

Experimental Investigation of the Effect of Using Shear-Thickening Fluid in the Structure of Honeycomb-Core Sandwich Panels on Energy Absorption in Low-Velocity Impact Loading

ARTICLE INFO

Article Type Original Research

Authors

Astaraki S. 1

Zamani E. 1*

Pol M.H²

How to cite this article

Astaraki S., Zahlahi E., Pol M.H. Experimental Investigation of the Effect of Using Shear-Thickening Fluid in the Structure of Honeycomb-Core Sandwich Panels on Energy Absorption in Low-Velocity Impact Loading. Modares Mechanical Engineering; 2023;23(09):531-541.

¹ Department	of	Mechanical
Engineering,		Shahrekord
University, Sh	ahrekord	, Iran.
² Department	of	Mechanical
Engineering,	Tafresh	University,
Tafresh, Iran		

*Correspondence

Address: Shahrekord University, Department of Mechanical Engineering, Shahrekord, Iran.

zamani.ehsan@sku.ac.ir

Article History Received: July 3, 2023

Accepted: August 10, 2023 ePublished: October 29, 2023

A B S T R A C T

In this research, energy absorption in sandwich panel structures with honeycomb core and skin made of glass-epoxy multi-layer composite, aluminum, and two-dimensional glass fabrics impregnated with shear-thickening fluid under low-velocity impact loading has been investigated. Polyethylene glycol 400 and hydrophilic fumed silica with nanometer dimensions were used to make the shear thickening fluid, and then a rheometer was used to verify the rheological properties of the fluid. The test was carried out at two heights of 100 and 500 mm with a drop weight device. The sandwich panel honeycomb core has been tested once filled with shear thickening fluid and again empty of shear thickening fluid. The results of the rheology test show that the viscosity value increases with the increase of the shear rate. The impact test results show an increase in energy absorption in the structure of sandwich panels filled with shear thickening fluid compared to empty sandwich panels. At the drop height of 500 mm, the absorption of specific energy in the sandwich panel structure with a skin made of two-dimensional glass fabrics impregnated with shear thickening fluid, the ratio of sandwich panel with a skin made of aluminum and composite increased by 27.93, and 9.47%, respectively, and energy absorption in The sandwich panel with composite skin has increased by 16.86% compared to the sandwich panel with aluminum skin.

Keywords Energy Absorption, Sandwich Panel, Shear Thickening Fluid, Composite

CITATION LINKS

1- Experimental and numerical study ... 2- Drop-weight impact ... 3- Crushing behaviors... 4- Behaviour of continuous fiber ... 5- Impact responses of sandwich 6- An experimental 7- Single and double-layer... 8- Experimental study ... 9- Low-velocity impact behaviour of a shear... 10- Performance and damage 11- A review of properties and 12- Numerical simulation of shear 13- Performance Analysis of Ultra High 14- An Experimental and numerical... 15- Hypervelocity impacts of ... 16- Dynamic properties of sandwich 17-Dynamic response ... 18- An introduction ... 19- Dynamic properties ... 20- The influence of... 21- Shear thickening ... 22- Rheometry of novel shear thickening ... 23- Numerical modeling of fabrics ... 24- The influences of rheological ... 25- Ballistic performance of Kevlar ... 26- Impact response of ... 27- Designing of hybrid soft ... 28- Deconstructing the role of shear... 29- The ballistic impact ... 30- An investigation on composite ... 31-Investigating the behavior ... 32-The effect of silicon carbide additives... 33-Functionalization of silica ... 34- Structure induced thickening ... 35- Ballistic impact performance of multi-... 36- The stab resistance of fabrics ... 37- Mechanical behavior of 3D GFRP composite... 38- Improving the impact resistance ... 39- Stab resistance of shear thickening fluid ... 40- The role of shear-thickening ... 41- Numerical and experimental investigations ... 42- Tuning the structure of 3D woven ... 43- Behavior of Shear Thickening Fluid ... 44- Discontinuous and dilatant ... 45- Explanations for the cause of shear thickening ... 46- The rheology of Brownian suspensions... 47- Shear thickening ... 48- Hydrodynamic and contact ... 49- Mechanical characterization of... 50- Low velocity impact behavior... 51-Investigation of mechanical performance of 3D ... 52- Off-axial angle sensitivity... 53- Effect of bias yarn on tensile... 54- Experimental and numerical... 55- Dynamic computer simulation.. 56- Crashworthiness analysis and ... 57- An experimental study on... 58- Dropweight impact behavior ... 59- Dynamic compressive response ... 60- Loading noise effects on. 61- Exploring concentration, surface. 62- Rheology of fumed silica... 63- Preparation and ... 64- The rheology of Brownian...

Copyright© 2020, TMU Press. This open-access article is published under the terms of the Creative Commons Attribution-NonCommercial 4.0 International License which permits Share (copy and redistribute the material in any medium or format) and Adapt (remix, transform, and build upon the material) under the Attribution-NonCommercial terms.

بررسی تجربی تاثیر استفاده سیال غلیظ شونده برشی در ساختار ساندویچ پانل های هسته لانه زنبوری بر جذب انرژی در بارگذاری ضربه سرعت پایین

سجاد استرکی^۱، احسان زمانی^۱۰، محمدحسین پل^۲ ۱ – دانشکده فنی و مهندسی، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه شهرکرد، ایران ۲ – دانشکده فنی و مهندسی، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه تفرش، ایران

چکیدہ

در این پژوهش، جذب انرژی در سازه ساندویچ پنل با هسته لانه زنبوری و پوسته از جنس کامپوزیت شیشه-اپوکسی چند لایه، آلومینیم و پارچه های شیشه ای دوبعدی آغشته به سیال غلیظ شونده برشی تحت بارگذاری ضربه سرعت پایین مورد بررسی قرار گرفته است. برای ساخت سیال غلیظ شونده برشی از یلی اتیلن گلایکول۴۰۰ و سیلیکای دوده شده آب دوست با ابعاد نانومتری استفاده شده و سپس برای صحت سنجی از خواص رئولوژی سیال از دستگاه رئومتر استفاده شده است. آزمایش در دو ارتفاع ۱۰۰ و ۵۰۰ میلی متری با دستگاه سقوط وزنه انجام شده است. هسته لانه زنبوری ساندویچ پنل یک بار با سیال غلیظ شونده برشی پر شده و بار دیگر خالی از سیال غلیظ شونده برشی مورد برسی قرار گرفته است. نتایج آزمایش رئولوژی نشان دهنده آن است که با افزایش نرخ برش مقدار ويسكوزيته افزايش پيدا مى كند. نتايج آزمايش ضربه نشان دهنده افزایش میزان جذب انرژی در سازه ساندویچ پنل های پر شده با سیال غلیظ شونده برشی نسبت به ساندویچ پنل های تو خالی می باشد. در ارتفاع سقوط ۵۰۰ میلی متری جذب انرژی ویژه در سازه ساندویچ پنل با جنس پوسته از پارچه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی نسبت ساندویچ پنل با جنس پوسته از آلومینیم و کامپوزیت به ترتیب ۲۷/۹۳ و ۹/۴۷ درصد افزایش یافته و جذب انرژی در ساندویچ پنل با جنس پوسته از کامپوزیت نسبت به ساندویچ پنل با جنس پوسته از آلومینیم ۱۶/۸۶ درصد افزایش یافته است.

کلیدواژهها: جذب انرژی، ساندویچپنل، سیال غلیظ شونده برشی، کامپوزیت

تاریخ دریافت: ۱٤۰۲/۰٤/۱۲ تاریخ پذیرش: ۱۴۰۲/۰۵/۱۹ *نویسنده مسئول: zamani.ehsan@sku.ac.ir

۱– مقدمه

سازههای ساندویچ پنل به طور گسترده ای به عنوان مواد کامپوزیتی سبک وزن به دلیل سفتی و ظرفیت جذب انرژی بالا برای کاربردهای مهندسی بالا مانند خودروسازی، حمل و نقل، کشتی سازی و وسایل محافظ شخصی استفاده می شوند ^[4-1]. استحکام بالا و وزن کم یکی از خواص مهم ساندویچ پانل است. ساندویچ پانل از پوسته و هسته تشکیل شده است و هسته دارای چگالی کم است که پوستههای بیرونی را به هم متصل میکند ^[6-5].وجود مدمات ناشی از تصادفات باعث افزایش تقاضا برای استفاده از ساندویچ با جرم کم شده است. استفاده از ساندویچ پانل با مواد جدید میتواند در جذب انرژی ناشی از برخورد شدید موثر باشد. درکامپوزیتهای پلیمری تقویت شده با الیاف کربن و شیشه نشان دهنده بهبود جذب انرژی میباشد^[1-1]. علاوه بر این،

ساندویچینلها را میتوان با مواد جاذب انرژی مختلف مانند سیال غلیظ کننده برشی تقویت کرد تا مقاومت در برابر ضربه و جذب انرژی را بهبود بخشد. به طور معمول، سازههای ساندویچینل تقویت شده با سیال غلیظ شونده برشی به دلیل خواص میرایی، پر شدن راحت و رفتار جذب انرژی مورد توجه قابل توجهی قرار گرفتهاند ^[15-17]. سیال غلیظ شونده برشی یک سیال غیر نیوتنی است که به دلیل افزایش نرخ برش ویسکوزیته آن تغییر میکند. هنگامی که اثر نرخ برش را حذف شود ویسکوزیته سیال به حالت اولیه خود باز میگردد^[12-18] سیالات غلیظ شونده برشی اخیراً در سازههای انرژی و ضربه گیرها به دلیل تغییر ویسکوزیته آنها با تغییر نرخ برش استفاده شده است ^[22-43]. پس از انجام مطالعات، نظریه نظم و به هم ریختگی توسط هافمن و همکاران بحث شده است ^[44,45] دلایل مهمی در خواص غلیظ شدن برشی در جذب انرژی وجود دارد که میتوان گفت در اثر افزایش نرخ برش، جریان یک لایه منظم به یک جریان چسبناک و نامنظم تبدیل می شود و تغییر حالت جریان از نظم به بی نظمی باعث تعلیق شدید می شود. با حذف نرخ برش، ویسکوزیته به حالت اولیه باز می گردد. محققان به این نتیجه رسیدند که این رفتار خاص به طور کامل تحت تأثير یک جهت گیری منظم طبق فرضیه هیدروکلاستر (Hydrocluster)، تشکیل خوشههایی از ذرات سیلیکا در اثر افزایش نرخ برش منجر به رفتار غلیظ شدن برشی می شود ^[46-48]. اخیرا استفاده از پارچههای سه بعدی به عنوان پوسته برای پانل های ساندویچ و مواد کامپوزیت افزایش یافته است ^[49-54] و به دلیل یتانسیل بالای سیالات غلیظ کننده برشی در جذب انرژی در این پژوهش سعی بر استفاده از این نوع مواد در ساختار جاذب انرژی شده است. مطالعات رئولوژی توسط یک رئومتر دینامیکی (MCR301: Anton Paar) انجام شده است. در واقع، تعداد زیادی از مطالعات بر روی سیالات غلیظ شونده برشی انجام شده که ساخت بیشتر آنها بر روی پلی اتیلن گلایکول ۲۰۰ متمرکز شدهاند. سعی شدہ است تا خواص رئولوژی سیال غلیظ شوندہ برشی تھیہ شده با پلی اتیلن گلایکول ٤٠٠ و سیلیکای دوده شده با کسر وزنی ۲۵ % نسبت به وزن کل سیال مورد بررسی قرار گیرد. استفاده از سیال غلیظ شونده برشی به عنوان پرکننده در ساختار ساندویچ پنل با تزیق مستقیم درون سازه لانه زنبوری و مقایسه پوسته های گوناگون بر جذب انرژی در ساختار ساندویچ ینل و روش استفاده از هات پلیت برای حذف اتانول از سیال غلیظ شونده برشی که مانع از تشکیل حبابهایی که ممکن است بر عملکرد سیال غلیظ شونده برشی تأثیر بگذارد می توان از جنبههای نو آورانه این پژوهش نام برد. در این سازه از پوسته های کامپوزیت آلومینیوم و یارچه های شیشه ای آغشته به سیال غلیظ شونده برشی استفاده شده است. یک اثر هم افزایی بین یارچه های شیشه ای و افزودنی سیال غلیظ شونده برشی به دست آمد که قبلاً بررسی

نشده است. هدف از این مطالعه و بررسی تاثیر جذب انرژی در یک ساندویچ پانل هسته لانه زنبوری پر شده با سیال غلیظ شونده برشی با کسر وزنی ۲۵ درصد در بارگذاری ضربه ای با سرعت یایین است. ابتدا یاسخ رئولوژیکی سیال غلیظ شونده برشی یرداخته و رفتار ضخیم شدن برشی مشاهده شد. سیس رفتار ضربه ای سرعت یایین در ساختار ساندویچ یانل های ساخته شده با یوسته های مختلف و پرکننده سیال غلیظ شونده برشی مورد بررسی قرار گرفت.

۲- یارامترهای جذب انرژی

پارامترهای زیادی در برسی جذب انرژی وجود دارد و پژوهشگران سعی کردهاند این پارامترها را برای ساخت سازه جاذب انرژی و بهینه سازی آنها استفاد کنند تعدادی از پارامترهای مورد بررسی در این پژوهش به شرح زیر میباشد^[55,56].

۲-۱- جذب انرژی

مقدار جذب انرژی به طور گسترده ای برای ارزیابی ویژگی های جذب انرژی سازههای جاذب انرژی استفاده شده است که نشان دهنده مقدار انرژی جذب شده در طول فرآیند ضربه میباشد و میتوان به صورت روابط زیر محاسبه شود که در آن(F(x مقدار نیرو تابعی از جابجایی (x) در هنگام ضربه است و d نشان دهنده مقدار فشردگی ساندویچینل میباشد.

$$EA = \int_0^d F(x) dx$$

۲–۲ – نیروی متوسط

(1)

انرژی جذب شده تقسیم بر فاصلهای که جسم فشرده می شود به عنوان نیروی متوسط شناخته میشود و طبق رابطه زیر محاسبه می شود. که در آن E و δt به ترتیب نیرو و جابجایی کل (فشرده سازی) هستند.

$$P_{\rm m} = \frac{E}{d} = \frac{\left(\int_0^d F(x) \, dx\right)}{\delta_{\rm t}} \tag{Y}$$

۲–۳– بازده ضربه

با توجه به رابطه زیر، این پارامتر بر اساس اندازه گیری طول اولیه جسم و طول بعد از آسیب و بر اساس درصدی محاسبه می شود که L_f طول نهایی پس از ضربه و L₀ طول اولیه جسم است. $SE = \frac{L_f - L_0}{L_0} * 100$ (٣)

۲_٤_ جذب انرژی ویژه

برای مقایسه قابلیت جذب انرژی مواد و سازههای مختلف، معمولاً از جذب انرژی ویژه برای ارزیابی قابلیت جذب انرژی مورد استفاده قرار گرفته است میزان جذب انرژی ویژه بر اساس رابطه زیر محاسبه می شود که در آن M جرم جاذب انرژی است. در سازه جاذب انرژی، هر چه جذب انرژی ویژه بزرگتر باشد کارایی جاذب انرژی بیشتر میشود.

$$SEA = \frac{EA}{M}$$
(٤)

بررسی تجربی تاثیر استفاده سیال غلیظ شونده برشی در ساختار ...

۲–٥– بازده نیروی لهیدگی

اندازه گیری این معیار بر اساس نیروهای وارد بر جسم است. هنگامی که یک جاذب بتواند نیروی زیادی را در حین ضربه(نیروی متوسط) جذب کند و همچنین در ابتدای ضربه نیروی کمتری داشته باشد، به حالت بهینه نزدیک است و از نظر کارایی مطلوب تری محسوب می شود.

۵۳۳

$$CFE = \frac{P_{m}}{P_{max}} * 100$$
(0)
(0)

۳_۱_ مواد

پوسته ساندویچ پانل های مورد استفاده در این تحقیق شامل ورق-هایی با ضخامت ٦/٦ میلیمتر از آلومینیوم با آلیاژ ۱۱۰۰، کامیوزیت شیشه- ایوکسی و یارچه شیشه ای (با چگالی سطحی ۱۳۵۰/۰ کیلوگرم بر متر مربع) ٥ لایه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی با کسر وزنی ۲۵ % در نظر گرفته شده است. سازه لانه زنبوری با آلیاژ ۱۱۰۰ با طول ضلع سلولی ۵ میلی متر و ضخامت ورق ۸۰ میکرون و ارتفاع ۸ میلیمتر در نظر گرفته شده است. موادی چون نانوذرات سیلیکای دوده شده آب دوست با اندازه ذرات اولیه ۱۲ نانومتر، یلی اتیلن گلیکول با علامت تجاری PEG400، با وزن مولکولی متوسط ٤٠٠ گرم بر مول ساخته شده توسط شرکت مرک آلمان و اتانول با خلوص ٩٩/٥٪ برای ساخت سیال غلیظ شونده برشی استفاده شده است.

۲-۳- روش ساخت ورق کامپوزیت شیشه- اپوکسی

در این پژوهش کسر وزنی ورق کامیوزیت ایوکسی ٤٠ % در نظر گرفته شده است. برای ساخت ورق کامیوزیت ابتدا ۵ لایه یارچه شیشهای دوبعدی با چگالی سطح ۰/۱٦٥ کیلوگرم بر متر مربع و ابعاد ۵۰۰×۵۰۰ میلیمتر برش داده شده است. در این تحقیق رزین یلیمری انتخاب شده است و این نوع رزین دارای دو قسمت است در قسمت اول پایه اپوکسی از رزین با ویسکوزیته کم با نام تجاری ML-506 قسمت دوم از پلی آمین با نام تجاریHA-11 میباشد که با نسبت وزنی ۲۰۰:۳۰ ساخته شده است. رزین با استفاده از برس به صورت دستی روی پارچهها اضافه شده است. روش کیسه خلاء برای حباب زدایی پارچه آغشته به رزین اپوکسی مورد استفاده قرار گرفت و در دمای اتاق عملیات پخت کامپوزیت به مدت ۲٤ ساعت انجام شد و در پایان ورق کامپوزیتی به ابعاد مربعی به طول ظلع ۵۰ میلیمتر برش داده شده است.



شکل ۱) نمایی آماده برخی از مواد ولیه: (الف) سیلیکای دوده شده، (ب) پلی اتیلن گلایکول، (پ) سازه لانه زنبوری

Modares Mechanical Engineering

۵۳۴ استرکی و همکاران

۳-۳ ساخت سیال غلیظ شونده برشی

برای ساخت سیال غلیظ شونده برشی از تکنیکهای ترکیب مکانیکی و امواج فراصوت استفاده شد. سیال غلیظ شونده برشی مورد استفاده در این مطالعه حاوی غلظت ۲۵٪ از نانو ذرات سیلیکای دوده شده میباشد. مراحل زیر برای ساخت نمونه ها انجام شده است.

۱- ذرات سیلیکای دوده شده آبدوست و حساس به جذب رطوبت
 میباشند. قبل از آماده سازی، سیلیکای دوده شده به مدت ۲٤
 ساعت در یک محفظه خلاء در دمای ۲۰ درجه سانتیگراد حرارت قرار
 داده شد و تا هرگونه رطوبت در آن از بین برود.

۲- از روش اختلاط مستقیم سیلیکای دوده شده با اتانول توسط همزن مکانیکی با سرعت ۵۰۰۰ دور در دقیقه در دمای اتاق مخلوط شده است. مقدار وزنی اتانول مورد استفاده ۳ برابر وزن سیال غلیظ شونده در نظر گرفته شده است.

۳- امواج فراصوت میتواند به بهبود توزیع ذرات وکاهش تجمع
 آنها در محلول کمک کند ^[57,58]. برای این منظور، سیلیکای دوده
 شده ترکیب شده با اتانول با دستگاه سونیکاتور نوک شاخ
 (Hielscher-UP400S)به مدت ۳ ساعت در سیکل های ۰/۵ و
 دامنه ۳۰ % تحت امواج قرار گرفته است.

٤- از روش اختلاط مستقیم پلی اتیلن گلایکول ٤٠٠ با ترکیب سیلیکای دوده شده و اتانول به وسیله همزن مغناطیسی با سرعت ۱۵۰۰ دور در دقیقه در دمای اتاق به مدت ۱۸ ساعت هم زده شده است و با سونیکاتور نوک شاخ به مدت ۵ ساعت در سیکلهای ۲/۵ و دامنه ۳۰ % سونیک شده است و بعد ازآن به مدت ۸ ساعت منوط یک همزن مکانیکی با سرعت ۱۰۰۰ دور در دقیقه مخلوط شد. در این مرحله برای حذف الکل اضافی از سیال غلیظ شونده برشی توسط دستگاه هات پلیت در حمام روغن با دمای ۸۰ درجه سانتیگراد قرار داده شد و مشاهده شد که در این دما الکل اضافی به می الکل اضافی به می درجه می برشی سانتیگراد قرار داده شد و مشاهده شد که در این دما الکل اضافی به میزان بسیار قابل توجهی حذف می شود.

٥- برای حذف حبابها از سیال غلیظ شونده برشی نمونهها به مدت ۱۰ ساعت توسط پمپ خلاء در دمای اتاق حباب زدایی شد.



شکل ۲) نمایی آماده سازی سیال غلیظ شونده برشی: (الف) رطوبت زدایی از سیلیکای دوده شده، (ب) آلتراسونیک مواد، (پ) اختلاط مستقیم مواد با یکدیگر، (ت) همزدن و الکل زدایی، (ث) حباب زدایی، (ج) سیال غلیظ شونده برشی

۳-٤ ساخت ساندويچ پانل

برای ساخت ساندویچ پنل سه نوع پوسته در نظر گرفته شده است. در حالت اول، پوسته از آلیاژ آلومینیوم ۱۱۰۰، در حالت دوم، ساندویچ پنل پوسته از کامپوزیت شیشه (پنج لایه)_ اپوکسی و در حالت سوم، ساندویچ پنل پوسته از پارچه (پارچه شیشه ای پنج لایه) آغشته به سیال غلیظ شونده برشی ساخته شده است. ابعاد ساندویچ پانل به شکل مربع به طول ضلع ۵۰ میلی متر و ضخامت ساندویچ پانل به شکل مربع به طول ضلع ۵۰ میلی متر و ضخامت برشی به عنوان پرکننده در فضای توخالی ساختار سلولی لانه زنبوری استفاده شده است. ضخامت ساندویچ پنل برای هریک از نمونه ها قبل و بعد از بارگزای اندازه گیری می شود اما با توجه به ساختار هندسی واجزای ساندویچ پنل و به طور متوسط ضخامت ۸/۴ میلی متر برای این سازه در نظر گرفته شده است.

۳-۵- آزمایش ضربه سرعت پایین

ساندویچپنل که در معرض ضربه با سرعت پایین قرار میگیرد، اعوجاج پلاستیک، خم شدن صفحه، و خرد شدن هسته از آسیب– های است که در این سازه اتفاق میافتد ^[59]. برای بررسی ظرفیت جذب انرژی در ساندویچپنل از روش آزمایش ضربه با سرعت پایین توسط دستگاه سقوط وزنه استفاده شد. نمونهها بدون هیچ قیدی و آزادنه درست زیر ضربه زننده دستگاه سقوط وزنه قرار داده شده– اند. یک ضربه زننده سر استوانهای با قطر ۱۰۰ میلیمتر به وزن ۴/۵ کیلوگرم آزادانه از دو ارتفاع ۱۰۰ و ۵۰۰ میلیمتری بر روی نمونهها سقوط کرده تا به ساندویچ پانلها ضربه بزند. برای اندازه گیری شتاب بر حسب زمان در حین آزمایش ضربه از دستگاه دیتالاگر استفاده شد و با دانستن جرم ضربهزننده و با استفاده از قانون دوم نیوتن میزان نیرو به دست آمده است. با دو بار انتگرال گیری از نمودار شتاب–زمان، مقدار جابجایی را میتوان به دست آورد [60,61].



شکل ۳) فرآیند تولید ساندویچ پانل:(الف) ساندویچ پانل تهیه شده با هسته لانه زنبوری، (ب) پر کردن سازه لانه زنبوری، (پ) نمونههایی از آغشته سازی پارچهها،(ت) عملیات وکیوم بگ، (ث) ورق های کامپوزیتی، (ج) ورق های آلومینیمی

ماهنامه علمي مهندسي مكانيك مدرس

۳–٦– آزمایش رئولوژی

رئومترها یکی از پرکاربردترین ابزارها برای تعیین خواص رئولوژیکی سیالات هستند. رئومتر چرخشی یکی از رایجترین این تجهیزات است ^[62,63]. آزمایش با یک رئومتر صفحه تحت موازی (301 MCR Paar) با افزایش فرکانس زاویهای انجام شده است. هندسه صفحات داری قطر ۲۰ میلیمتر (PP-20) با فاصله ۰/۸ میلی متر برای اطمینان از پر شدن کافی سیال غلیظ شونده برشی روی دیسک آزمایش استفاده شد. ویسکوزیته به صورت تابعی از نرخ برش در محدوده ۱۰۰۰– ۰/۱ یک بر ثانیه در دمای ۲۰ درجه سانتی گراد بررسی شده است.

٤_ نتایج و بحث

٤-۱- رفتار غلیظ شدن برشی پلی اتیلن گلایکول٤٠٠ و سیلیکای دوده شده

ابتدا با افزایش نرخ برش ویسکوزیته شروع به کاهش میکند تا هنگامی که نرخ برش به یک مقدار بحرانی افزایش مییابد، ویسکوزیته به طور چشمگیری افزایش مییابد و رفتار غلیظ شدن برشی نشان میدهد، سپس ویسکوزیته با افزایش زیادی در نرخ شونده برشی تابعی از نرخ برش است. مکانیسم این رفتار غلیظ شدن برشی را میتوان با نظریه هیدروکلاستر ارائه شده توسط شدن برشی را میتوان با نظریه هیدروکلاستر ارائه شده توسط دلیل وجود هیدروکسیل انتهایی بر روی مولکول سیلیس توضیح داد. پلی اتیلن گلایکول و گروههای سیلانول فراوان روی سطح سلیس ایجاد پیوند هیدروژنی مینماید. مولکولهای پلی اتیلن گلایکول که توسط پیوند هیدروژنی بر روی سطح سیلیکای دوده شده جذب میشوند و به عنوان یک لایه انحلال پذیر عمل میکنند

جدول۱) نتایج به دست آمده از آزمون کشش و فشار



شکل۴) منحنی ویسکوزیته-نرخ برش سیال غلیظ شونده برشی

که از برهمکنش بین ذرات سیلیکای دوده شده جلوگیری میکند و در نتیجه پراکندگی سیلیکای دوده شده را تثبیت میکند. با افزایش نرخ برش آسیب افزایش مییابد و برهمکنش بین سنگدانههای کوچک سیلیکای دوده شده باعث ایجاد یک هیدروکلاستر میشود. هیدروکلاستر بزرگ میتواند مانند یک دیوار عمل کند و به طور قابل توجهی مانع از جریان سیال شود. در نتیجه ویسکوزیته سیستم افزایش شدیدی را نشان میدهد.

۴–۲– خواص مکانیکی کامپوزیت

در این بخش به بررسی خواص مکانیکی ورق های کامپوزیتی ساخته شده پرداخته شده است. از روش آزمون کشش و فشار خواص مکانیکی استخراج شده است. ابتدا به استخراج خواص مکانیکی کامپوزیت ساخته شده از رزین– اپوکسی و سپس به استخراج خواص مکانیکی ورق های کامپوزیتی ساخته شده با الیاف چند لایه شیشه ای دو بعدی چند لایه پرداخته شده است. در جدول ۱ نتایج به دست آمده از آزمون کشش و فشار نشان داده شده است.

حالت بار گزاری		کششی			فشاری	
نمونه	کرنش شکست (درصد)	مدول یانگ (گیگا پاسکال)	استحکام نهایی کشش (مگا پاسکال)	کرنش شکست (درصد)	مدول یانگ (مگا پاسکال)	استحکام نهایی فشار (مگا پاسکال)
کامپوزیت چند لایه	1/98	٨/٩٧	۹۹/۵۵	۵۱/۸۳	194/**	76/77
کامپوزیت رزین- اپوکسی	۶/۵۲	1/908	۶۰/۱۵	۴۷/۷	1769/61	۲۰۳/۱۴

جدول۲) نام گذاری نمونهها

Ų	ب	الف	نمونه
ساندویچ پنل با پوسته از جنس پارچه آغشته شده	ساندویچ پنل یا پوسته	ساندویچ پنل با پوسته آلومینیم	نام
به سیال غلیظ شوند برشی و هسته توخالی	کامپوزیت و هسته توخالی	و هسته تو خالی	,
٧/٧٨	٨/٣۶	۹/۵۸	وزن (g)
5	ث	ت	نمونه
ساندویچ پنل با پوسته از جنس پارچه آغشته شده	ساندویچ پنل یا پوسته کامپوزیت	ساندویچ پنل با پوسته آلومینیم	ila
به سیال غلیظ شوند برشی و هسته پر شده	وهسته پرشده	وهسته پرشده	24
Ya/WA	20/98	Y9/1A	وزن(g)

Volume 23, Issue 09, September 2023

۵۳۵

۵۳۶ استرکی و همکاران

۳_٤- نتایج آزمایش ضربه سرعت پایین

آزمایش ضربه با سرعت پایین بر روی ساندویچ پانل در دو ارتفاع ۱۰۰ و ۵۰۰ میلی متر انجام شد. وزن ۵/۲ کیلوگرمی برای جسم ضربه زننده در نظر گرفته شده است. در جدول دو نمونههای ساخته شده نام گذاری شده است و وزن هرکدام از نمونهها اندازه گیری شده است.

٤-۳-۱- نتایج آزمایش ضربه سرعت پایین در ساندویچ پانل با هسته لانه زنبوری توخالی

بررسی میزان جذب انرژی در ساندویچ یانل تحت بارگذاری ضربه ای با سرعت پایین در دو ارتفاع سقوط ۱۰۰ و ۵۰۰ میلیمتر با ضربه گیر با جرم ۵/٤ کیلوگرم به روش سقوط وزنه انجام شده است. برای دستیابی به بهترین نتایج برای هر آزمایش دو نمونه ساخته و آزمایش شده است و میانگین دادهها در دو آزمون به عنوان نتیجه آزمون در نظر گرفته شده است. ساندویچ پانل از یک هسته لانه زنبوری توخالی با پوستهای از پارچه شیشه ای ۵ لایه آغشته به سیال غلیظ شوندہ برشی، کامپوزیت شیشه _ اپوکسی ٥ لایه و آلومینیوم برای بارگذاری ضربه ساخته شده است. نتایج بدست آمده از دیتالاگر به صورت منحنی شتاب-زمان میباشد. با توجه به جرم ضربه زننده و با استفاده از معادله دوم نیوتن میتوان مقدار نیرو را به دست آورد. جابجایی را میتوان با دو بار اتگرال گیری منحنی شتاب-زمان به دست آورد. با بدست آوردن نیرو و جابجایی میتوان منحنی نیرو – جابجایی را رسم کرد که در شکل ۵ ارائه شده است. در جدول ۳ یارامترهای جذب انرژی از منحنی های نیرو-جابجایی استخراج شده و در جداول ٤ نتایج نسبت به هم مقایسه شدهاند. جذب انرژی ساندویچینل با یوسته از جنس یارچه شیشه ٥ لايه آغشته به سيال غليظ شونده برشى نسبت به يوسته آلومینیومی و کامپوزیت در ارتفاع ۱۰۰ میلیمتری به ترتیب ٤/٩٦٦٪ و ٢/٤٣٧ % افزایش یافته است و جذب انرژی ساندویچ-ینل با جنس از یوسته از کامیوزیت نسبت به یوسته آلومینیومی ۲/٤٩ % افزایش داشته است. جذب انرژی ویژه در ساندویچ پانل با يوسته ازجنس يارچه شيشه آغشته به سيال غليظ شونده برشي نسبت به ساندویچ یانل با یوستههای آلومینیومی و کامیوزیت به ترتیب ۲۹/۲٦۸٪ و ۱۰/۰۰۱٪ افزایش یافته است و جذب انرژی ویژه درساندویچینل با یوسته از کامیوزیت نسبت به یوسته آلومینیومی ۱۷/٥١٦ % افزایش داشته است. نتایج جذب انرژی در ساندویچ یانل تحت بارگذاری ضربه در ارتفاع ۵۰۰ میلیمتر در ساندویچینل با یوسته ساخته شده از یارچه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه با ساندویچ پنل پوسته از آلومینیوم و کامپوزیت باعث افزایش جذب انرژی به میزان ۷/٦٧٦ % و ۳/۱۵۰ % شده است و جذب انرژی ساندویچ ینل با جنس یوسته از کامیوزیت نسبت به یوسته آلومینیومی ٤/٣٨٧ % افزایش داشته است. جذب انرژی



(الف) منحنی نیرو – جابجایی با ارتفاع سقوط ۱۰۰ میلی متر



(ب) منحنی نیرو جابجایی به ارتفاع سقوط ۵۰۰ میلی متر **شکل ۵)** منحنی نیرو-جابجایی ساندویچ پنل با هسته تو خالی

ویژه در ساندویچ پنل با پوسته ساخته شده از پارچه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه با ساندویچ پنل پوسته از آلومینیوم و کامپوزیت باعث افزایش جذب انرژی ویژه میزان۳۲/۸۵۹ % و ۱۰/۸۳٤ % شده است و جذب انرژی ویژه ساندویچ پنل با جنس پوسته از کامپوزیت نسبت به پوسته آلومینیومی ۱۹/۸۷۱ % افزایش داشته است. در جداول و نمودارهای ارائه شده تأثیر اجزای ساختار پانل ساندویچ را بر پارامترهای جذب انرژی وسایر پارامتر های مهم در جذب انرژی نشان داده شده است.

وجود سیال غلیظ شونده در آغشته سازی پارچه به عنوان پوسته با جود وزن کم تر نسبت به پوسته کامپوزیتی و آلومینیم در جذب انرژی و جذب انرژی ویژه نتایج بهتری داشته است.

٤–۳–۲– نتایج آزمایش ضربه سرعت پایین در ساندویچپنل با هسته لانه زنبوری پر شده با سیال غلیظ شونده برشی

ساندویچپنل با ساختار هسته لانه زنبوری پر شده با سیال غلیظ شونده برشی با کسر وزنی ۲۵٪ و جنس پوسته از پارچه شیشه ۵ لایه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی، کامپوزیت شیشه-اپوکسی و آلومینیوم تحت بارگذاری ضربه ای با سرعت پایین قرار

جدول ۳) نتایج تجربی ساندویچ پانل جاذب انرژی با هسته لانه زنبوری توخالی

ارتفاع سقوط	۱۰۰ میلی متر			۵۰۰ میلی متر		
نمونه	نمونه الف	نمونه ب	نمونه پ	نمونه الف	نمو نه ب	نمونه پ
نیروی متوسط (نیوتن)	1174/271	1200/28.	1120/105	4093/166	2222/119	2881/222
بازده ضربه (درصد)	16/641	١٠	V/2FV	54/415	48/888	ዮ ነ/እ۳۶
جذب انرژی ویژه (ژول بر کیلوگرم)	•/۴۵۱	•/۵٣•	•/۵۸۴	۲/۱۷۹	4/514	2/290
بازده نیروی لهیدگی (درصد)	•/۵۵.	•/۵۷٣	•/۵۶٣	•/٣٩۵	•/۴•1	•/٣٩٩
جذب انرژی (ژول)	۴/۳۲۴	r/rm1	۴/۵۳۹	4./944	۲۱/۸۴.	22/028

جدول ۴) مقایسه نتایج نمونه های مختلف ساندویچ پانل با هسته لانه زنبوری توخالی

	۵۰۰ میلی متر			۱۰۰ میلی متر		ارتفاع سقوط
مقايسه نتايج نمونه						
ب نسبت به نمونه	پ نسبت به نمونه	پ نسبت به نمونه	ب نسبت به نمونه	پ نسبت به نمونه	پ نسبت به نمونه	نمونه
الف (درصد)	ب (درصد)	الف (درصد)	الف (درصد)	ب (درصد)	الف (درصد)	
۵/۱۸۰	-7/46.	۲/۶۱۳	۶/۴۲۵	-0/87.	•/۴۴٣	نيروى متوسط
-12/920	-1•/۳ ۵ •	_YY/XWF	-٣•/٧٠٩	-26/220	_FY/Y+۶	بازده ضربه
19/841	۱۰/۸۳۴	34/109	14/218	1•/••1	49/48 X	جذب انرژی ویژه
1/618	_•/۴٩ λ	1/+17	۴/۱۸۱	-1/460	4/394	بازده نیروی لهیدگی
ዮ/ሦለሃ	٣/١۵٠	Y/8Y8	٢/۴٩٨	r/kmv	4/998	جذب انرژی

گرفته و در دو ارتفاع ۱۰۰ و ۵۰۰ میلیمتری توسط دستگاه سقوط وزنه این آزمایش مورد بررسی قرارگرفته است. برای دستیابی به بهترین نتایج برای هر آزمایش دو نمونه ساخته و آزمایش شده و میانگین داده ها در دو آزمون به عنوان نتیجه آزمون در نظر گرفته شده است. نتایج آزمایش ضربه با سرعت پایین در منحنی نیرو-جابجایی در شکل ٦ ارائه شده است. در جدول ٥ یارامترهای جذب انرژی از منحنیهای نیرو-جابجایی استخراج شده و در جدول ۲ نتایج به دست آمده با هم مقایسه شده اند. در ارتفاع ۱۰۰ میلی-متری به ترتیب ٤/٣٤٧ % و١/١٥٩ % افزایش یافته است و جذب انرژی ساندویچینل با جنس از یوسته از کامیوزیت نسبت به یوسته آلومینیومی ۲/۸٦٤ % افزایش داشته است. جذب انرژی ویژه در ساندویچ یانل با یوسته ازجنس یارچه شیشه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی نسبت به ساندویچ پانل با پوستههای آلومینیومی و کامپوزیت به ترتیب ۲۱/۲۹۰ % و ۵/۰۲۸ % افزایش یافته است و جذب انرژی ویژه درساندویچینل با یوسته از کامیوزیت نسبت به یوسته آلومینیومی ۱۵/٤۸٤ % افزایش داشته است. در ارتفاع ۵۰۰ میلی متری نتایج جذب انرژی در ساندویچ یانل تحت بارگذاری ضربه در ارتفاع ۵۰۰ میلیمتر در ساندویچینل با یوسته ساخته شده از یارچه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه با ساندویچ ینل یوسته از آلومینیوم و کامیوزیت باعث افزایش جذب انرژی به میزان ۱۱/۲۳۲ % و ۷/۰۲۲ % شده است و جذب انرژی ساندویچ ینل با جنس یوسته از کامیوزیت نسبت به یوسته آلومینیومی ۳/۹۳۳ % افزایش داشته است. جذب انرژی ویژه در ساندویچینل با یوسته ساخته شده از یارچه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی

Volume 23, Issue 09, September 2023

در مقایسه با ساندویچ پنل پوسته از آلومینیوم و کامپوزیت باعث افزایش جذب انرژی به میزان۲۷/۹۳ % و ۹/۶/۰ % شده است و جذب انرژی ویژه ساندویچ پنل با جنس پوسته از کامپوزیت نسبت به پوسته آلومینیومی ۱۲/۸٦٤ % افزایش داشته است. وجود پرکننده در ساختار ساندویچ پانل نسبت به حالتی که سازه لانه زنبوری خالی است، جذب انرژی و جذب انرژی ویژه را به میزان قابل توجهی افزایش داده است و سایر پارامترهای جذب انرژی نیز تغییرات قابل توجهی داشته اند. وجود سیال غلیظ کننده برشی تأثیر چشم گیری در جذب انرژی دارد. نتایج به وضوح اثر سیال غلیظ کننده برشی بر پارمترهای جذب انرژی را نشان میدهد.

٥-نتیجه گیری ها

سیالات غلیظ کننده برشی پتانسیل بالایی برای جذب انرژی دارند. توسط دستگاه سقوط وزنه عملکرد جذب انرژی در ساندویچ پانل در شرایط بارگذاری ضربه سرعت پایین در دو ارتفاع ۱۰۰ و ۵۰۰ میلیمتر مورد بررسی قرار گرفته است. یکی از مهمترین خواص سیالات غلیظ کننده برشی افزایش ویسکوزیته با افزایش نرخ برش است و این خاصیت به جذب انرژی کمک می کند. نتایج بهدستآمده از ضربه سرعت پایین نشان داد که ساندویچپنل با پوسته از جنس پارچه شیشهای ۵ لایه آغشته به سیالات غلیظ شونده برشی نسبت به ساندویچپنل با پوستههای آلومینیومی و کامپوزیت جذب انرژی بهتری دارد.

۵۳۷



شکل ٦) منحنی جابجایی نیرو



(ب) منحنی نیرو جابجایی به ارتفاع سقوط ۵۰۰ میلیمتر

جدول ۵) نتایج تجربی ساندویچ پانل جاذب انرژی با هسته لانه زنبوری پرشده

	۵۰۰ میلی متر			۱۰۰ میلی متر		ارتفاع سقوط
نمونه ج	نمونه ث	نمونه ت	نمونه ج	نمونه ث	نمونه ت	نمونه
Y9Y•/91Y	mmk•\mkm	4898/948	1822/906	1114/629	1886/28	نیروی متوسط (نیوتن)
4.108.	۲۳/۴۶۹	41/908	4/444	٢/٩٧.	٣/•٢٩	بازده ضربه (درصد)
•/ ٩ ¥1	•/\\Y	•/٧۵٩	•/\\\	٠/١٧٩	•/1۵۵	جذب انرژی ویژه (ژول بر کیلوگرم)
•/۵۳۹	•/۵٣٢	•/644	•/۵۵•	•/544	•/۵۳۸	بازده نیروی لهیدگی (درصد)
46/209	۲۳/•۴۱	44/189	F/V79	16/881	41222	جذب انرژی (ژول)

جدول ۶) مقایسه نتایج نمونه های مختلف ساندویچ پانل با هسته لانه زنبوری پرشده

		۵۰۰ میلی متر		۱۰۰ میلی متر		ارتفاع سقوط
مقایسه نتایج نمونه ث نسبت به نمونه ت (درصد)	مقایسه نتایج نمونه ج نسبت به نمونه ث (درصد)	مقایسه نتایج نمونه ج نسبت به نمونه ت (درصد)	مقایسه نتایج نمونه ث نسبت به نمونه ت (درصد)	مقایسه نتایج نمونه ج نسبت به نمونه ث (درصد)	مقایسه نتایج نمونه ج نسبت به نمونه ت (درصد)	نمونه
42/969	-11/•۶•	1./261	8/410	-۵/• ۳ ۲	•/AY1	نيروى متوسط
-18/+0+	-17/392	-46/408	-٣/٩۶V	-X/1XY	-11/220	بازده ضربه
18/884	٩/۴٧.	41/921	10/686	۵/۰۲۸	41/49.	جذب انرژی ویژه
۲/۱۱۱	1/218	٣/۴۵۵	•/४۴٣	1/478	۲/۲۳۰	بازده نیروی لهیدگی
٣/٩٣٣	٧/•٢٢	11/424	4/169	١/١۵٩	r/2rv	جذب انرژی

سیال غلیظ کننده برشی در ساختار ساندویچپنل به عنوان پرکننده در ساختار لانه زنبوری باعث افزایش جذب انرژی شده است. نتایج بهدستآمده از پانل ساندویچ با هسته پر شده با سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه با هسته خالی از پرکننده، بهبود پارامترهای جذب انرژی را نشان میدهد. میزان جذب انرژی ساندویچپنل توخالی با پوسته از جنس پارچه آغشته به شیشه ۵ لایه نسبت به پوسته از آلومینیومی و کامپوزیت در ارتفاع سقوط ۱۰۰ میلیمتری به ترتیب ساندویچپنل توخالی با پوسته از جنس پارچه شیشه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه ساندویچپنل با پوستههای سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه ساندویچپنل با پوستههای الومینیومی و کامپوزیت به ترتیب.۲۹۲۲۸ و ۱۰۰/۰۱٪ افزایش یافته است. در آزمایش ضربه با ارتفاع سقوط ۱۰۰ میلیمتر در ساندویچپنل با ساختار هسته لانه زنبوری پر شده با سیال غلیظ

شونده برشی و پوسته از جنس پارچه 0 لایه آغشته به سیال غلیظ شونده برشی در مقایسه با پوسته از آلومینیوم و کامپوزیت به ترتیب ٤/٣٤٧% و ١/١٥٩ % جذب انرژی افزایش یافته است. میزان جذب انرژی ویژه در این ساندویچپنل به ترتیب ۲۱/۲۹۰ % و ٥/٠٢٨ % افزایش یافته است. نتایج به وضوح اثر سیال غلیظ کننده برشی بر جذب انرژی را نشان میدهد.

تاییدیه اخلاقی: محتویات علمی مقاله حاصل پژوهش نویسندگان است و صحت نتایج آن نیز بر عهده آنها است. **تعارض منافع:** بدینوسیله نویسندگان اعلام میکنند که این اثر،

هیچگونه تضاد منافعی با سازمان ها و اشخاص دیگر ندارد.

DOR: 20.1001.1.10275940.1402.23.9.2.0]

- 14- Rashiddadash S. An Experimental and numerical investigation on low velocity impact properties of sandwich panels with bilateral connection. Modares Mechanical Engineering. 2018;18(4):23-31
- 15- Warren J, Kota KR, Westberg SM, Lacy T, Kundu S, Toghiani H, Pittman Jr CU. Hypervelocity impacts of shear thickening fluid imbibed metallic foam core sandwich panels. In 30th technical conference of American Society of Composites, East Lansing, USA 2015 (pp. 28-30).
- 16- Fischer C, Braun SA, Bourban PE, Michaud V, Plummer CJ, Månson JE. Dynamic properties of sandwich structures with integrated shearthickening fluids. Smart materials and structures. 2006;15(5):1467.
- 17- Tan ZH, Zuo L, Li WH, Liu LS, Zhai PC. Dynamic response of symmetrical and asymmetrical sandwich plates with shear thickening fluid core subjected to penetration loading. Materials & Design. 2016;94:105-10.
- 18- Barnes HA, Hutton JF, Walters K. An introduction to rheology. Elsevier; 1989.
- 19- Lee YS, Wagner NJ. Dynamic properties of shear thickening colloidal suspensions. Rheologica acta. 2003:199-208.
- 20- Wang QS, Sun RJ, Yao M, Chen MY, Feng Y. The influence of temperature on inter-yarns fictional properties of shear thickening fluids treated Kevlar fabrics. Composites Part A: Applied Science and Manufacturing. 2019;116:46-53.
- 21- Wagner NJ, Brady JF. Shear thickening in colloidal dispersions. Physics Today. 2009;62(10):27-32.
- 22- Ghosh A, Majumdar A, Butola BS. Rheometry of novel shear thickening fluid and its application for improving the impact energy absorption of paramid fabric. Thin-Walled Structures. 2020 ;155:106954.
- 23- Gürgen S. Numerical modeling of fabrics treated with multi-phase shear thickening fluids under high velocity impacts. Thin-Walled Structures. 2020;148:106573.
- 24- Liu L, Yang Z, Zhao Z, Liu X, Chen W. The influences of rheological property on the impact performance of kevlar fabrics impregnated with SiO2/PEG shear thickening fluid. Thin-Walled Structures. 2020;151:106717.
- 25- Khodadadi A, Liaghat G, Vahid S, Sabet AR, Hadavinia H. Ballistic performance of Kevlar fabric impregnated with nanosilica/PEG shear thickening fluid. Composites Part B: Engineering. 2019;162:643-52.
- 26- Asija N, Chouhan H, Gebremeskel SA, Bhatnagar N. Impact response of Shear Thickening Fluid (STF) treated ultra high molecular weight poly ethylene composites-study of the effect of STF treatment method. Thin-Walled Structures. 2018;126:16-25.
- 27- Mawkhlieng U, Majumdar A. Designing of hybrid soft body armour using high-performance unidirectional and woven fabrics impregnated with shear thickening fluid. Composite Structures. 2020;253:112776.

- Sun G, Huo X, Chen D, Li Q. Experimental and 1numerical study on honeycomb sandwich panels under bending and in-panel compression. Materials & Design. 2017;133:154-68.
- 2-Zhang D, Fei Q, Zhang P. Drop-weight impact behavior of honeycomb sandwich panels under a spherical impactor. Composite Structures. 2017;168:633-45.
- Hou Y, Zhang Y, Yan X, Lai X, Lin J. Crushing behaviors of the thin-walled sandwich column Thin-Walled under axial load. Structures. 2021;159:107229.
- S. Zangana, J. Epaarachchi, W. Ferdous, J. Leng, P. Schubel, Behaviour of continuous fiber composite sandwich core under the low velocity impact, Thin-Walled Struct. 158,2021, 107157.
- Liu C, Zhang YX, Li J. Impact responses of sandwich 5panels with fibre metal laminate skins and aluminium foam core. Composite Structures. 2017 182:183-90.
- Jeon KW, Shin KB. An experimental investigation 6on low-velocity impact responses of sandwich panels with the changes of impact location and the wall partition angle of honeycomb core. International Journal of Precision Engineering and Manufacturing. 2012:1789-96.
- Palomba G, Epasto G, Crupi V, Guglielmino E. Single and double-layer honeycomb sandwich panels under impact loading. International Journal of Impact Engineering. 2018;121:77-90.
- Wu X, Xiao K, Yin Q, Zhong F, Huang C. Experimental study on dynamic compressive behaviour of sandwich panel with shear thickening fluid filled pyramidal lattice truss core. International Journal of Mechanical Sciences. 2018;138:467-75.
- Fu K, Wang H, Chang L, Foley M, Friedrich K, Ye L. Low-velocity impact behaviour of a shear thickening fluid (STF) and STF-filled sandwich composite panels. Composites Science and Technology. 2018;165:74-83.
- 10- Liu Y, Zhuang W, Wu D. Performance and damage of carbon fibre reinforced polymer tubes under low-velocity transverse impact. Thin-Walled Structures. 2020 151:106727.
- 11- Shakil UA, Hassan SB, Yahya MY, Nurhadiyanto D. A review of properties and fabrication techniques of fiber reinforced polymer nanocomposites subjected to simulated accidental ballistic impact. Thin-Walled Structures. 2021;158:107150.
- 12- Zarei HR, Rezaei M, Soveity S. Numerical simulation of shear thickening fluid impregnated polypropylene fabric and comparing with Mechanical experimental results. Modares Engineering. 2017;17(2):221-30.
- 13- Zarei H, Shahnazar P, Meskini M, Sarkhosh R. Ballistic Performance Analysis of Ultra High Molecular Weight Polyethylene (UHMWPE) Composite. Modares Mechanical Engineering 2022:347-346.

منابع

DOR: 20.1001.1.10275940.1402.23.9.2.0]

DOI: 10.22034/mme.23.9.531

۵۳۹

- 41- Hasanzadeh M, Mottaghitalab V, Rezaei M, Babaei H. Numerical and experimental investigations into the response of STF-treated fabric composites undergoing ballistic impact. Thin-Walled Structures. 2017;119:700-6.
- 42- Majumdar A, Laha A, Bhattacharjee D, Biswas I. Tuning the structure of 3D woven aramid fabrics reinforced with shear thickening fluid for developing soft body armour. Composite Structures. 2017;178:415-25.
- 43- Kim Y, Park Y, Cha J, Ankem VA, Kim CG. Behavior of Shear Thickening Fluid (STF) impregnated fabric composite rear wall under hypervelocity impact. Composite Structures. 2018;204:52-62.
- 44- Hoffman RL. Discontinuous and dilatant viscosity behavior in concentrated suspensions. I. Observation of a flow instability. Transactions of the Society of Rheology. 1972;16(1):155-73.
- 45- Hoffman RL. Explanations for the cause of shear thickening in concentrated colloidal suspensions. Journal of Rheology. 1998;42(1):111-23.
- 46- Bossis G, Brady JF. The rheology of Brownian suspensions. The Journal of chemical physics. 1989;91(3):1866-74.
- 47- Gürgen S, Kuşhan MC, Li W. Shear thickening fluids in protective applications: A review. Progress in Polymer Science. 2017;75:48-72.
- 48- Lin NY, Guy BM, Hermes M, Ness C, Sun J, Poon WC, Cohen I. Hydrodynamic and contact contributions to continuous shear thickening in colloidal suspensions. Physical review letters. 2015;115(22):228304.
- 49- Safari H, Karevan M, Nahvi H. Mechanical characterization of natural nano-structured zeolite/polyurethane filled 3D woven glass fiber composite sandwich panels. Polymer Testing. 2018;67:284-94.
- 50- Azadian M, Hasani H, Shokrieh MM. Low velocity impact behavior of 3D hollow core sandwich composites produced with flat-knitted spacer fabrics. Fibers and Polymers. 2018;19:2581-9.
- 51- Neje G, Behera BK. Investigation of mechanical performance of 3D woven spacer sandwich composites with different cell geometries. Composites Part B: Engineering. 2019;160:306-14.
- 52- Wu Z, Li S, Pan Z, Hu X. Off-axial angle sensitivity of 3D orthogonal woven composite failure behavior subjected to in-plane compressive loading. Thin-Walled Structures. 2020;157:107149.
- 53- Guo Q, Zhang Y, Li D, Guo R, Ma M, Chen L. Effect of bias yarn on tensile fracture mechanism of multiaxial 3D angle-interlock woven composites. Thin-Walled Structures. 2021;159:107269.
- 54- Guo Q, Zhang Y, Li D, Lv Q, Sun X, Ma M, Chen L. Experimental and numerical investigation of openhole tensile properties and damage mechanisms of 3D woven composites under weft-loading. Thin-Walled Structures. 2021;161:107455.
- 55- Ahmad Z, Thambiratnam DP. Dynamic computer simulation and energy absorption of foam-filled

- 28- Mawkhlieng U, Majumdar A. Deconstructing the role of shear thickening fluid in enhancing the impact resistance of high-performance fabrics. Composites Part B: Engineering. 2019;175:107167.
- 29- Lee YS, Wetzel ED, Wagner NJ. The ballistic impact characteristics of Kevlar® woven fabrics impregnated with a colloidal shear thickening fluid. Journal of materials science. 2003;38:2825-33.
- 30- Gürgen S. An investigation on composite laminates including shear thickening fluid under stab condition. Journal of Composite Materials. 2019;53(8):1111-22.
- 31- Abbaszadeh A, Yazdani M, Abbasi F, Rashed A. Investigating the behavior of silicon-coated Kevlar fabric under low-velocity impact: An experimental and numerical study. Journal of Thermoplastic Composite Materials. 2019;32(5):635-56.
- 32- Gürgen S, Kuşhan MC. The effect of silicon carbide additives on the stab resistance of shear thickening fluid treated fabrics. Mechanics of Advanced Materials and Structures. 2017;24(16):1381-90.
- 33- Talreja K, Chauhan I, Ghosh A, Majumdar A, Butola BS. Functionalization of silica particles to tune the impact resistance of shear thickening fluid treated aramid fabrics. RSC advances. 2017;7(78):49787-94.
- 34- Arora S, Majumdar A, Butola BS. Structure induced effectiveness of shear thickening fluid for modulating impact resistance of UHMWPE fabrics. Composite Structures. 2019;210:41-8.
- 35- Liu L, Cai M, Liu X, Zhao Z, Chen W. Ballistic impact performance of multi-phase STF-impregnated Kevlar fabrics in aero-engine containment. Thin-Walled Structures. 2020 157:107103.
- 36- Gürgen S, Kuşhan MC. The stab resistance of fabrics impregnated with shear thickening fluids including various particle size of additives. Composites Part A: Applied Science and Manufacturing. 2017;94:50-60.
- 37- Hasan-nezhad H, Yazdani M, Salami-Kalajahi M, Jeddi M. Mechanical behavior of 3D GFRP composite with pure and treated shear thickening fluid matrix subject to quasi-static puncture and shear impact loading. Journal of Composite Materials. 2020;54(26):3933-48.
- 38- Srivastava A, Majumdar A, Butola BS. Improving the impact resistance performance of Kevlar fabrics using silica based shear thickening fluid. Materials Science and Engineering: A. 2011 529:224-9.
- 39- Decker MJ, Halbach CJ, Nam CH, Wagner NJ, Wetzel ED. Stab resistance of shear thickening fluid (STF)-treated fabrics. Composites science and technology. 2007;67(3-4):565-78.
- 40- Hasanzadeh M, Mottaghitalab V. The role of shearthickening fluids (STFs) in ballistic and stabresistance improvement of flexible armor. Journal of materials engineering and performance. 2014;23:1182-96.

DOR: 20.1001.1.10275940.1402.23.9.2.0]

conical tubes under axial impact loading. Computers & Structures. 2009;87(3-4):186-97.

- 56- Wu S, Li G, Sun G, Wu X, Li Q. Crashworthiness analysis and optimization of sinusoidal corrugation tube. Thin-Walled Structures. 2016;105:121-34.
- 57- Haris A, Lee HP, Tan VB. An experimental study on shock wave mitigation capability of polyurea and shear thickening fluid based suspension pads. Defence technology. 2018;14(1):12-8.
- 58- Zhang D, Fei Q, Zhang P. Drop-weight impact behavior of honeycomb sandwich panels under a spherical impactor. Composite Structures. 2017;168:633-45.
- 59- Jeddi M, Yazdani M. Dynamic compressive response of 3D GFRP composites with shear thickening fluid (STF) matrix as cushioning materials. Journal of Composite Materials. 2021;55(16):2151-64.
- 60- Fabbrocino F, Farina I, Modano M. Loading noise effects on the system identification of composite structures by dynamic tests with vibrodyne. Composites Part B: Engineering. 2017 115:376-83.
- 61- Chauhan RR, Dullens RP, Velikov KP, Aarts DG. Exploring concentration, surface area and surface chemistry effects of colloidal aggregates on fat crystal networks. Rsc Advances. 2017;7(46):28780-7.
- 62- Aliabadian E, Sadeghi S, Kamkar M, Chen Z, Sundararaj U. Rheology of fumed silica nanoparticles/partially hydrolyzed polyacrylamide aqueous solutions under small and large amplitude oscillatory shear deformations. Journal of rheology. 2018 62(5):1197-216.
- 63- Kang TJ, Hong KH, Yoo MR. Preparation and properties of fumed silica/Kevlar composite fabrics for application of stab resistant material. Fibers and Polymers. 2010;11:719-24.
- 64- Bossis G, Brady JF. The rheology of Brownian suspensions. The Journal of chemical physics. 1989;91(3):1866-74.