

ن**انزدهمین** همایش ملی و **پنجمین** کنفرانس بین*الملل*ی **مهندسی ساخت و تولید**





مطالعه عددی یک ساختار آگزتیک ساخته شده از ورق های موج دار (۳ بعدی) و بررسی پارامتری آن

دکتر هاشم مظاهری'، محمد امین فرجی^{۴*}

۱ – استادیار، مکانیک، دانشگاه بوعلی سینا
 ۲ – کارشناسی ارشد، مکانیک، دانشگاه تهران
 ۱یمیل نویسنده مسئول: nima.faraji@ut.ac.ir

چکیدہ

مواد آگزتیک، جامدهایی با ضریب پواسون منفی هستند و ضریب پواسون نیز نسبت کرنش جانبی به کرنش محوری می باشد که آن را با حرف یونانی ۷ نمایش میدهند. این خاصیت مواد آگزتیک به این معناست که اگر این مواد تحت کشش قرار بگیرند، ضخامت آن ها به جای کاهش، افزایش می یابد و به همین دلیل ضریب پواسون این مواد منفی است.

خواص غیرمعمول و قابل توجه ساختار های آگزتیکی باعث شده است که در سال های اخیر پژوهش های زیادی در این مورد انجام شود که در نتیجه آن ها ساختار های متنوعی از جمله خانه زنبور عسل، دوباره واردشونده، کایرال و تراس شناسایی شدند.

در این پژوهش سعی شده است با استفاده از روش ها و نرم افزار های المان محدود خواص آگزتیکی ساختار پیکان دو طرفه (DAH) سه بعدی، در زوایا و جنس های مختلف بررسی شود و ضریب پواسون و مدول الاستیسیته این ساختار در شرایط مختلف مقایسه و تحلیل شود.

واژه های کلیدی: آگزتیک - ضریب پواسون - پیکان دو طرفه

مقدمه

در ۳۰ سال گذشته مواد آگزتیک به سبب خواص مکانیکی منحصر به فردشان توجهات زیادی را به خود جلب کرده اند. مواد آگزتیک عموما به سبب ضریب پواسون منفی شناخته میشوند. این ویژگی به این معنی است که بر خلاف مواد دیگری که دارای ضریب پواسون مثبت هستند، ضخامت مواد آگزتیکی با کشیده شدن افزایش مییابد .همچنین ضخامت این مواد زمانی که تحت فشار قرار گیرند، کاهش مییابد که با توجه به ضریب پواسون منفی این مواد باز هم توجیح پذیر است.



شکل ۱- نحوه تغییر شکل مواد آگزتیکی در فشار و کشش

ضریب پواسون مواد کشسان خطی و همسانگرد و پایدار نمی تواند کمتر از ۱- و بیشتر از ۵,۰ باشد البته به شرط آنکه مدول یانگ و مدول برشی و مدول حجمی مقادیر مثبت داشته باشد. مواد آگزتیک میتوانند به شکل

تک مولکول، فوم، الیاف و نخ و یا ساختار ویژه از جسمی قابل رویت باشند [1].

واژه "آگزتیک" در واقع از یک لغت یونانی به معنای "تمایل به گسترش و افزایش" گرفته شده که در سال ۱۹۹۱ توسط ایوانز پیشنهاد شد. پس از آن دانشمندان مطالعات و تحقیقات بیشتری بر روی این مواد کردند.

در سال ۱۸۴۸ میلادی سین وننت و همکارانش خاصیت آگزتیک و ضریب پواسون منفی را در برخی مواد کشف کردند. پس از آن ویت در سال ۱۹۲۰ وجود ضریب پواسون منفی را در کریستال های تکی گزارش داد اما در آن زمان خاصیت آگزتیکی فقط به برخی مواد طبیعی محدود میشد و چندان مورد توجه نبود. اما در سال ۱۹۸۷، لیکس برای اولین بار ساختار اسفنجی و شش ضلعی با خاصیت آگزتیک را معرفی کرد.

ساختارهای زیادی از خود رفتار آگزتیکی نشان میدهند که مهم ترین این ساختارها هانیکمب (Honeycomb)، کایرال (Chiral) و تراس (Truss) هستند. در شکل ۲ چند نمونه از این ساختارها نشان داده شده است [2].



شکل ۲- چند نمونه از ساختارهایی که از خود رفتار آگزتیکی نشان میدهند

از زمان پیدایش این مواد باتوجه به ویژگی های آن مانند سختی، انعطاف پذیری، مقاومت در برابر رشد ترک و ... تحقیقات بسیاری روی این مواد با توجه به ویژگی های غیر معمول آن انجام شده و در صنعت بسیار مورد استفاده قرار می گیرند [3].

از جمله این پژوهش ها میتوان به تعیین زاویه بهینه برای ساختار ری_انترنت شش ضلعی اشاره کرد. در این پژوهش با بررسی ساختاری که در شکل ۳ نشان داده شده است، خواص آگزتیک و ضریب پواسون با تغییرات زاویه α بررسی شده است [4].



ن**انزدهمین** همایش ملی و **پنجمین** کنفرانس بین*الملل*ی **مهندسی ساخت و ت**

تهران - ۲۷ تا ۲۸ آذرماه ۱۳۹۸





با ثابت نگه داشتن مقادیر مشخص شده در شکل بالا، زاویه داخلی α از ۵ درجه تا ۵۰ درجه تغییر داده شده و برای هر حالت ضریب پواسون ساختار محاسبه شده است. با انجام محاسبات و تحلیل مشاهده می شود که مطابق با شکل ۴ بیشترین ضریب پواسون هنگامی رخ می دهد که زاویه داخلی در این ساختار بین ۵ تا ۱۵ درجه باشد.



شکل ۴- زاویه داخلی و هندسه بررسی شده از یک سلول واحد ساختار ری_انترنت شش ضلعی

دیگر پژوهش انجام شده در این زمینه مربوط به بررسی اثر آلیاژ حافظه دار بر پاسخ ضربه کم سرعت ورق ساندویچی مستطیلی با رویه های کامپوزیتی و هسته آگزتیکی انعطاف پذیر از طریق ارائه و به کارگیری یک تئوری کلی-محلی هایپربولیک مرتبه بالا جدید است.

در این پژوهش مطابق با شکل ۵ یک ضربه کم سرعت بر روی ورق مستطیلی با رویه های کامپوزیتی و هسته آگزتیکی اعمال و تاثیر آن بررسی میشود. در نتیجه این پژوهش میتوان گفت مواد معمولی وقتی تحت ضربه عرضی قرار میگیرند در دو بعد عمود بر ضربه از محل ضربه دور میشوند در صورتی که مواد آگزتیکی به دلیل ضریب پواسون منفی-شان وقتی تحت ضربه عرضی قرار میگیرند، نه تنها در دو بعد عمود بر ضربه از محل ضربه دور نمیشوند بلکه به سمت محل ضربه نیز فشرده میشوند [5].

این رفتار مواد آگزتیکی که شرح داده شد، باعث افزایش سفتی ظاهری تماس میگردد که نتیجه آن افزایش نیروی تماس و کاهش خیز و مدت زمان برخورد خواهد بود.



شکل ۵- پارامترهای هندسی ورق ساندویچی کامپوزیتی حاوی سیم های آلیاژ حافظه دار و هسته آگزتیکی انعطاف پذیر و ضربه زننده

کاربردهای عمده مواد آگزتیکی در جذب انرژی، تجهیزات حفاظتی، اتصالات، جلیقه های ضد گلوله و زمینه های پزشکی و ورزشی میباشد [6].

بیان مسئله، نوآوری و ذکر اهداف

در این پژوهش سعی شده است با استفاده از روش ها و نرم افزار های المان محدود خواص آگزتیکی ساختار پیکان دو طرفه سه بعدی، در زوایای مختلف بررسی شود و ضریب پواسون و مدول الاستیسیته این ساختار در شرایط مختلف مقایسه و تحلیل شود.



شکل ۶- a) یک سلول واحد ساختار پیکان دو طرفه، b) یک نیمه سلول واحد این ساختار c) نمای جانبی ساختار و ابعاد آن

در شکل ۳، I برابر با ۱۰ میلی متر و l_h برابر با ۵،۲۹ میلی متر می باشد و مابقی ابعاد متناسب با زاویه های Θ تغییر می کنند. خواص این نوع ساختار با تغییر در زاویه های Θ و Ω تغییر می کند. مطابق با شکل ۳ دو نوع زاویه در این ساختار تعریف می شود که فقط این دو زاویه در حالت های مختلف تغییر می کنند.

در این پژوهش ۶ حالت بررسی شده است که در آن زاویه ها (۱۵و۳۰)، (۱۵و۴۵)، (۱۵و۶۰)، (۳۰و۴۵)، (۳۰و۶۰) و (۴۵و۶۰) هستند. در این ساختار در هر طبقه دو ردیف از ورقه های ذکر شده قرار گرفته است و درکل ۴ طبقه از این ردیف های ۲ تایی قرار دارند.

ضریب پواسون به دست آمده برای این ساختار برای هر کدام از زاویه های فوق متفاوت است و سعی شده است در پایان ساختاری که منفی ترین ضریب پواسون و بالاترین مدول الاستیسیته را به دست میدهد تعیین بشود.

روش تحقيق

برای شبیه سازی و تحلیل از نرمافزار آباکوس استفاده شده است. همچنین برای ر سم این ساختار از نوار هایی که در شکل ۷ نشان داده شده است استفاده شده است. استفاده از این نوار ها که در محیط طراحی نرمافزار آباکوس ایجاد میشوند باعث میشود که سرهم کردن سلول ها سادهتر و با دقت بیشتری انجام شود.



مانزدهمین همایش ملی و پنجمین کنفرانس بین *المللی مهندسی ساخت و تولید*







شکل ۷ - نوارهایی که در محیط طراحی ایجاد شده اند و با سرهم کردن آن ها ساختار پیکان دوطرفه ایجاد میشود

علاوه بر سرهم کردن نوارها، دو صفحه صلب در بالا و پایین مدل قرار داده می شود و برای هر کدام از صفحهها یک نقطه مرجع تعریف می گردد. برای بخش برهم کنش حالت تماس عمومی انتخاب شده است و رفتار مماسی تعریف شده است.



شکل ۸ - ساختار پیکان دو طرفه همراه با دو صفحه صلب تعریف شده در بالا و پایین آن

مدل ها به صورت پو سته طراحی شدهاند، دلیل ا ستفاده از این المان پو ستهای افزایش دقت، شبکهبندی راحت تر و کاهش زمان حل می با شد. باید به این نکته توجه داشت که اگر از المان سالید استفاده می شد نیاز به شبکهبندی ریز تر و زمان حل بسیار طولانی داشت. ضخامت پوستهها ۵٫۵ میلی متر می باشد و عمق پوسته نیز ۳ میلی متر است.

مواد مورد استفاده در شبیهسازی که در بخش خواص نرم افزار آباکوس تعریف میشوند در جدول ۱ آورده شده است.

است	
مقدار	پارامتر
122 GPa	E_1
8.5 GPa 0.28 4 GPa 1560 kg/m ³	$E_{,E_{2}}$ $ u_{_{1Y}}$ G_{23} G_{13} $_{9}G_{12}$
	ρ

در شبیه سازی انجام شده از ماده اپوکسی کربن که باید به صورت لمینیت تعریف شود استفاده شده است.

صفحات صلبی که در بالا و پایین ساختار تعریف می شوند کاملا در تماس و مقید با مدل هستند و شرایط مرزی نباید بر روی خود مدل اعمال شود بلکه باید بر روی صفحه صلب اعمال شود، البته شرایط مرزی را نمی توان دقیقا بر خود ج سم صلب م ستقیم اعمال نمود باید یک نقطه مرجع برای هر صفحه تعریف نمود و شرایط مرزی را بر روی این نقطه اعمال کرد. تمامی در جات آزادی در پایین مدل گرفته شده و مقید شده و برای صفحهی دیگر که در بالای مدل مقید شده است، تمامی درجات آزادی به جز جابجایی خطی در راستای عمود بر صفحه به عبارتی در راستای ۷ گرفته شدها ست و در را ستای عمود بر صفحه به عبارتی در راستای ۷ میلی متر به سمت پایین تعریف می گردد، جابجایی به صورت ضربهای اعمال نمی شود بلکه تقریبا استاتیکی بوده و در طی یک زمان مشخص اعمال می شود. برای این ایجاد این حالت، می بایا ست یک امپلیتود ساخته شود تا در یک بازه زمانی مشخص و به صورت خطی بارگذاری انجام شود. در شکل ۹ به طور اجمالی شرایط مرزی نمایش داده شدهاست.



شکل ۹- شرایط مرزی اعمال شده بر روی ساختار و صفحاتی که در بالا و پایین آن هستند

نوع شبکهبندی و اندازه هر المان، در نتایجی که نمایش داده میشود، بسیار اهمیت دارد. برای تشخیص اندازه مش مناسب ابتدا میبایست اندازه مش را تغییر داد و نتایج را با یکدیگر مقایسه نمود، نتایجی که دارای خطای کمتری نسبت به نتایج تجربی باشد اندازه مش آن مورد قبول است. اگر اندازه مش از حدی ریزتر یا از حدی بزرگتر با شد خروجی واگرا خواهد شد.

شبکهبندی مدلها با ۱ ستفاده از المان SR4 انجام شود، مشها از نوع سازمان یافته و سویپ هستند. مدلی که دارای زاویه های ۳۰ و ۶۰ درجه است، پس از شبکهبندی در شکل نمایش داده شده است. اندازه طول المان نیز ۱٫۱ میلیمتر میباشد.

در پایان نتایج نیرو و جابجایی استخراج شده با در نظر گرفتن معادلات (۱) و (۲) برای رسم نمودارهای تنش-کرنش استفاده شد. نمودار تنش-کرنش برای تغییرشکل بین دو صفحه در نظر گرفته شده است.

$$\epsilon = \delta L/L$$
 (1)

$$\sigma = P/A \tag{7}$$

پس از اجرا کردن برنامه در نرم افزار آباکوس نتایج قابل مشاهده خواهد بود. برای تحلیل نتایج و اعتبارسنجی آنها که در بخش بعدی انجام خواهد شد نیاز به دانستن مقادیر تنش و کرنش است که بهترین روش استخراج نیرو و جابجایی از نتایج میباشد. برای انجام اینکار یک گره که در این قسمت نقطه مرجع صفحهای که در راستای عمودی متحرک است در نظر



ن**انزدهمین** همایش ملی و **پنجمین** کنفرانس بین/لمللی **مهندسی ساخت و تولی**

تهران - ۲۷ تا ۲۸ آذرماه ۱۳۹۸



گرفته میشود. میزان نیرو و جابجایی عمودی استخراج شده و سپس با استفاده از روابط (۱) و (۲) تنش و کرنش قابل محاسبه است.

برای به دست آوردن تنش ها کافیست که نیرو وارده بر ساختار را که با تعریف کردن نقطه مرجع صفحه بالایی و استخراج اطلاعات آن به دست میآید را بر مساحت آن تقسیم نمود. برای به دست آوردن کرنش ها نیز، ابتدا جابجایی ها را با تعریف دوباره نقطه مرجع صفحه بالایی به دست آورده و سپس این جابجایی بر فاصله صفحه بالایی تا پایینی در حالت تغییر شکل نیافته تقسیم می شود.

پس از رسم نمودار های تنش-کرنش و کرنش-کرنش، شیب این نمودار ها به ترتیب مدول الاستیسیته و ضریب پواسون را به دست میدهند.

ارائه نتایج و بحث

در این فصل نتایج مدلسازی انجام شده و نتایج حاصل از تستهای گرفته شده از این مدلها در تست فشار مقایسه و مدلها ارائه شده و اعتبارسنجی می گردد. برای اعتبارسنجی کافیست نمودار تنش محوری بر حسب کرنش محوری با نمودار تنش-کرنش نتایج تجربی مقایسه شود تا نتایج مدلسازی تایید شود.

برای محاسبه مدول الاستیسیته هریک از ساختارها کافیست که نمودار تنش-کرنش را برای آن ها رسم کنیم. سپس پس از رسم این نمودار شیب آن را به دست میآوریم که این شیب همان مدول الاستیسیته ساختار میباشد. در شکل ۱۰ نتایج کیفی این مدل سازی ارائه شده است.



شکل ۱۰- تصویر تغییر شکل یافته ساختار پیکان دو طرفه برای زاویه های ۳۰ و ۶۰ درجه



برای به دست آوردن شیب نمودار ها از نرم افزار اکسل استفاده شده است. در شکل ۱۱ یک معادله قرار داده شده است که ضریب X همان شیب نمودار میباشد. به این ترتیب ضریب X همان مدول الاستیسیته ساختار در حالت ها و زوایای مختلف میباشد.



زاویه های مختلف

همانطور که از شکل ۱۲ پیداست، نتایج شبیه سازی با نتایج تجربی مطابقت دارد که نشان از صحت شبیه سازی دارد. همچنین بیشترین مدول الاستیسیته در حالتی به دست میآید که زاویه های ۹ و و G به ترتیب برابر با ۴۵ و ۶۰ باشند بعد از آن به ترتیب در حالت هایی که زاویه ها برابر با ۳۰ و ۴۵ و پس از آن، ۳۰ و ۶۰ هستند، بیشترین مدول الاستیسیته را دارند. برای محاسبه ضریب پواسون از رابطه (۳) استفاده می شود:

$$v = -\epsilon_y / \epsilon_x$$
 (r)



م**انزدهمین** همایش ملی و **پنجمین** کنفرانس بین*الملل*ی **مـهـنـدسی سـاخت و تـول**

تهران - ۲۷ تا ۲۸ آذرماه ۱۳۹۸





شکل ۱۳ - کرنش y _ کرنش x برای زاویه های ۳۰ و ۶۰ درجه

برای به دست آوردن کرنش در جهت y ، نقطه مرجع صفحه بالایی تعریف میشود و سپس اطلاعات جابجایی این نقطه استخراج میشود و پس از آن با تقسیم این جابجایی بر فاصله صفحه بالایی تا پایینی، مقدار کرنش به دست میآید .

به همین ترتیب نیز کرنش در جهت X محاسبه میشود. پس از محاسبه کرنش ها و رسم نمودارها، شیب نمودار _x£ بر حسب _y۶ همان ضریب پواسون خواهد بود.





همانطور که از شکل ۱۴ پیداست، نتایج شبیه سازی با نتایج تجربی مطابقت دارد که نشان از صحت شبیه سازی دارد. همچنین منفی ترین ضریب پواسون در حالتی به دست میآید که زاویه های Θ_1 و Θ_2 به ترتیب برابر با ۴۵ و ۶۰ باشند بعد از آن به ترتیب در حالت هایی که زاویه ها برابر با ۳۰ و ۶۰ و پس از آن، ۳۰ و ۴۵ هستند، منفی ترین ضریب پواسون را دارند.

برای بررسی همگرایی نتایج نیز مطابق شکل ۱۵ مشخص است که با کوچک کردن و تغییر سایز المان ها تغییری در نتایج حاصل شده ایجاد نمیشود. پس می توان سایز المان ۲ میلی متر را به عنوان سایز مناسب برای شبکه بندی انتخاب کرد.



شکل ۱۵– بررسی همگرایی نتایج برای سایز های مختلف المان

نتيجهگيرى

در این مطالعه، خواص آگزتیکی ساختار پیکان دو جهته که به صورت نوار ها و ورقه هایی موج دار است که دو زاویه اصلی میزان خواص آگزتیکی آن را تعیین میکند، بررسی شد.

مشاهده شد که با تغییر در زاویه های اصلی این ساختار، خواص آگزتیکی نیز تغییر میکند و به صورت نسبی میتوان گفت که با بیشتر شدن زاویه ها خواص آگزتیکی بیشتر میشوند، به این ترتیب که در صورتی که زاویه ها ۱۵ و ۳۰ درجه باشند، کمترین مدول الاستیسیته و ضریب پواسون و زمانی که زاویه ها ۴۵ و ۶۰ درجه هستند منفی ترین ضریب پواسون و بیشترین مدول الاستیسیته به دست میآید.

)- مراجع

- [1] A. A. K.E. Evans, "Auxetic materials: functional to materials and structures from lateral thinking!," 2000, pp. 5 617-628.
- [2] D. R. C. M. C. R. Kopyt P, "Dielectric properties of chiral." honeycombs modelling and experiment," Compos Scie -0.2 Technol, p. 1080–1088.
- [3] D. a. R. W. Veronda, "Mechanical characterization of skin-finite deformations.," 1970, pp. 111-124.
- [4] C. Zmuda, "Design of Structural Composite with Auxetic Behavior," pp. 18-20, 2017.
- [5] S. H. M. Shariyat, "Eccentric impact analysis of prestressed composite sandwich plates with viscoelastic cores," vol. 117, pp. 333-345, 2014.
- [6] "Graphene changes elastic properties depending on applied force," Landau Institute, 19 April 2018. [Online]. Available:https://phys.org/news/2018-04-grapheneelastic-properties.html. [Accessed 2018].
- [7] Y.-L. C. a. L. M. Xin-Tao Wang, "The manufacture and characterization of composite three-dimensional reentrant auxetic cellular structures made from carbon fiber reinforced polymer," Composite Materials, 2018.