ۱۴ روز ج) محیط مرطوب ۲۵ روز

در نمودار شکل ۵ نتایج حاصل از آزمون کششی برای نمونههای CFRP مشاهده می شود. نمونه کامپوزیت CFRP در محیط خشک دارای بالاترین مقدار استحکام کششی ۵۱/۷۸ MPa می باشد و نسبت

به نمونههای در معرض رطوبت دارای خواص کششی بهتری می،باشد. کامپوزیت CFRP در محیط خشک تحت بارهای کششی بسیار ترد و شکننده تر می،باشند. از طرف دیگر مقدار کرنش برای کامپوزیت CFRP که بهمدت ۱۴ روز در معرض رطوبت قرار گرفت برابر mm ۷ و حدود ۳ برابر کرنش در محیط خشک می،باشد. همچنین مقدار استحکام کششی نمونه در محیط مرطوب در مدت ۱۴ روز ۲۴/۲۲٪ نسبت به محیط خشک کاهش پیدا کرده است.



شکل ۵- نمودار تنش-کرنش کامپوزیت کربن (خط مشکی: محیط خشک، خط سبز: محیط مرطوب بهمدت ۱۴ روز، خط آبی: محیط مرطوب بهمدت ۲۵ روز)

جدول ۱ مشخصات نقطه شکست کامپوزیت CFRP در محیط خشک و محیط محطوب

بط	محي	انرژی (j)	تنش(MPa)	نيرو(N)	زمان(S)	کشیدگی (mm)
ک	خشا	۱۰۵۰۰	۵1/AY	1.5774/1	۵۲/۰۰	١/٧٢
Ĵ	۱۴ روز	172	34/24	٩٨١٠	१९९/•٣	8/88
مرطر	۲۵ روز	10	۲۸/۲۷	٩۶٣٨/٣	1.4/84	۳/۸۰

در جدول ۱ دادههای تجربی از مشخصات نقطه ترک کامپوزیت ز محیط خشک و مرطوب را نشان می دهد. مقدار انرژی لازم j OFRP و همچنین مقدار کشیدگی ۱/۷۲ mm و زمان برای رسیدن به نقطه ترک کامپوزیت در محیط خشک به دلیل تردی بسیار، کمتر از محیط مرطوب بود. اما در محیط مرطوب مقدار انرژی و همچنین مقدار تنش در نقطهی ترک در مدت ۲۵ روز بیشتر از ۱۴ روز می باشد. بدین صورت که بیشترین انرژی معادل j ۱۷۲۰۰ برای کامپوزیت در محیط مرطوب می باشد، این افزایش انرژی به دلیل مدت زمان طولانی تر نمونه تحت آزمایش کشش است.

۲-۴- نتايج كامپوزيت الياف-فلز CARALL

در شکل ۶ سطح شکست نمونههای کامپوزیتی CARALL به صورت چشمی مورد بررسی قرار گرفته است. وجود رطوبت باعث فرسایش در بافتهای نمونه ها شده است و با گذشت زمان میزان آسیب به نمونه بیشتر شده است.



شکل ۶- شکست قطعه کامپوزیت الیاف-فلز در شرایط مختلف الف) محیط خشک ب) محیط مرطوی ۱۴ روز ج) محیط مرطوب ۲۵ روز

شکل ۷ نمودارهای تنش-کرنش را برای نمونههای مختلف کامپوزیت CARALL نشان میدهد. به وسیله این منحنیها، تنش حد نهایی و مساحت زیر منحنی تنش-کرنش برای هر نمونه محاسبه شده است. وجود ورق آلومینیوم در نمونهها منجر به افزایش مقدار تنش حد نهایی در نمونهها شد بهطوریکه بیشترین مقدار برای نمونه در محیط خشک برابر ۳۰۸/۶۰ MPa میباشد که سطح زیر منحی آن ۳/۴۰ میلیمتر است که نشان از تردی و شکننده بودن ورق آلومینیوم در کشش می-دهد و همچنین نسبت به کامپوزیت CFRP مقدار تنش حد نهایی و مساحت زیرمنحنی درصد قابل توجهی رشد کرد.



شکل ۷- نمودار تنش-کرنش کامپوزیت الیاف-فلز (خط مشکی: محیط خشک، خط سبز: محیط مرطوب بهمدت ۱۴ روز، خط آبی: محیط مرطوب بهمدت ۲۵ روز)

جدول ۲- مشخصات نقطه شکست کامپوزیت CARALL در محیط

ەب	ط	م	محبط	۵	شک
Ļ	~	••ر	-		~~~~

• 2 2 2						
ط	محيد	انرژی (j)	تنش(MPa)	نيرو(N)	زمان(S)	کشیدگی (mm)
ى	خشة	510	۳۰۸/۶۰	۲۴·۶/۶	۱۳۹/۰۱	٣/۴٣
÷C	۱۴ روز	719	784/74	۸۵۲۷۳/۴	187/•8	۴/۷۶
مرطو	۲۵ روز	۲۰۵۰۰	180/16	1178.	1361/61	٣/٩٩

در شکل ۸ نمودار تنش-کرنش کلی برای شش نمونه ورق کامپوزیتی CFRP وCARALL برررسی شده است.



شکل ۸– نمودار تنش–کرنش نمونه های کامپوزیت CFRP و CARALL

CFRP و CARALL	كامپوزيت	جدول ٣-مدول الاستيسيته
---------------	----------	------------------------

محيط	روش	CFRP (MPa)	CARALL (MPa)	درصد اختلاف(٪)
6	تجربى	۳۳۳۱۲/۲۹	88384/99	109,77
یش ج	عددى	81840/84	V9V71/4X	154,79
115	تجربى	24098/18	84774/87	181,07
مر طوب روز	عددى	22221/20	82082/10	181,88
وب روز	تجربى	18921/+9	2016/1112	117,70
مرط ۲۵	عددى	10976/16	2097 I/AV	180,10

در جدول ۲ مدول الاستیسیته در نقطه peak نمونههای کامپوزیتی برای حل تجربی و اجزاء محدود بررسی شده است. بیشترین مدول الاستیسیته برای کامپوزیت CFRP مربوط محیط خشک میباشد که معادل CARAL ساست که ۲/۵ برابر کوچکتر از مقدار آن در کامپوزیت CARALL میباشد و وجود ورقهای آلومینیوم منجر به افزایش و رشد ۱۶۱ درصدی در این نمونه شد و همچنین رطوبت تاثیر مستقیم بر خواص کششی نمونهها گذاشت به طوریکه با مقایسه نمونه محیط خشک با محیط مرطوب در مدت ۲۵ روز برای کامپوزیت CARALL و CFRP مقدار مدول الاستیسیته ۵۴/۴ وجود خطاهای یافته است. همچنین در مقایسه نتایج درصدی بدلیل وجود خطاهای آزمایشگاهی از جمله روش ساخت و وجود حفره و حباب ها موجود بین لایهها اختلاف بین نتایج حل عددی و تجربی وجود دارد.

در جدول ۳ مدول الاستیسته برای نمونههای CARALL و در جدول ۳ مدول الاستیسته برای نمونههای CFRP و الاستیسیته CFRP در حالت خشک برابر ۳۳۳۱۲/۲۹ MPa است و زمانی که در محیط مرطوب طی ۱۴ و ۲۵ روز قرار میگیرد، مدول الاستیسیته نمونه به ترتیب ٪ ۲۶/۱۶ و ٪ ۴۷/۳۷ کاهش مییابد. MPa ای ۴۷/۳۹ کو CARALL در محیط خشک برابر MPa ۱۴ و ۲۵ روز به ترتیب ٪ ۲۵/۵۲ و ٪ ۲۵/۹۲ کاهش مییابد و برابر با ۱۴ م ۲۵ روز به ترتیب ٪ ۲۵/۵۲ میشود.

در حالت کلی، وجود ورق.های آلومینیومی در نمونه کامپوزیتی منجر به افزایش ٪ ۱۵۹/۲۵ مدول الاستیسیته نسبت به CFRP در محیط خشک شده است.

در شکل ۹ و ۱۰ مربوط به توزیع تنش در دو حالت مذکور در زمانی که نمونه ها تحت حداکثر نیروی کششی است، آورده شده است. همانطور که بر اساس هندسه تغییر شکل نمونه ها انتظار می فت، سطح میانی نمونهها در حالت خشک، دارای بیشترین مقدار تغییر شکل و تنش می اشد. بطوریکه بیشترین میزان آسیب الیاف و ماتریس در این ناحیه می اشد. در حالت مرطوب مقدار توزیع تنش در قسمت پایین نمونه مشاهده شده است و از روی این توزیع تنش در این قسمت، منجر به آسیب و شکست در نمونهها شده است.



شکل ۹- توزیع تنش وارد شده بر کامپوزیت کربن (CFRP)در شرایط مختلف الف) محیط خشک ب) محیط مرطوب ۱۴ روز ج) محیط مرطوب ۲۵ روز



چ) محیط مرعوب ۵۰ رور شکل۱۰- توزیع تنش وارد شده کامپوزیت الیاف-فلز در شرایط

مختلف الف) محیط خشک ب) محیط مرطوب ۱۴ روز ج) محیط مرطوب ۲۵ روز

۵- نتیجه گیری

در این پژوهش به بررسی رفتار و خواص کامپوزیت توسط آزمون کشش در دو محیط خشک و مرطوب برای کامپوزیت CFRP و CARALL پرداخته شده است. همچنین شش نمونه برای انجام آزمایش کشش طبق استاندارد ASTM-D3039 ساخته شد و نمونهها در محیط خشک و مرطوب در دو حالت ۱۴ روز و ۲۵ روز قرار داده شد. نتایج زیر از حل تجربی و المان محدود بهدست آمده است.

۱- بررسی خواص کششی کامپوزیت، بهبود استحکام کششی را در محیط خشک نسبت به محیط مرطوب نشان میدهد. رطوبت منجر به پیرسازی و از بین رفتن تدریجی الیاف و رزین اپوکسی نمونهها و همچنین کاهش مدول الاستیسیته شد.

۲- وجود ورق آلومینیوم منجر به افزایش مدول الاستیسیته شد، و همچنین مقدار مدول برای کامپوزیت CARALL در محیط خشک برابر ۸۶۳۶۹/۹۹ MPa میباشد که نسبت به کامپوزیت CFRP حدود ۱۵۹٪/۲۵ افزایش یافته است.

۳-از مقایسه نمونههای کامپوزیت CARALL میتوان نتیجه گرفت که خواص کششی نمونه در معرض رطوبت نسبت به محیط خشک حدود ۲۵٪ کاهش داشته است. بطوریکه مقدار مدول الاستیسیته در محیط مرطوب در بازه زمانی ۱۴ و ۲۵ روز نسبت به محیط خشک به ترتیب ٪ ۲۵/۵۲ و ٪ ۵۶/۸۲ کاهش یافته است.

۴-انرژی جذب شده در کامپوزیت CARALL بیشتر از کامپوزیت CFRP است به طوریکه تحت بار کششی انرژی جذب شده این کامپوزیت در محیط خشک بیش از ۲ برابر و در محیط مرطوب بیش از ۱/۵ برابر میباشد.

۵- ورق کامپوزیتی CARALL به دلیل وجود ورق آلومینیوم تردتر میباشد که ناحیه پلاستیک و تغییر شکل کمی دارد و اکثرا رفتار خطی دارند و در ناحیه الاستیک دچار شکست می شوند.

۶-در مقایسه مدول الاستیسیته نقطه شکست در حل تجربی و اجزاء محدود درصدی اختلاف وجود دارد که به دلیل خطاهای موجود در روش آزمایشگاهی از جمله وجود حفره های ریز^۱ در نمونهها می اشد که در روش اجزاء محدود لحاظ نشده است.

8- مراجع

[1]Truong, G.T. and Choi, K.K., Tensile behavior of hybrid composites of carbon fibers—steel wire mesh reinforced polymer. *Mechanics of Advanced Materials and Structures*, 28(2), pp.154-166, 2021.

[2] Sharma, A.P., Khan, S.H. and Parameswaran, V., Response and failure of fiber metal laminates subjected to high strain rate tensile loading. *Journal of Composite Materials*, *53*(11), pp.1489-1506, 2019.

[3] Hao, X., Nie, H., Ye, Z., Luo, Y., Zheng, L. and Liang, W.,

Mechanical properties of a novel fiber metal laminate based on a carbon fiber reinforced Zn-Al alloy composite. *Materials Science and Engineering: A*, 740, pp.218-225, 2019.

[4] Chow, Z.P., Ahmad, Z., Wong, K.J. and Israr, H.A., Thermomechanical characterisation and modelling of GFRP laminated aluminium. *Composites Part B: Engineering*, *173*, p.106971, 2019.

[5] Boldini, A. and Porfiri, M., Plane-strain deformations of ionic polymer-metal composites. In *Electroactive Polymer Actuators and Devices (EAPAD) XXI* (Vol. 10966, p. 109662V). International Society for Optics and Photonics, 2019.

[6] Sun, Wei, Fenghai You, Fantao Kong, Xiaopeng Wang, and Yuyong Chen., "Fracture mechanism of a high tensile strength and fracture toughness Ti6Al4V–TiAl laminated composite", *Journal of Alloys and Compounds*, pp.153088, 2019.

[7] Khalili, S.M.R., Sharafi, M., Eslami, Farsani, R. and Saeedi, A., "Effect of thermal cycling on tensile properties of degraded FML to metal hybrid joints exposed to sea water". *International Journal of Adhesion and Adhesives*, 79, pp. 95-101, 2017.

[8] Sasso, M., Mancini, E., Dhaliwal, G.S., Newaz, G.M. and Amodio, D., Investigation of the mechanical behavior of CARALL FML at high strain rate. *Composite Structures*, 222, p.110922, 2019.

[9] Chandrasekar, M., et al. "An experimental review on the mechanical properties and hygrothermal behaviour of fibre metal laminates." *Journal of Reinforced Plastics and Composites* Vol. 36, No. 1, pp. 72-82, 2017.

[10] ASTM D3039 / D3039M-17, Standard Test Method for Tensile Properties of Polymer Matrix Composite Materials, ASTM International, West Conshohocken, PA, 2017, www.astm.org.

[11] Welty, J., Rorrer, G.L. and Foster, D.G., Fundamentals of momentum, heat, and mass transfer. John Wiley & Sons, 2020.

¹ Void