بررسی ویژگیهای مکانیکی و گرمایی آئروژلهای هیبریدی گرافن اکسید / اکتا(آمینوفنیل) پلیهدرال الیگومریک سیلسس کوییاکسان

ابوالفضل جنگی ، مصطفی رضایی **، سعید طالبی **، مجید حقگو • بژوه شکده مواد پلیمری، دانشکده مهندسی پلیمر، دانشگاه صنعتی سهند، تبریز، ایران

چکیده: در این مطالعه ویژگیهای مکانیکی، رسانش گرمایی، و پایداری گرمایی آئروژل های هیبریدی گرافن اکسید/ اکتارآمینوفنیل) پلی هدرالالیگومریک سیلسس کویی اکسان با تخلخل و مساحت سطح بالا و چگالی بسیار پایین مورد ارزیابی قرار گرفت. مجموعه خواصی مانند مساحت سطح و تخلخل بالا، و چگالی و رسانش گرمایی بسیار پایین باعث شده است تا این آئروژل پتاسیل بالایی در کاربردهای گستردهای از جمله وسایل ذخیره و تبدیل انرژی (مانند ابرخازن، مواد الکترود و غیره) جاذب آلا زیروژل پتاسیل بالایی در کاربردهای گستردهای از جمله وسایل ذخیره و تبدیل انرژی (مانند ابرخازن، مواد الکترود و غیره)، گرافن خالص گزارش شده، بهبود قابل توجهی نشان دادند. بررسی نتیجههای رسانش گرمایی آئروژلهای تهیه شده در مقایسه با آئروژل نشان داد که در انتقال گرما کی مهرد قابل توجهی نشان دادند. بررسی نتیجههای رسانش گرمایی آئروژلهای گرافنی مورد مطالعه نشان داد که در انتقال گرما کل، سهم انتقال گرما از طریق فاز جامد نسبت به مکانیسمهای دیگر انتقال گرما یی آئروژلهای گرافنی، انتقال گرما کل، سهم مفظ می شود. این امر بدین دلیل می باشد که به خاطر ضریب جذب مادون قرمز بالای آئروژلهای می مینگین مسیر آزاد مولکولهای گاز را درون روزنه ها در دمای بالا ره پایین متوسط روزنه ها آئروژلهای گرافی مورد بررسی کاهش می یابد. از آنجایی که این آئروژلها تخلخل بالای ۲ محدود می کند و از این طریق هز رامدی گازی میانگین مسیر آزاد مولکولهای گاز را درون روزنه ها در دمای بالا محدود می کند و از این طریق مای گرافیی مورد بررسی پایین می باشد. سرانجام، تأثیر محتوای مواد اولیه، چگالی و ریخت شناسی بر روی ویژگیهای مکانیکی، پایداری گرمایی گازی و رسانش گرمایی مورد بررسی قرار گرفت و رابطه ساختار ـ خواص آئروژلهای تبهال گرما ی کاری هر بین مای را کلی می می و پایین می باشد. سرانجام، تأثیر محتوای مواد اولیه، چگالی و ریخت شناسی بر روی ویژگیهای مکانیکی، پایداری گرمایی باین

واژه های کلیدی: آئروژل هیپریدی گرافن، ویژگی های مکانیکی، رسانش گرمایی، پایداری گرمایی، وسایل ذخیره و تبدیل انرژی.

KEYWORDS: Graphene hybrid aerogels, Mechanical properties, Thermal conductivity, Thermal stability, Energy storage and conversion device

مقدمه

خواص برجسته آن مانند انعطاف پذیری، خواص مکانیکی، رسانش الکتریکی، مقاومت در برابر مواد شیمیایی، کارایی بالا گرافن یکی از آلوتروپهای کربن، به عنوان یک ماده بلورین دو بعدی شش ضلعی با ضخامت یک اتم کربن میباشد که بهخاطر

علمی _ پژوهشی

⁺E- mail: rezaei@sut.ac.ir, talebi@sut.ac.ir

^{*} عهدهدار مکاتبات

[•] آدرس دیگر: پژوهشکده سامانههای حمل و نقل فضایی، پژوهشگاه فضایی ایران، تهران، ایران

در دماهای بالا، و رسانش گرمایی به عنوان یک نانوماده مهم در زمینههای گوناگونی از جمله ابرخازن، عایق گرمایی، وسایل الکترونیکی و وسایل ذخیره و تبدیل انرژی استفاده می شود [۴–۱].

توسعه آئروژلهای بر پایه کربن بیش از ۶۰ سال بهطول انجامیده است و حدود ۲۰ سال است که آئروژلهای بر پایه گرافن پا به عرضه وجود گذاشتهاند. آئروژل،فوم،اسفنجهای سه بعدی گرافن، بر اساس انواع روشهای بسیار مانند خود – گردهمایش درجا^۲، شبکهای شدن فیزیکی یا شیمیایی، تهیه الکتروشیمی^۲، و رسوب بخار شیمیایی تولید میشوند [۵]. این آئروژلها یکی از ابرمادههای شگفتانگیز می باشند که از گرافن ساخته شدهاند و در طیف گستردهای از کاربردهای صنعتی و علمی مورد استفاده قرار می گیرند.

ویژگیهای یگانه آئروژلهای گرافنی، از جمله تخلخل بالا (در بازه ٪ ۹۹–۹۹) [۶]، مساحت سطح ویژه بالا، چگالی پایین [۸۸]، رسانش گرمایی، صوتی و الکتریکی نسبتاً مطلوب، و ثابت دیالکتریک پایین توجه زیادی را به خود معطوف کرده است. این ویژگیها، باعث تمرکز توجه بر پتانسیل بالای آنها در کاربردهای گوناگون از جمله به عنوان بستر کاتالیستها، جاذب آلایندهها [۱۱–۹]، ماهیچههای مصنوعی، فتوکاتالیستها، جاذب حسگرها [۱۹–۹]، ماهیچههای مصنوعی، فتوکاتالیستها" [۱۲]، رخازن^۴، باتریهای یون _ لیتیومی، سلولهای خورشیدی در صنعت الکترونیک و انرژی [۲۰–۱۵]، شده است.

اگر چه آئروژلهای گرافنی زیادی با ویژگیهای برجسته توسعه داده شدهاند، بررسیهای زیادی نیز بر روی بهبود نقطه ضعفهای آئروژلهای مونولیت^۵ گرافنی از جمله خواص فیزیکی ـ شیمیایی پایین، ویژگیهای مکانیکی بسیار پایین، پایداری گرمایی ضعیف، و ویژگیهای الکتریکی بهنسبت مناسب آنها انجام گرفته است [۲۱،۲۲]. بهتازگی، ویژگیهایی مانند خواص الکتریکی، قابلیت جذب²، رسانش گرمایی، و پایداری گرمایی آئروژلهای گرافنی مورد توجه زیادی قرار گرفته است [۲۵–۲۳].

با در نظر گرفتن ویژگیهاییمانند مساحت سطح نظری^۷ زیاد، رسانش گرمایی بالا (۵۰۰۰ W/m K) [۴]، و ویژگیهای مکانیکی

nvoahk نانوصفحه ها گرافن (استحکام کششی ۱۳۰ GPa و مدول الاستیک ۱/۱ TPa)، پژوهشهای جاری بیشتر بر روی تهیه آئروژل های گرافنی بسیار سبک با قابلیت تراکم پذیری^۸ بالا (کرنش بالای ۵۰٪)، قابلیت برگشت به حالت اولیه ۱۶ از حالت فشرده، پایداری گرمایی بالا، و رسانش گرمایی پایین متمرکز میباشد. با وجود اینکه آئروژلهای گرافنی بسیار سبک، قابلیت تراکم پذیری و قابلیت برگشت به حالت اولیه بسیار خوبی دارند، اما خواص استحکام فشاری آنها در مرتبه KPa می باشد. برای بهبود خواص مکانیکی این آئروژلها پژوهشهای زیادی انجام شده است. در این زمینه، *ژانک* با استفاده از اسکوربیک اسید و به عنوان یک عامل کاهنده، آئروژلهای گرافنی را که از نظر ویژگیهای مکانیکی مستحکم بودند تهيه کرد. در حالي که اين آئروژلها چگالي بسيار پاييني (در بازه mg/cm3–۹۶) داشتند، به ترتیب دارای تنش تسلیم و مدول یانگ MPa -۰٫۶۶ MPa و ۲٫۲۰ و ۱٫۲ -۶٫۲ بودند. گروه پژوهشی *هاونگ ^{۱۰}* موفق به تهیه آئروژل گرافنی شبکهای شده با پلیاتیلن ایمین ۱۰ شد، که به ترتیب دارای تنش تسلیم و مدول یانگ ۱ MPa و ۲۰ MPa می باشد. پایداری گرمایی آئروژل های تهیه شده در این پژوهش، به میزان کاهش^{۱۲} آنها بستگی داشت. همچنین، آئروژلهایی که عملیات گرمایی تابکاری در دمای بالا^{۱۳} بر روی آنها انجام می گرفت، منجر به پایداری گرمایی بیشتر و بهبود مدول يانگ أنها مي شد.

آئروژلهای گرافنی در مقایسه با سایر آئروژلها، دارای چگالی بسیار پایین تر و مساحت سطح بالاتری میباشند. این آئروژلها بخاطر داشتن ساختار نانوروزنه، تخلخل بالا، و چگالی بسیار پایینی که دارند، به عنوان عایق گرمایی در دمای بالا مورد استفاده قرار میگیرند. ساختار نانوروزنه موجود در آئروژلهای گرافنی، منجر به کاهش انتقال گرمایی گازی^{۱۴} آنها میشود. همچنین چگالی پایین و تخلخل بالای این آئروژلها، رسانش گرمایی فاز جامد این آئروژلها را به شدت مهار میکند. شایان ذکر است که بخاطر ضریب جذب مادنقرمز^{۱۵} بالا، رسانش گرمایی تشعشعی آئروژلهای گرافنی، بویژه در دماهای بالا به شدت کاهش پیدا میکند و این

- (a) Monolith
- (v) Theoretical
- (A) Recoverability
- (11) PEI-crosslinked graphene aerogel
- (1^m) High-temperature annealing
- (1) Infrared extinction coefficient

- (Y) Electrochemical synthesis
- (F) Supercapacitors
- (%) Absorptivity
- (A) Compressibility
- (1.) Huang
- (17) Reduction
- (14) Gas thermal conductivity

⁽¹⁾ In situ self-assembly

⁽r) Photocatalyst

امر باعث می شود که رسانش گرمایی کل این آئروژل ها پایین باشد. این ویژگی ها باعث می شود که از آئروژل های گرافنی، به ویژه در دماهای بالا، به عنوان عایق مورد استفاده واقع شوند [۲۵].

 sp^{2} گرافن یک صفحه تک اتمی از اتمهای کربن با هیبریداسیون sp^{2} میباشند که دارای رسانش گرمایی بالای W/m K ساختاری در حالت معلق^۱ میباشد [۲۶]. به هر صورت، نقصهای ساختاری بهوجود آمده در صفحههای گرافن و همچنین دوپه کردن^۲ اتمهای کربن با سایر اتمها، به شدت بر روی رسانش گرمایی جامد گرافن تأثیر میگذارد [۲۵،۲۷]. چندین گروه اثر انواع گوناگون نقصهای ساختاری (ایجاد روزنه و دوپه کردن)، بر روی رسانش گرمایی گرافن دینامیک مولکولی [۲۹] و تابع گرین^۴ مورد مطالعه قرار دادهاند [۲۳]. دینامیک مولکولی [۲۹] و تابع گرین^۴ مورد مطالعه قرار دادهاند [۳۰]. با افزایش مقدار نقصهای ساختاری و دوپه کردن به شدت کاهش پیدا نتیجههای این بررسیها نشان میدهند که رسانش گرمایی گرافن، با افزایش مقدار نقصهای ساختاری و دوپه کردن به شدت کاهش پیدا میکند. بنابراین، با در نظر گرفتن اینکه رسانش گرمایی گرافن اکسید (۲۰ M) میباشد، رسانش گرمایی گرافن (۲۰ M/m K) میباشد، رسانش گرمایی گرافن، از طریق وارد کردن نقصهای ساختاری و دوپه کردن، میتواند به میزان چشمگیری کاهش پیدا کند.

ثرونک⁶ رسانش گرمایی آئروژلهای گرافن اکسید کاهش یافته ${}^{3}(\text{GO})$ را که از طریق کاهش هیدروترمال^۷ و روش خشک کردن _ انجمادی^۸ بهدست آمده بود را برای اولین با گزارش کرد [۳۱]. رسانش گرمایی این آئروژلها که با روش تابش لیزر^۹ اندازه گیری شده بود، برابر با مقدار ۲/۱۸۳ W/m K ثبت شد. چگالی ظاهری و مساحت سطح این آئروژلها به ترتیب برابر با ۲۲۷ و ^{1-g} g⁻¹ ۳ بود. فن^{۱۰} تأثیر عملیات گرمایی، بر روی رسانش گرمایی آئروژلهای گرافن اکسید کاهش یافته را با استفاده از میکروسکوپ فروسرخ مورد مطالعه قرار داد [۳۳،۳۳]. این آئروژلها با استفاده از روش خشک کردن فوق بحرانی تهیه شده بودند که این امر منجر به کاهش اندازه روزنه ها و بنابراین کاهش رسانش گرمایی گازی آئروژلها میشد. به هر حال، رسانش گرمایی این آئروژلها پیش و

برابر W/m K سرایر ۰۰٬۳۶ W/m K و W/m K سرابر ۰۰٬۳۶ کزارش شد. همچنین، چگالی متناظر این آئروژلها به ترتیب برابر با ۱۴٬۱ –۵۲٬۴ mg/cm3 و ۱۴٬۱ –۴۹٬۰ mg/cm3 می باشد. تانگ آئروژلهای گرافن را با استفاده از پارافنیلن دی آمین، به عنوان گروه عاملی و همچنین به عنوان عامل کاهنده، در حضور آمونیاک و با استفاده از روش خشک کردن _ انجمادی تهیه کرد [۳۴]. رسانش گرمایی این آئروژلها که با استفاده از روش صفحه داغ^{۱۲} اندازه گیری شد، در بازه W/m K -۰٬۰۵۳ ۳۰/۰۰ گزارش شد. چگالی ظاهری متناظر این آئروژلها بین مقادیر ۲۷٫۲ mg/cm³ – ۱٫۸ قرار داشت. بخاطر استفاده از روش خشک کردن _ انجمادی در تهیه این آئروژلها، و اندازه روزنه ها بهنسبت بالا در آنها، با کاهش اندازه روزنه ها در این آئروژلها، رسانش گرمایی را میتوان بیشتر کاهش داد. *تانگ^{۱۳} و همکاران*، آئروژل گرافن فوق سبکی را که دارای چگالی ۱٬۸ mg/cm3 می باشد، با استفاده از غلظتهای گوناگون از گرافن اکسید تهیه کردند. با وجودی که رسانش گرمایی تک لایه گرافن، بالا می باشد (۴٬۸۴× ۱۰۳ –۵٬۳۰ ×۱۰۳)، ولى أئروژلهاى تهيه شده از اين ماده، بهخاطر ساختار متخلخل، چگالی پایین و همچنین ضریب جذب بالای آنها، به ترتیب دارای رسانش گرمایی فاز جامد، رسانش گرمایی گازی، و رسانش گرمایی تشعشی را به شدت پایینی میباشند. *ژی^{۱۴} و همکاران*، آئروژل گرافنی با رسانش گرمایی بسیار پایین در دمای اتاق تهیه کردند (۴،۷× ۱۰^{-۳} –۵،۹× ۱۰^{-۳}) که رسانش گرمایی آنها حدود (۴/۷× ۱۰^{-۳} –۵/۹× ۱۰^{-۳} W/m K) ۸۰٪ کمتر از هوا (۲۸ W/m K در دمای C° ۲۰) بود [۲۴].

افزون بر این موارد، یو^{۱۵} و همکار*ان*، نشان دادند که ایجاد نقصهای ساختاری در صفحه گرافن و همچنین کاهش اندازه روزنه ها در آئروژل گرافن با خشک کردن فوق بحرانی با استفاده از CO₂، باعث کاهش بیشتر در رسانش گرمایی کل گرافن می گردد [۲۵].

در این مطالعه مفهوم کاهش رسانش گرمایی آئروژلهای گرافن با استفاده از ایجاد نقص ساختاری بر روی صفحههای گرافن و همچنین عاملدار کردن صفحههای گرافن مورد استفاده قرار می گیرد. همچنین با هدف کاهش اندازه روزنهها، و در نتیجه، کاهش سهم

- (a) Zhong
- (v) Hydrothermal reduction
- (٩) Laser flash technique
- (11) Tang
- (\mathbf{W}) Tang
- (10) Tue

- (Y) Doping
- (*) Green's function method
- $(\mathbf{\hat{r}})$ Reduced graphene oxide
- (A) Freeze-drying
- (1.) Fan
- (17) Hot Disk Techmax TPS1500 thermal meter
- (14) Xie

⁽¹⁾ Suspended samples

 $^{(\}pmb{r})$ Force-constant method



شکل ۱- فرایند سل ـ ژل و تشکیل ژل GOPOS

رسانش گرمایی گازی در رسانش گرمایی کل، از روش خشک کردن فوق بحرانی استفاده شد. ضمن کاهش رسانش گرمایی این آئروژلها، به منظور بهبود خواص مکانیکی از عامل شبکهای کننده اکتا(آمینوفنیل) پلی هدرال الیگومریک سیلسس کویی اکسان (OapPOSS) استفاده شد. این ماده آلی _ معدنی، افزون بر بهبود ویژگیهای مکانیکی، پایداری گرمایی آئروژلها را به میزان چشمگیری بهبود بخشید. بنابراین، این آئروژلها برای کاربرد به عنوان عایقهای گرمایی در دمای بالا، پتانسیل بالایی دارند.

بخش تجربی _{مواد}

پودر نانوصفحه ها گرافن، با میانگین تعداد صفحه ها ۳۲ لایه و ضخامت ۱۸ – ۲، از شرکت ,US Research Nanomateials و ضخامت ۱۸ – ۲، از شرکت ,Mex (%98 بای) (H2SO4 98%)، نمک نیترات سدیم (%NaNO₃)، پتاسیم پرمنگنات (،KMnO₄)، نمک نیترات سدیم ((NaNO₃)، محلول ۳۰٪ هیدروژن پراکسید (%H2O2 300)، هیدروکلریک اسید دود کننده ۳۷٪ (HCl)، حلال تتراهیدروفوران (THF)، و استون همگی از نوع آزمایشگاهی از شرکت آلمانی .Merck Co تهیه شد. (OapPOSS) میلاسس کوکسان (OapPOSS) از شرکت آمریکایی (Mayaterials, Inc (Michigan, USA) خریداری از شرکت آمریکایی (مده بدون هیچ فرایند و عملیات خالص شد. تمام مواد خریداری شده بدون هیچ فرایند و عملیات خالص سازی مورد استفاده قرار گرفت.

تهیه آئروژل گرافن اکسید / اکتا (آمینو فنیل) پلیهدرال الیگومریک سیلسس کوکسان (GOPOS)

برای تهیه گرافن اکسید از روش هامرز اصلاح شده استفاده شد [۳۵]. از گرافن اکسید بدست آمده به همراه ماده آلی _ معدنی اکتا (آمينو فنيل) پلي هدرال اليگومريک سيلسس کوکسان (OapPOSS)، برای تهیه آئروژلهای هیبریدی گرافن اکسید / اکتا(آمینوفنیل) پلی هدرال الیگومریک سیلسس کویی اکسان (GOPOS) استفاده شد. در این روش، نحست گرافن اکسید تهیه شده به یک بشر دارای مخلوط حلال THF/H₂O انتقال داده شد و سپس با روش فراصوت به صورت همگن پخش گردید. در زمان همزدن گرافن اکسید پخش شده، ماده آلی _ معدنی OapPOSS در دمای اتاق به محیط واکنش افزوده شد .. سوسپانسيون همگن بهدست آمده به يک ظرف شیشهای منتقل شده و سپس این ظرف در یک راکتور اتوکلاو قرار داده شد. پس از مدت ۲۴ ساعت، ژل گرافن اکسید / OapPOSS تشکیل شد. تصویر شمایی از چگونگی پیوند مولکول های آلی _ معدنی OapPOSS به صفحه های گرافن در شکل ۱ آورده شده است.

برای بهدست آوردن آئروژل نهایی GOPOS، روش تعویض حلال^۱ با استون و سپس فرایند خشک کردن فوق بحرانی با CO₂ در دستور کار قرار گرفت [۳۵]. مسیر تهیه این آئروژلها در شکل ۲ آورده شده است.

⁽¹⁾ Solvent exchange



شکل ۲- مراحل گوناگون تهیه آئروژل GOPOS، (الف) محلول سل GO و GOPOS درون حلال THF/H₂O (ب) انتقال محلول سل درون اتوکلاو در دمای C° ۸۰ و زمان ۲۴ ساعت، (ج) ژلهای GOPOS بهدست آمده بعد از فرایند ژل شدن، (د) فرایند تعویض حلال با استون، (ر) دستگاه خشک کن فوق بحرانی برای خشک کردن ژلهای GOPOS، و (ز) آئروژل فوق سبک GOPOS بعد از فرایند خشک کردن که بر روی تنها چند کلاله از شکوفه گیلاس قرار گرفته است.

دستگاهها و روشها

چگالی واقعی (۵٫۵) آئروژلهای بهدست آمده با استفاده از دستگاه پیکنومتر هلیوم (۵٫۵) آئروژلهای باخت شرکت Micromeritics بهدست آمد. چگالی ظاهری (۵٫۵) آئروژلها با اندازه گیری وزن آنها (۳۰ که با استفاده از یک ترازوی دیجیتال (ساخت شرکت KERN مدل ALJ 220-4، با دقت mg (۰٫۱) ثبت شد، و تقسیم آن به حجم معادل آن آئروژل (۷٫۵)، که با استفاده از یک پویشگر سهبعدی نوری ^۲ ساخت شرکت Solutionix مدل Rexcan III به دست آمد، محاسبه شد.

ویژگیهای مکانیکی آئروژلهای بهدست آمده با بهرهگیری از آزمون فشاری و با استفاده از دستگاه آزمون خواص مکانیکی مدل

Zwick/Roell Z010، ساخت کشور آلمان با لود سل^۲ N ۵۰، و در دمای اتاق بدست آمد. منحنیهای تنش ـ کرنش فشاری در نرخ کرنش^۳ ۱mm/min ۱ ثبت گردید. همه نمونهها به صورت یک استوانه با قطر ۱۰ mm و اندازه^۴ mm ۲۰ برش داده شد. برای حصول نتایج قابل اطمینان، مقدار میانگین سه اندازهگیری برای هر نمونه گزارش شد.

برای اندازه گیری پارامترهای گرمایی مانند ضریب نفوذ گرمایی، α، ظرفیت گرمایی ویژه، c_p، و رسانش گرمایی، λ ، از دستگاه آنالیز ثابت گرمایی با نور لیزر زنون (XFA)^۵ شرکت LINSEIS مدل STA (Simultaneous Thermal Analysis)-PLATINUM SERIES استفاده شد. این روش، اطلاعاتی از مواد که قادر به ذخیره یا انتقال گرما از طریق نفوذپذیری، رسانش گرمایی، و ظرفیت گرمایی ویژه میباشند، به دست میدهد. رسانش گرمایی یک ویژگی فیزیکی ماده بوده و بر اساس توانایی انتقال انرژی گرمایی است. در دستگاه XFA، نمونهها به صورت یک دیسک نازک در مدت زمان کوتاه در معرض شدت بالای پالس انرژی قرار می گیرند، انرژی این پالسها توسط سطح نمونه جذب می شود و در نتیجه نفوذ گرمایی با استفاده از ضخامت نمونه و زمان مورد نیاز برای افزایش دمای سطح دیگر نمونه توسط دستگاه محاسبه می گردد (معادله ۱). با در دست داشتن میزان نفوذ گرمایی، ظرفیت گرمایی و چگالی نمونه در دمای مورد نظر برای آزمون، می توان رسانش گرمایی نمونهها را تحت اتمسفرهای گوناگون از دمای محیط تا C° ۰۲ و با نرخهای گرمادهی گوناگون محاسبه نمود.

$$\lambda = \alpha(T) \times c_p(T) \times \rho_b(T) \tag{1}$$

در این معادله، پارامتر (T)م، چگالی ظاهری آئروژل میباشد. پایداری گرمایی مواد اولیه و آئروژلهای بدست آمده با استفاده از دستگاه آنالیز همزمان گرمایی (STA) اندازهگیری شد. دستگاه STA قادر به انجام همزمان آزمونهای TGA و DTA به صورت همزمان و تحت اتمسفرهای گوناگون میباشد. در حالت تجزیه گرماوزنسنجی (TGA)، جرم یک نمونه در یک جو کنترل شده، به طور پیوسته بهصورت تابعی از دما یا زمان ثبت میگردد در حالی که دمای نمونه (بهطورمعمول به صورت خطی با زمان) افزایش مییابد. دستگاه STA مدل STA PT1600 شرکت Linseis ساخت کشور آلمان میباشد. این دستگاه دارای سه روش گرماوزن سنجی(TGA)،

⁽٢) Load cell(۶) Gauge lengths

^{(1) 3}D optical scaner

⁽r) Strain

⁽d) Xenon Flash Thermal Constant Analyser (XFA)

تجزیه گرمایی تفاضلی (DTA)، و گرماسنجی پویشی تفاضلی (DSC) میباشد. نمودارهای گرماوزنسنجی (TGA) از دمای اتاق تا دمای °C ۹۰۰ تحت جریان گاز نیتروژن با خلوص بالا و با نرخ گرمادهی °C/min افت وزنی %wt ۵ در نمودارهای گرماوزنسنجی محاسبه شد.

نتیجهها و بحث

در اینجا، ضمن تهیه مونولیت آئروژلهای هیبریدی GOPOS که دارای تخلخل بالا و چگالی بسیار پایین هستند، بهبود ویژگیهای مکانیکی و ویژگیهای رسانش گرمایی و پایداری گرمایی، با وارد کردن ماده آلی _ معدنی OapPOSS درون ساختار شبکه آئروژلهای گرافن، مد نظر قرار گرفت. ماده OapPOSS به عنوان یک عامل شبکهای کننده عمل کرده و صفحه ها گرافن را از طریق برقراری پیوندهای كووالانسى به هم متصل مىكند. تشريح كامل مسير تهيه اين آئروژلها و همچنین نحوه واکنش مواد اولیه GO و OapPOSS در مقاله پیشین نویسندگان این مقاله آورده شده است [۳۵]. همان گونه که در این مقاله آورده شده است، نخست با استفاده از مواد اولیه واکنش دهنده، محلول سل تهیه شده و سپس به منظور پخش یکنواخت، از دستگاه اولتراسونیک استفاده می شود. محلول سوسپانسون بدست آمده درون ظرف شیشهای استوانهای شکل منتقل و سپس برای تکمیل فرایند ژل شدن، درون اتوکلاو با دمای C° ۸۰ قرار داده می شود. بعد از گذشت ۲۴ ساعت، ژل های GOPOS بدست می آید.

در فرایند ژل شدن، محیط واکنش بهینه مخلوطی از حلال THF/H₂O بود. از آن جایی که CO₂ مایع با مخلوط حلال THF/H₂O امتزاج پذیری پایینی داشته، و در عوض، با استون امتزاج پذیری بالایی دارد، یک مرحله فرایند جایگزینی و تعویض حلال ضرورت دارد. بنابراین، طی چند مرحله (سه بار و هر بار به مدت ۲۴ ساعت)، فرایند جایگزینی حلال با استون صورت گرفت. برای دستیابی به آئروژلهای خشکشده GOPOS، بایستی حلال از خللوفرج ژلهای بدستآمده خارج گردد. بنابراین در زمان خشک کردن، فشار مویینگی درون خللوفرج ژلها بایستی به صفر نزدیک باشد تا ریزساختار متخلخل و سهبعدی ژلها حفظ شود.

بدین منظور، از فرایند خشک شدن فوق بحرانی با CO2 بهره گرفته شد. در این مرحله نیز، جایگزینی حلال استون با CO2 انجام شد. شرایط دما و فشار کاری در دستگاه فوق بحرانی بالاتر از دما و فشار فوق بحرانی CO2 یعنی دمای C° ۳۱ و فشار ۲/۳۸ MPa می باشد.

برای مطالعه تأثیر ترکیب درصد مواداولیه بر روی ریخت شناسی، ویژگیهای فیزیکی – شیمیایی، مکانیکی، و گرمایی آئروژلهای تهیه شده، چندین فرمولاسیون از پیش مادههای GO و OapPOSS تهیه شد. آئروژلهای به دست آمده GOPOSX نام گذاری شدند که حرف X در این کدها، به ترکیب درصد پیش ماده GO در فرمولاسیون اشاره دارد. غلظت پیش مادهها در سوسپانسیون اولیه، در بازه mg/cm– ۴ mg/mL تثبیت شد.

همان گونه که در مقاله پیشین این گروه که مربوط به تهیه این آئروژلها میباشد، نیز گزارش شده است [۳۵]، چگالی ظاهری این آئروژل ها در محدوده بسیار پایین $^{\text{m}}$ و مقدار $\gamma_{\text{mg/cm3}}$ قرار دارد. همچنین، تخلخل همه آئروژلهای تهیهشده، بالای مقدار ٪ ۹۹٬۵ گزارش شده است. ویژگیهای تخلخل ایروژلهای بهدست آمده مانند مساحت سطح ويژه، اندازه متوسط ذرات، توزيع اندازه ذرههای BJH، و حجم روزنهها با استفاده از روش جذب _ واجذب گاز نیتروژن و با استفاده از دستگاه BELSORP-miniII، و طبق نظریه BET^۵ محاسبه شد. برای همه ایروژلها همدما نوع IV با یک حلقه پس ماند^ع مشخص، که به میعان مویینگی^۷ (جذب سطحی) مربوط می شود، در یک محدوده وسیع P/P₀ بین ۱/۰ – ۰/۲۹ می توان دید. این پدیده نشاندهنده تشکیل ساختارهای سهگانه، بهترتیب، میکرو _ ، مزو _ ، و ماکروروزنه در چارچوب اسکلت^ گرافنی میباشد. ظهور حلقه پسماند در ایزوترمها، دلیل بر وجود ساختارهای مزوروزنه در ایروژلها می باشد. برطبق محاسبات انجام شده بر روی دادههای بهدست آمده از ایزوترمهای جذب _ واجذب در روش BET، مساحت سطح ایروژلهای GOPOS در بازه m²//g قرار دارد. همچنین، اندازه متوسط روزنههاها، Dpore، که از روش بارت _ جوینر _ هالندا^۹ بهدست آمده است، و حجم کل روزنهها، Vpore، بهترتیب، در محدوده ۲۸ – ۲۸ و $- 4/6 \text{ cm}^3 \text{ g}^{-1}$ قرار دارد. از آنجایی که، ماکروروزنه ها با روش جذب سطحی BET، قابل تشخیص

(a) Brunauer-Emmett-Teller theory

(4) Barrett-Joiner-Halenda, BJH

⁽r) Total solid content

⁽F) Barrete-Joynere-Halenda (BJH) pore distribution

^(?) Hysteresis loop

⁽A) Skeletal framework

⁽¹⁾ Onset thermal decomposition temperature

⁽*****) Super low value

⁽v) Capillary condensation

و شناسایی نیستند، این روش به تخمین کم^۱ اندازه متوسط روزنهها و حجم کل روزنههای ایروژلها منجر می شود. بنابراین، مقادیر D_{pore} و V_{pore} برای ایروژلها با استفاده از معادلههای (۲) و (۳) محاسبه شد. این پارامترها به ترتیب، در بازه μ ما۲۹ – ۹/۹ و ۳۷۰ cm³/g – ۱۶۹ قرار دارد. جزئیات بیش تر در باره نتیجههای به دست آمده از آزمون BET، در مقاله رضایی و همکار*ان* در دسترس می باشد [۳۵].

average pore diameter. D_{pore} . (nm) =

$$\frac{4 \times pore \ volume}{S_{BET}} \tag{(Y)}$$

total pore volume. $V_{pore}.(cm^3 g^{-1}) = \frac{1}{\rho_b} - \frac{1}{\rho_s}$ (Υ)

ویژگیهای مکانیکی آئروژلهای GOPOS

ویژگیهای مکانیکی آئروژلها توسط پارامترهای زیادی از جمله ترکیب شیمیایی/فرمولاسیون، ریزساختار^۲، و چگالی ظاهری می تواند تحت تأثیر قرار گیرد [۳۶]. علاوه بر این موارد، از آنجایی که برهمکنشهای فیزیکی یا شیمیایی، یک راه موثر برای انتقال بار است، شبکهای شدن فیزیکی/شیمیایی آئروژلها یکی دیگر از پارامترهای مهم تأثیرگذار در مقاومت مکانیکی آئروژلها شناخته می شود. در این پژوهش برای بهبود ویژگیهای مکانیکی و قابلیت می شود. در این پژوهش برای بهبود ویژگیهای مکانیکی و قابلیت برای شبکهای کردن صفحههای گرافن اکسید از نانوذرههای میاشند، با استفاده شد. تقویت آئروژلهایی که از نظر ساختاری ضعیف می باشند، با استفاده از پلیمرها و یا سایر انواع نانوذرهها پیش تر در تعداد زیادی از گزارشهای علمی بررسی شده است [۳۹–۳۲، ۲۴].

همان گونه که پیش تر نیز اشاره شد، شبکهای شدن صفحه ها گرافن، از طریق واکنش بین نانوذرات OapPOSS و گرافن اکسید انجام می گیرد. در واقع، انتظار می رود که پیوندهای فیزیکی و بویژه، شیمیایی بین صفحه های گرافن، به عنوان یک رابط، با انتقال و توزیع بارهای خارجی در شبکه آئروژل، باعث بهبود خواص مکانیکی آنها شود (شکل ۱).

- (1) Underestimate
- (*) Fractures
- (۵) Initial Hookean region
- (v) Hardening
- (1) Overlapping

(Y) Microstructure

- $(\mathbf{\hat{r}})$ Linear elastic bending mode deformation
- (A) Buckling deformation



برای بررسی تأثیر ترکیب درصدهای گوناگون پیش مادههای

گرافن اکسید و نانوذرهها OapPOSS بر روی ویژگیهای مکانیکی

آئروژلهای GOPOS، آزمون فشاری یک جهته بر روی آنها انجام شد.

یک نمودار نسبتاً صاف تنش _ کرنش برای این آئروژل ها بدست آمد

که حاکی از آن است که در طی اعمال نیروی فشاری تقریبا

هیچ شکست^۳ قابل ملاحظهای در شبکه آئروژل رخ نمیدهد.

این آئروژلها رفتاری شبیه یک فوم "الاستیک _ پلاستیک" از خود نشان دادند. همان طور که در شکل ۳ نشان داده شده است،

همانند سایر مواد بافت سلولی و متخلخل ، نمودار بار گذاری آئروژلهای

GOPOS، متحمل سه مرحله متمايز تغيير شكل مى شوند [۴۰].

اولين مرحله تغييرشكل شامل ناحيه اوليه هوكي⁶ با كرنش فشاري

کم (در کرنش،های ۵٪>٤) میباشد که به تغییر شکل مد خمشی

خطى الاستيك^ع صفحه ها گرافن نسبت داده مى شود. دومين مرحله تغيير شكل شامل ناحيه تسليم طولانى با سخت شدگى^۷

ملایم تا کرنش فشاری ۵۰٪ میباشد که به تغییرشکل کمانشی^

صفحه ها گرافن و همچنین متلاشی شدن مزو _ و ماکروروزنههای

شبکه آئروژلها نسبت داده می شود. مرحله نهایی، شامل

ناحیه متراکمشدن با افزایش شدید در شیب تنش میباشد

که به خمش و سرانجام همپوشانی و روی همافتادن^۹ صفحههای

گرافن مربوط میشود.

⁽F) Cellular materials

نمونه	GOPOS10	GOPOS30	GOPOS50	GOPOS70	GOPOS90
$\rho_b^*, mg/cm3$	۲٫۷	٣٫۴	۴٫۵	۵٫۲	۵/۹
مدول فشاری، MPa	۰,۱۵	٠ _/ ١٩	٠,٣۴	۰٫۶۲	٩,٦
استحکام فشاری، MPa	۰,•۸	٠ _/ ٠٩	٠,١٢	۰ _/ ۱۶	۰ ٬۲۴
کرنش فشاری، ٪	٨٠,٠	۷۸٬۴	YV _/ ۶	٧۶٫٢	۲۵٫۴
راستحکام فشاری ویژه، MPa/ mg/cm3	+/+٣	۰٬۰۳	۰٬۰۳	۰٬۰۳	•,•۴

جدول ۱- پارامترهای استخراجی از منحنیهای تنش ـ کرنش آئروژلهای GOPOS

* دادههای مربوط به چگالی از کارهای قبلی نویسندگان این مقاله در مرجع شماره ۳۵ آورده شده است.

در مواد متخلخل گرافن، پارهای از صفحه ها گرافن که در جهت اعمال نیروی فشاری جهت گیری کردهاند، مسئول ناحیه الاستیک کوچک در کرنشهای بسیار پایین و استحکام فشاری جزئی در این ناحیه میباشد.

برای کمیت بخشیدن به خواص مکانیکی، مدول یانگ و استحکام نهایی آئروژلهای بدستآمده از نمودار تنش ـ کرنش استخراج و در جدول ۱ گردآوری شده است. مدول یانگ از ناحیه خطی اولیه نمودارهای تنش ـ کرنش محاسبه شده، و استحکام پایانی از حداکثر تنشی که آئروژل میتواند تحت نیروی فشاری بیرونی تحمل کند، بدست آمده است.

همان طور که داده های جمع آوری شده در جدول ۱ نشان می دهد، مدول الاستیک و استحکام نهایی آئروژل های GOPOS تهیه شده، به ترتیب در محدوده بین MPa ۱٫۶ – ۱٫۰۶ و ۹۲۸ ۲۴-۰۰ قرار دارند.

در تعدادی از کارهای پژوهشی مشخص شده است که بسته به ریزساختار خاص شبکه آئروژل، نمودار خواص مکانیکی (مثل مدول الاستیک و استحکام فشاری) بسیاری از مواد متخلخل مانند آئروژلها با چگالی ظاهری آنها از قانون توانی^۱ تبعیت می کنند [۴۱–۴۳]. در این آئروژلها، با افزایش چگالی، مدول یانگ و استحکام فشاری، با وابستگی توان درجه دوم یا بالاتر به چگالی، به طور چشمگیری افزایش پیدا می کند. این وابستگی به ترتیب در شکل ۴ و شکل ۵ آورده شده است.

همانگونه که در نمودارهای تنش ـ کرنش نشان داده شده است، همه آئروژلها، بهویژه آئروژل GOPOS90، به علت افزایش در چگالی^۲ ساختار متخلخل آئروژل ، سختشدگی^۳ قابل توجهی در کرنشهای بالاتر از خود نشان میدهند. دیوارههای خمشده شبکه آئروژل آغاز به تماس با یکدیگر میکنند که این امر منجر به سختشدگی آئروژلها میشود. هر چقدر چگالی ظاهری بالاتر باشد،





شکل ۴- نمودار وابستگی مدول الاستیک به چگالی أئروژلهای GOPOS



شکل ۵- نموادر وابستگی استحکام فشاری به چگالی آئروژلهای GOPOS

سختی آئروژلهای بدست آمده بیشتر بوده که این امر مسئول افزایش در مدول یانگ در ناحیه خطی الاستیک و استحکام نهایی آئروژل میباشد. مقادیر متوسط استحکام فشاری آئروژلهای مونولیت بهدست آمده در محدوده بین ۲۶ MPa - ۰/۲۴ قرار دارد که

⁽¹⁾ Power-law relationship

^(*) Stiffening

بیانگر یک روند افزایشی در مقادیر این پارامتر میباشد. از آنجایی که آئروژلهای بدست آمده در این پژوهش، دارای چگالی ظاهری بسیار پایینی هستند، خواص مکانیکی گزارش شده برای آنها نسبتا قابل توجه است. برای درک بهتر بزرگی عددهای گزارش شده برای خواص مکانیکی، استحکام فشاری ویژه^۱ آئروژلها از طریق تقسیم استحکام فشاری به چگالی آنها محاسبه شد. دیده شد که آئروژلهای بهدست آمده در این پژوهش، در مقایسه با آئروژلهای گرافنی گزارش شده پیشین که به صورت فیزیکی یا شیمیایی شبکهای شدهاند، دارای استحکام فشاری نهایی حداقل سه برابر یا بالاتر میباشند [۳۶].

همان طور که اشاره شد، شبکهای شدن صفحه ها گرافن، به واکنش بین نانوذرات OapPOSS و گرافن اکسید انجام می گیرد. این امر، از طریق واکنش شیمیایی گروههای چند عاملی آمین ^۲ در مولکول های OapPOSS و گروههای اکسیژن دار گرافن اکسید، در مناطقی که صفحه ها گرافن هم پوشانی ^۳ دارند، انجام می گیرد. همچنین، پیوندهای مشابهی در نواحی هم پوشانی نشده صفحه ها گرافن ایجاد می گردند که منجر به تشکیل پیوندهای کووالانسی شاخهای ^۴ و ایجاد پوششی^۵ از مولکول های OapPOSS بر روی شاخهای ^۴ و ایجاد پوششی^۵ از مولکول های OapPOSS بر روی نقیزیکی و شیمیایی بین صفحه ها گرافن، به عنوان یک رابط، با سطح صفحههای خارجی اعمالی در شبکه آئروژل، باعث بهبود ویژگیهای مکانیکی آنها می شود.

استحکام فشاری آئروژلهای بدست آمده را می توان به ویژگیهای مکانیکی واحدهای ساختاری گرافن^۶ که به خاطر چسبندگی بین سطحی خوب بین صفحه ها گرافن، بار اعمالی از طریق آنها منتقل می شود، و همچنین برهم کنشهای فیزیکی و شیمیایی بین صفحه ها گرافن ساختار آئروژل، و مسئول استحکام مکانیکی آنها را می توان به شبکهای-شدن فیزیکی (برهم کنشهای ضعیف، مانند نیروهای واندروالسی، پیوندهای هیدروژنی، روی هم قرار گرفتن^۷، و برهم کنشهای درهم فرورفتن صفحههای گرافن^۸، و شیمیایی (پیوندهای کووالانسی بین گروه آمین مولکول SOGPOS و گروههای عاملی اکسیژندار در مناطقی از صفحههای گرافن که به صورت جزئی همپوشانی دارند) نسبت داد (شکل ۱).

- (Y) Multifunctional amine groups
- (F) Covalently grafting bond
- (*f*) Graphene building block
- (A) Inclusion interaction
- $(\mathbf{1}\cdot)$ Gas thermal conductivity
- (17) Convection

آئروژلهای GOPOS تهیه شده در این پژوهش همانند بسیاری از آئروژلهای کامپوزیتی، در کرنشهای بسیار پایین رفتار الاستیک از خود نشان میدهند. همان طور که قبلا نیز بیان شد، پارهای از صفحههای گرافن که در جهت اعمال نیروی فشاری جهتگیری کردهاند، مسئول رفتار الاستیک در کرنشهای پایین میباشد. به هر حال، این آئروژلها در کرنشهای بالاتر قادر به تحمل نیروی خارجی نمیباشند. بنابراین ساختار آئروژل متلاشی شده و نمیتوانند ابعاد اولیه خود را بازیابی کنند. باور بر این است که صفحه ها گرافن انعطاف پذیر، تحت بار اعمالی خارجی و در کرنشهای پایین، خم میشوند و مسئول رفتار در این میان، پیوندهای فیزیکی و شیمیایی در ناحیههای همپوشانی شده صفحههای گرافن، به عنوان یک رابط، بارهای خارجی اعمالی را در شبکه آئروژل گرافنی توزیع میکند. در کرنشهای بالاتر این پیوندها میشکنند و ساختار آئروژل متلاشی میشود.

خواص رسانش گرمایی آئروژلهای GOPOS

مکانیسمهای دخیل در انتقال گرما در محیطهای متخلخل، مانند آئروژلها را میتوان به رسانش گرمایی از طریق اسکلت جامد جسم متخلخل^۹، λ ، انتقال گرما از طریق فاز گازی^{۱۰} موجود در ساختار آئروژلهای روزنه – باز، μ ، انتقال گرما تشعشعی^{۱۱} ، λ ، و سرانجام، رسانش گرمایی همرفتی^{۱۲} در فاز گاز، λ ، نسبت داد. در حالتی که انتقال گرما در آئروژلها به شیب دمای موضعی^{۱۳} بستگی داشته باشد، رسانش گرمایی کل موثر، μ ، را میتوان به صورت مجموع رسانش گرمایی مکانیزمهای پیش گفته بیان کرد [۴۴].

$$\lambda_{\rm eff} \left(T, \, p_g \right) = \lambda_s \left(T \right) + \lambda_g \left(T, \, p_g \right) + \lambda_r \left(T \right) + \lambda_c \tag{(f)}$$

با توجه به اینکه رسانش گرمایی کل در این رابطه برابر با مجموع رسانش گرمایی تکتک مکانیسمهای گوناگون تعریف میشود، بنابراین، انتقال حرارات در محیطهای متخلخل به صورت سری انجام می گیرد.

انتقال گرما همرفتی از طریق گاز درون تخلخلهای ماده انجام می گیرد. این مکانیسم برای حالتی که متوسط اندازه تخلخلها بزرگتر

- (1) Specific compression strength
- (\pmb{r}) Overlapped-zone of GO nanosheets
- (d) Decorating
- (v) Stacking
- (4) Solid thermal conductivity
- (11) Radiation thermal conductivity
- (17) Local temperature gradient

از ۱ mm باشد قابل توجه خواهد بود. در این حالت، مولکولهای گاز درون تخلخلها میتوانند آزادانه جریان همرفتی بوجود بیاورند. در مورد آئروژلها که اندازه تخلخلهای آنها در حد نانومتر و میکرومتر میباشد، میتوان با قطعیت از آن صرفنظر کرد [۴۴].

انتقال گرما از اسکلت جامد در آئروژلها به ساختار اسکلت^۱، پیوستگی ذرات تشکیل دهنده اسکلت^۲، و ترکیب شیمیایی آن بستگی دارد. در شیب دمایی مشخص در یک آئروژل، گرما توسط انتشار فونونها^۳ و از اسکلت آئروژل^۴ صورت می گیرد، که در آن میانگین مسیر آزاد^ه فونونها بسیار کمتر از ابعاد ذرات اولیه بهطورعمده آمورف و دی الکتریک^۶ می باشد. رسانش گرمایی درون ذرات اولیه، یک خاصیت اسکلت ماده بوده و بر حسب مدل انتشار فونون^۷ که توسط دبای^۸ ارایه شده است، توصیف می گردد [۲۴]. در واقع، در مورد آئروژلها، به خاطر اینکه میزان ماده جامد در آئروژلها حدود ۱۰-۱ درصد می باشد، و بهویژه چگالی این آئروژلها بسیار پایین است، سهم انتقال گرما از طریق فاز جامد، ۵۰ بسیار کوچک خواهد بود.

در کل، اندازه روزنه ها مشخصه آئروژل ها پایین تر از محدوده میکرون بوده که منجر به این امر می شود که انتقال گرما از طریق فاز گازی در درون ساختار آئروژل در مقایسه با انتقال گرما در گاز آزاد پایین تر باشد. بنابراین، آئروژل ها پتانسیل تحقق مقادیر رسانش گرمایی کل به مراتب پایین تری از رسانش گرمایی گاز آزاد، یعنی، گازی در اثر برخورد مولکول های پر انرژی گاز با سایر مولکول های فاز گازی صورت می گیرد. در این میان، میانگین مسیر آزاد، از فاز گازی صورت می گیرد. در این فاصله که بسته به نوع گاز و فشار آن تغییر می کند، برای مولکول های هوا در فشار mt در یک ساختار متخلخل قرار دارند (L_f) ، به میانگین مسیر آزاد مولکول های گازی در حالت عادی (L_g) و متوسط قطر روزنه ها (L_g).

$$\frac{1}{L_f} = \frac{1}{L_s} + \frac{1}{L_g} \tag{(a)}$$

با کوچکترشدن اندازه روزنه ها، L_f کاهش یافته و بیشتر مولکولهای گاز به جای برخورد با یکدیگر، به دیواره روزنههای ماده برخورد

میکنند. در نتیجه، رسانش گرمایی گازی به صورت مؤثر کاهش پیدا میکند.

در دمای پایین سهم رسانش گرمایی از طریق تشعشع پایین و قابل صرفنظر کردن می باشد. در دماهای بالا رسانش گرمایی تشعشعی افزایش پیدا کرده و برای کاهش آن باید تدابیری اندیشیده شود. بهتازگی با افزودن مواد جاذب تابش گرمایی (مانند دوده و غیره) سهم انتقال گرما از طریق تابش نیز در آئروژلها بهطور چشمگیری کاهش یافته است. در مورد آئروژلهای کربنی بهخاطر ضریب جذب بالای این مواد، انتقال گرما تشعشعی به-طور چشمگیری پایین می باشد [۴۴]. مجموعه عاملهای ذکر شده، باعث شده است تا آئروژلهای کربنی به عنوان موادی با کم ترین رسانش گرمایی ممکن شناخته شوند.

بر اساس معادله ۱، برای محاسبه رسانش گرمایی، *۸*، نفوذپذیری گرمایی، α، بدست آمده از آزمون تابش گرمایی^۹ در ظرفیت گرمایی ویژه، _cp، و چگالی آئروژل ضرب می شود.

همچنین، برای محاسبه ظرفیت گرمایی ویژه میتوان از رابطهای که توسط وینر توسعه داده شد استفاده کرد. این فرمول یک معادله تحلیلی تجربی میباشد که وابستگی دمایی ظرفیت گرمایی ویژه برای آئروژلهای کربنی را با تقریب خوبی به دست میدهد [۴۴].

$$c_p = -C_1 + C_2 \left(1 - \exp\left(-\frac{T}{C_3}\right) \right) \tag{8}$$

که در آن پارامترهای ۲-۲-۲-۲ ۲۴۴۰ C₁ ۵۶٬۲۴۰۰ C₂=۱۴۴۰ J kg⁻¹K⁻¹، C₁ ۵۶٬۲۴۰ C₂=۱۴۴۰ K و C₃=۱۴۴۰ K میباشد.

ولی در این پژوهش ظرفیت گرمایی ویژه توسط آزمون تابش گرمایی اندازه گیری شده است و از این رابطه استفاده نگردیده است. از مقادیر ظرفیت گرمایی ویژه، و دادههای بهدست آمده از نتایج آزمون نفوذ گرمایی برای محاسبه رسانش گرمایی میتوان استفاده کرد.

رسانش گرمایی برای آئروژلهای گرافنی به پارامترهای بسیاری از جمله اندازه صفحه ها گرافن، فاصله بین صفحه ها گرافن، تعداد صفحه ها گرافن که در کنار یکدیگر قرار می گیرند، نقص شبکه، و میزان گروههای عاملی موجود در صفحه ها گرافن بستگی دارد [۲۴،۴۵]. برای نمونه رسانش گرمایی در فیلمهای گرافن اکسید چند لایه در مقایسه با رسانش گرمایی تک صفحه گرافن اکسید به طور

- (a) Mean free path
- (v) Phonon diffusion model(c) Thermal flucture
- (**٩**) Thermal flash technique

⁽Y) Connectivity

 $^{(\}ensuremath{\mathfrak{F}})$ Chains of the aerogel backbone

⁽⁹⁾ Dielectric

⁽A) Debye

⁽¹⁾ Backbone structure

⁽**r**) Diffusing phonons

چشمگیری پایین میباشد. این امر به خاطر بالا بودن شیوههای ارتعاشی فونون در ساختار شبکه گرافن و اتلاف گرمایی از ضخامت گرافن میباشد. در این زمینه م*اهانتا* و *آبرامسون*^۲ تأثیر فاصله بین – صفحهای^۳ گرافن و همچنین محتوای اکسیژن موجود در صفحه ها گرافن، بر روی رسانش گرمایی گرافن را مورد مطالعه قرار دادند. این پژوهشگران دریافتند که با افزایش فاصله بین – صفحهای صفحه ها گرفن، افت چشمگیری در رسانش گرمایی بهدست میآید [۴۶].

رسانش گرمایی درون آئروژلهای گرافنی عمدتا توسط انتقال فونون از طریق صفحه ها گرافن انجام می شود. در زمان انتقال، فونونها نه تنها در درون صفحه ها گرافن از طریق نقصها، گروههای عاملی و اتمهای دوپه شده، بلکه در فصل مشترک بین صفحه ها گرافن مجاور نیز دچار پراکنش می شوند. صفحههای گرافن اکسید کاهش یافته در درون ساختار شبکه آئروژل، در اثر واکنش، دچار کاهش شیمیایی شده و دارای برهم کنشهای π - π در فصل مشترک صفحه ها گرافن می باشند. شدت پراکنش در فصل مشترک می تواند چشمگیر باشد. مخصوصا در آئروژلهای گرافن اکسید نفوذپذیری گرمایی پایین به طور عمده به اتلاف فونون در مرز بین گرینها و نقصهای ساختاری بالا در صفحه ها گرافن نسبت داده می شود.

ضریب رسانش گرمایی آئروژلهای گرافنی تهیه شده در این پژوهش در شکل ۶ آورده شده است. همانطور که در این شکل مشاهده میشود، با افزایش دما، رسانش گرمایی در این آئروژلها به صورت نمایی افزایش پیدا می کند. از آنجایی که بیش ترین سهم رسانش گرمایی در آئروژلها مربوط به رسانش گرمایی فاز جامد می باشد، مشاهده میشود که با افزایش چگالی ظاهری آئروژلها، ضریب رسانش گرمایی نیز افزایش می بابد [۲۵]. در این میان، آئروژل ها، ضریب با بیش ترین چگالی ظاهری، بالاترین ضریب رسانش گرمایی، و آئروژل GOPOS90 با کمترین چگالی ظاهری، پایین ترین ضریب رسانش گرمایی را دارا می باشد. رسانش گرمایی کل در این آئروژلها در دمای اتاق و فشار Torr ۲۰۲۰، در محدوده W/m K سال ۲۰–۲۰–۲۰۰۳ قراردارد. همچنین رسانش گرمایی فاز جامد در این آئروژلها

با توجه به این که ماده آلی _ معدنی OapPOSS دارای ظرفیت گرمایی ویژه بالاتر و نفوذپذیری پایین تری نسبت به GO می باشد، می توان رسانش گرمایی پایین آئروژل GOPOS10 را به محتوای بالای ماده آلی _ معدنی OapPOSS نیز نسبت داد.





شکل ۶- نموادر وابستگی ضریب رسانش گرمایی به دما در آئروژلهای GOPOS

برای محاسبه سهم هر کدام از مکانیزمهای دخیل در انتقال گرما کل، رسانش گرمایی این آئروژلها در خلاء نیز تحت آزمون قرار گرفت (جدول ۲). همان گونه که پیش تر توضیح داده شد رسانش گرمایی کل در محیطهای متخلخل ناشی از رسانش گرمایی از طریق اسکلت جامد جسم متخلخل، λ انتقال گرما از فاز گازی موجود در ساختار آئروژل، λ انتقال گرمای تابشی، λ و رسانش گرمایی همرفتی در فاز گاز، λ نسبت داد (معادله (۲)). طبق توضیحات پیش گفته با تقریب بسیار خوبی می توان از سهم λ و λ در رسانش گرمایی کل صرفنظر کرد. بنابراین، می توان معادله (۲) را برای آئروژلهای گرافنی نوشت.

$$\lambda_{\rm eff}\left(T,\,p_g\right)=\lambda_{\rm s}\left(T\right)+\lambda_{\rm g}\left(T,\,p_g\right) \tag{Y}$$

بر اساس معادله ۵، سهم رسانش گرمایی فاز جامد و فاز گاز را میتوان محاسبه کرد. مقادیر این پارامترها در جدول ۲ گردآوری شده است. برای درک بهتر، تغییر رسانش گرمایی کل و رسانش گرمایی فاز جامد و گاز با تغییرات چگالی در شکل ۷ آورده شده است. همانگونه که در این شکل مشاهده میشود بیشترین سهم در رسانش گرمایی کل، مربوط به رسانش گرمایی فاز جامد میباشد. همچنین، رسانش گرمایی فاز جامد به شدت به چگالی نمونهها بستگی دارد و با چگالی افزایش پیدا میکند. برای این آئروژلها میتوان نوشت:

$$\lambda_{\rm s} \sim \rho^{\alpha}$$
 (A)

که در آن a بزرگتر از ۱ می باشد.

⁽¹⁾ Mahanta

^(*) Interlayer spacing

		1.4			• • •
نمونه	GOPOS10	GOPOS30	GOPOS50	GOPOS70	GOPOS90
چگالی ظاهری، _۹ ۵ mg/cm3	۲/۷	٣/۴	۴٫۵	۵/۲	۵/۹
رسانش گرمایی (W/m K) در خلاء (۰٬۰۱ Torr) و دمای C° ۲۵	•/••٣٩	۰٬۰۰۶۱	۰٬۰۰۹۵	•/• ١٢٧	۰/۰ ۱۵۹
رسانش گرمایی کل ،کرهff، (W/m K) در فشار ۲۵۲ Tor و دمای ℃ ۲۵	•/••\۴	•/• \•	۰/۰۱۳	۰ _/ ۰۱۶	٠/• ١٩
رسانش گرمایی جامد ،λ، (W/m K) در دمای C° ۲۵	•/••٣٩	۰ _/ ۰۰۶۱	۰٬۰۰۹۵	•/• ١٢٧	۰/۰ ۱۵۹
رسانش گرمایی گازی ،گو، (W/m K) در فشار ۲۵۳ ۷۶۰ و دمای °C ۲۵	•/••۴۵	•/••٣٩	•/••۳۵	•/••٣٣	

جدول ۲- مقدارهای ضریب رسانش گرمایی آئروژلهای GOPOS در فشار اتمسفر (۷۶۰ Torr) و محیط خلاء (فشار Torr (۰/۰ ۲





مادهها و آئروژلهای بدست آمده آزمون گرماوزنسنجی^۳ (TGA) مورد استفاده قرار گرفت که نتایج آن در شکل ۸ آورده شده است. بر طبق اطلاعات بدست آمده از شکل ۸ ماده GO طی گرمادهی و تحت اتمسفر ₂N در سه مرحله مشخص دچار تخریب گرمایی میشود. در طی گرمادهی از دمای اتاق تا دمای C[°] ۲۰۱۰ مولکولهای آب جا گرفته و بصورت فیزیکی جذبشده که بین صفحههای گرافن اکسید محبوس شدهاند، تبخیر میشوند که این امر منجر به افت وزنی مرحله اول میشود. گرمادهی بیشتر در دمای بین افت وزنی مرحله اول میشود. گرمادهی بیشتر در دمای بین ناپایدار اکسیژندار گرافن اکسید (مانند گروههای اپوکسی، میدروکسیل، اسید کربوکسیلیک و غیره) میشود. این فرایند منجر به تولید مولکولهای گازی CO، ₂OO، و O₂H و دومین افت وزنی شدید و اصلی در نمونه گرافن اکسید میشود. در آخرین مرحله، نوتی مزئی در دمای بالاتر از C[°] ۲۰۰ دیده میشود که با وجود شدید و اصلی در نمونه گرافن اکسید میشود. در آخرین مرحله،



شکل ۷- وابستگی رسانش گرمایی کل، و رسانش گرمایی فاز جامد و گاز به چگالی ظاهری آئروژلهای GOPOS

از طرفی مشاهده می شود که رسانش گرمایی فاز گازی با افزایش چگالی کاهش پیدا می کند. در واقع با افزایش چگالی میزان تخلخل کاهش پیدا کرده و اندازه یا تعداد روزنهها در ساختار آئروژل کاهش می یابد، که این امر منجر به کاهش رسانش گرمایی فاز گازی می شود.

ویژگیهای پایداری گرمایی آئروژلهای GOPOS

از بین تمهیدات گوناگون برای بهبود خواص گرمایی آنروژلها، یک روش مناسب شامل تقویت ساختاری^۱ از طریق روش هم _ پیشماده^۲ میباشد که سرانجام منجر به تولید آئروژل هیبریدی میشود [۵, ۳۶, ۳۹, ۴۷]. بطور ویژه، وارد کردن مولکولهای OapPOSS که در واقع نانوذره دارای اتم سیلیسیم میباشند و توجه زیادی را به خود معطوف کردهاند، درون صفحه ها GO از طریق واکنش شیمیایی، منجر به تولید آئروژل هیبریدی با ویژگیهای همنیروافزایی عالی میشود. برای مطالعه پایداری گرمایی پیش

⁽¹⁾ Structural reinforcement

^(*) Thermogravimetric analysis (TGA)

⁽Y) Co-precursor technique

⁽F) Imperfections

۶٩/٠

نسبت داده می شود. وزن باقیمانده ساختار گرافیتی تخریب شده گرافن اکسید حدود %۴۲٬۲ wt می باشد [۵۰–۵۰].

نانوذره آلى _ معدنى OapPOSS در اتمسفر N_2 و در محدوده دمای C° ۵۰۷ تا C° ۶۹۲، تنها افت وزنی %۱۴٫۶ wt را نشان میدهد که منجر به وزن باقیمانده ۸۵٬۴ wt% می شود. این امر احتمالا به هسته معدنی قفسی شکل مولکول های OapPOSS (نسبت وزن مولکولی ساختار هسته معدنی در مولکول OapPOSS حدود %۴۰ wt است) [۴۸]، و زغال باقی مانده ناشی از تخریب گروه های جانبی آروماتیک آن مربوط میشود. به احتمال زیاد، در طی گرمادهی در اتمسفر N₂، گروههای جانبی آروماتیک مولکولهای OapPOSS گرافیته و ترکیب میشوند. در طی این فرایند اتمهای هیدروژن و گروههای آمین مولکولهای OapPOSS حذف شده و خارج می شوند و در نتیجه افت وزنی حدود %wt را به بار می آورند.

دمای آستانه تخریب گرمایی^۴ در wtw ۵ افت وزنی، و وزن باقیمانده، در تمام نمونهها به عنوان پارامترهای پایداری گرمایی مورد توجه قرار گرفت و در جدول ۳ گردآوری شد. به هر صورت، بخاطر ويژگي آبگريز بودن همه آئروژلها، اجزاي کوچک مولکول آب که ممکن است در بین صفحه ها گرافن اکسید جای بگیرند^ه، حذف شده و بنابراین اولین مرحله افت وزنی در نمودار آئروژلهای GOPOS دیدہ نمی شود.

در طی واکنش شیمیایی و گرافت شدن مولکول های OapPOSS بر روی صفحه ها گرافن اکسید در حین تشکیل ژل، شاید بهدلیل حذف برخی گروههای عاملی حاوی اکسیژن در گرافن اکسید، دومین و سومین مرحله افت وزنی که در گرافن اکسید مشاهده شد، در نمونههای آئروژل GOPOS تلفیق و به دماهای بالاتر جابجا شده است. در مقایسه با آئروژلهای گرافن اکسید خالص گزارش شده [۵۷, ۵۱]، پایداری گرمایی (دمای پیرولیز و بازده زغال) آئروژلهای نانوکامپوزیتی بدستآمده در این پژوهش به طور چشمگیری افزایش پیدا کرده است.

یکی از دلیلهای ممکن این پدیده را میتوان به وارد شدن گروههای Si-O-Si هسته قفسی شکل مولکولهای OapPOSS در ساختار آئروژلها که دارای پایداری گرمایی عالی میباشند، گروههای عاملی پایدار گرمایی آروماتیک فنیل موجود در شاخههای جانبی، پیوندهای شیمیایی که در حین تشکیل ساختار شبکه ژل تشکیل شدهاند، ارتباط داد.

جدول ۱- پایداری کرمایی انرورنهای GOPO5 بدست آمده								
وزن باقيمانده، Wresidues، (٪)	دمای آستانه تخریب گرمایی، TIDT (°C)	نمونه						
۴۲٫۲	۷۵	GO						
٨۵/۴	۵۰۷	OapPOSS						
~ ۵۳	~ 7	[۴۷] GO aerogel						
~ ۶۶	~ 227	[Δ\] GO aerogel						
٨٧/١	ક્લા	GOPOS10						
٨٠,٠	872	GOPOS30						
٧٤/٥	547	GOPOS50						
ν۵/۵	۶۱۶	GOPOS70						

جدول ۳- بابداری گرمانی آئروژا های GOPOS بدست آمده

دومین دلیل احتمالی این پدیده را می توان به ظرفیت گرمایی ویژه (cp) بالای نانوذره OapPOSS نسبت داد. بر اساس معادله (۷)، ظرفیت گرمایی ویژه عبارت از مقدار گرمای (Q) مورد نیاز برای افرایش دمای (T) واحد جرم (m) یک ماده به اندازه ۱ کلوین می باشد. طبق این رابطه، هر چه ظرفیت گرمایی ویژه بالاتر باشد، مقدار گرمای ذخيره شده بيشتر خواهد بود. اين امر منجر به انتشار آهستهتر گرما در اسکلت آئروژلهای GOPOS می شود [۴۴].

۵۷۵

GOPOS90

$$c_p = \frac{1}{m} \left(\frac{\partial Q}{\partial T}\right)_p \tag{9}$$

دلیل سوم ممکن برای این پدیده را می توان به مولکول های OapPOSS که سطح صفحه ها گرافن را پوشش دادهاند، نسبت داد. در طی گرما دهی مولکولهای OapPOSS دستخوش پدیده خود ترمیم شوندگی و کرونا^۷، و سپس اکسیداسیون بخش های آلی آن واقع می شوند، که در نتیجه، لایه ای از مولکول های SiO بر روی دیواره شبكه أنروژل ها شكل مي گيرد، كه به عنوان يك لايه محافظ عمل كرده و از تخریب بیشتر لایههای زیرین دیواره جلوگیری میکند [۵۲]. علاوه بر این، همان طور که از شکل ۸ مشاهده می شود، هر چقدر ميزان محتواي OapPOSS بالاتر باشد، وزن باقيمانده افزايش پيدا مي كند. بهخاطر تخلخل بالا و چگالی بسیار پایین[^]، آئروژل های GOPOS بهدست آمده از رسانش گرمایی فاز جامد و پایینی برخوردار هستند.

⁽Y) Graphitized

⁽F) Onset decomposition temperature (TIDT)

^(%) Self-healing

 $^{(\}Lambda)$ Ultra-low density

⁽¹⁾ Cage-like mineral core

⁽r) Fused

⁽a) Intercalated

⁽v) Corona

⁽٩) Solid thermal conductivity

در بازه بین MPa -۱/۶ MPa و ۱/۶ MPa -۱/۶ MPa قرار دارند. در

این آئروژلها، با افزایش چگالی ، مدول یانگ و استحکام فشاری، با

وابستگی توان درجه دوم یا بالاتر به چگالی افزایش پیدا می کنند.

همان طور که مشخص است، رسانش گرمایی تابعی از دما و چگالی می باشد. بررسی نتایج رسانش گرمایی در این آئروژل ها نشان می دهد که

با افزایش دما، رسانش گرمایی کل افزایش پیدا میکند. همچنین،

با افزایش چگالی آئروژلها، رسانش گرمایی کل به صورت نمایی

افزایش می یابد. رسانش گرمایی کل در این آئروژل ها در دمای اتاق

و فشار ۲۰۲۲ ۷۶۰ ۲۰۲، در محدوده W/m K محدوده ۷۶۰ ۲۰۲۳.

و رسانش گرمایی فاز جامد در دمای اتاق، در محدوده

GOPOS90 -۰٬۰۱۶ W/m K قرار دارد. در این میان، آئروژل W/m K

با بیشترین چگالی ظاهری، بالاترین ضریب رسانش گرمایی، و

أئروژل GOPOS10 با كمترين چگالي ظاهري، پايين ترين ضريب

رسانش گرمایی را دارا میباشد. همان طور که انتظارمی رفت،

بیشترین سهم رسانش گرمایی در این آئروژلها، مربوط به رسانش

گرمایی فاز جامد می اشد. بررسی نتایج گرماوزن سنجی نشان می دهد که پایداری گرمایی آئروژل های GOPOS، در مقایسه با آئروژل های

گرافنی گزارش شده بهبود قابل ملاحظهای داشتند. هر چقدر محتوای نانوذره آلی _ معدنی OapPOSS در آئروژلها بالاتر باشد

(به ترتیب از آئروژل GOPOS90 به GOPOS10)، دمای آستانه تخریب و همچنین وزن ماده باقیمانده افزایش پیدا می کند. مجموعه

خواص بدست آمده در آئروژلهای GOPOS تهیه شده در این

پژوهش، از جمله تخلخل و مساحت سطح بالا، چگالی و رسانش

گرمایی بسیار پایین، ویژگیهای مکانیکی مناسب، و پایداری

گرمایی بالا، این آئروژلها را به گزینه مهمی در کاربردهای

گستردهای از جمله وسایل ذخیره و تبدیل انرژی، ابرخازنها، جاذب

آلایندههای مایع و گازی، و عایق گرمایی مطرح میسازد.

همچنین، بهخاطر ساختار بهترتیب میکرو _ مزو _ ماکروروزنه^۱ و بدلیل اندازه روزنه ها موثر^۲ پایین، سهم رسانش گرمایی فاز گازی در آئروژلهای بدست آمده تقلیل پیدا میکند. بهوضوح، بهخاطر مقادیر بالای ضریب امحای موثر^۳ آئروژلهای GOPOS که منجر به ویژگیهای جذب بالای آنها میشود، رسانش گرمایی تابشی آنها به طور چشمگیری پایین میباشد [۴۴].

هر چقدر میزان گرافن اکسید پایین تر باشد (به ترتیب از آئروژل GOPOS90 به GOPOS10)، چگالی ظاهری^۴ کاهش پیدا کرده و حجم روزنه ها و متوسط قطر روزنه ها افزایش پیدا می کند. در این حالت سهم رسانش گرمایی از طریق فاز جامد کاهش و سهم رسانش گرمایی از طریق فاز گازی افزایش می یابد. در مجموع، چون رسانش گرمایی کل کاهش پیدا می کند، این امر به جابجایی دمای آستانه تخریب آئروژل ها به دماهای بالاتر منجر می شود. همچنین، هر چقدر محتوای CopPOS90، به عنوان یک نانوذره معدنی، بالاتر باشد (به ترتیب از آئروژل ها به دماهای اشاره شده در بالا منجر به کاهش بالاتر خواهد بود. تمام پارامترهای اشاره شده در بالا منجر به کاهش رسانش گرمایی کل موثر و در نتیجه، تقلیل رسانش گرمایی آئروژل ها می شود. این امر باعث می شود که این آئروژل ها به عنوان عایق گرمایی دما _ بالا مطرح شوند.

نتيجهگيري

در این پژوهش، خواص مکانیکی، رسانش گرمایی، و پایداری گرمایی آئروژلهای هیبریدی گرافن اکسید / اکتا(آمینوفنیل) پلی هدرال الیگومریک سیلسس کویی اکسان مورد بررسی قرار گرفت. بدین منظور آئروژلهای مونولیتی گرافن اکسید / اکتا(آمینوفنیل) پلی هدرال الیگومریک سیلسس کویی اکسان با تخلخل بالا و پلی هدرال الیگومریک سیلسس کویی اکسان با تخلخل بالا و سپس فرایند خشک کردن فوق بحرانی تهیه شد. خواص مکانیکی و گرمایی آئروژلهای تهیه شده در مقایسه با آئروژل خالص گرافن میتوان به چگالی بسیار سبک، ویژگیهای مکانیکی خوب، رسانش میتوان به چگالی بسیار سبک، ویژگیهای مکانیکی خوب، رسانش آئروژلها، رفتاری شبیه یک فوم "الاستیک _ پلاستیک" داشته و نمودار بارگذاری آنها، متحمل سه مرحله متمایز تغییرشکل میشوند. مدول الاستیک و استحکام پایانی آئروژلهای تهیه شده، به ترتیب

تاريخ دريافت : ۲۲٫۰۷٬۲۳ ؛ تاريخ پذيرش : ۱۳۹۹٬۱۱٫۱۳

⁽¹⁾ Hierarchically micro-meso-macroporous structure (**(**) Effective extinction coefficient

⁽Y) Effective pore size

⁽F) Bulk density

مراجع

- [1] Chen D., Feng H., Li J., Graphene Oxide: Preparation, Functionalization, and Electrochemical Applications, *Chemical Reviews*, **112(11)**: 6027-6053 (2012).
- [2] Boehm H.-P., Graphene—How a Laboratory Curiosity Suddenly Became Extremely Interesting, *Angewandte Chemie International Edition*, **49**(**49**): 9332-9335 (2010).
- [3] Lee C., Wei X., Kysar J.W., Hone J., Measurement of the Elastic Properties and Intrinsic Strength of Monolayer Graphene, *Science*, **321(5887):** 385 (2008).
- [4] Balandin A.A., Ghosh S., Bao W., Calizo I., Teweldebrhan D., Miao F., Lau C.N., Superior Thermal Conductivity of Single-Layer Graphene, *Nano Letters*, 8(3): 902-907 (2008).
- [5] Zhang Y., Zhang L., Zhang G., Li H., Naturally Dried Graphene-Based Nanocomposite Aerogels with Exceptional Elasticity and High Electrical Conductivity, ACS Applied Materials & Interfaces (2018).
- [6] Nardecchia S., Carriazo D., Ferrer M.L., Gutierrez M.C., del Monte F., Three Dimensional Macroporous Architectures and Aerogels Built of Carbon Nanotubes and/or Graphene: Synthesis and Applications, *Chemical Society Reviews*, 42(2): 794-830 (2013).
- [7] Sun H., Xu Z., Gao C., Multifunctional, Ultra-Flyweight, Synergistically Assembled Carbon Aerogels, Advanced Materials, 25(18): 2554-2560 (2013).
- [8] Mao J., Iocozzia J., Huang J., Meng K., Lai Y., Lin Z., Graphene Aerogels for Efficient Energy Storage and Conversion, *Energy & Environmental Science*, 11(4): 772-799 (2018).
- [9] Wu H., Wang Z.-M., Kumagai A., Endo T., Amphiphilic Cellulose Nanofiber-Interwoven Graphene Aerogel Monolith for Dyes and Silicon Oil Removal, *Composites Science and Technology*, **171**: 190-198 (2019).
- [10] Szczęśniak B., Choma J., Jaroniec M., Effect of Graphene Oxide on the Adsorption Properties of Ordered Mesoporous Carbons Toward H2, C6H6, CH4 and CO2, *Microporous and Mesoporous Materials*, 261: 105-110 (2018).
- [11] Xie Z., Zhu J., Bi Y., Ren H., Chen X., Yu H., Nitrogen-Doped Porous Graphene-Based Aerogels toward Efficient Heavy Metal Ion Adsorption and Supercapacitor Applications, *Physica Status Solidi (RRL) – Rapid Research Letters*, 14(1): 1900534 (2020).
- [12] Pan E., Jin Y., Wang Y., Zhao C., Bo X., Jia M., Facile Synthesis of Mesoporous 3D CoO/Nitrogen-Doped Graphene Aerogel as High-Performance Anode Materials for Lithium Storage, *Microporous and Mesoporous Materials*, 267: 93-99(2018).
- [13] Dong X., Wei Y., Chen S., Lin Y., Liu L., Li J., A Linear and Large-Range Pressure Sensor Based on a Graphene/Silver Nanowires Nanobiocomposites Network and a Hierarchical Structural Sponge, *Composites Science and Technology*, **155**: 108-116 (2018).
- [14] Hosseini H., Kokabi M., Mousavi S.M., BC/rGO Conductive Nanocomposite Aerogel as a Strain Sensor, *Polymer*, 137: 82-96 (2018).

- [15] Wang H., Feng H., Li J., Graphene and Graphene-like Layered Transition Metal Dichalcogenides in Energy Conversion and Storage, *Small*, 10(11): 2165-2181 (2014).
- [16] Huang W., Sun H., Shangguan H., Cao X., Xiao X., Shen F., Mølhave K., Ci L., Si P., Zhang J., Three-Dimensional Iron Sulfide-Carbon Interlocked Graphene Composites for High-Performance Sodium-Ion Storage, *Nanoscale*, **10**(16): 7851-7859 (2018).
- [17] Pottathara Y.B., Bobnar V., Finšgar M., Grohens Y., Thomas S., Kokol V., Cellulose Nanofibrils-Reduced Graphene Oxide Xerogels and Cryogels for Dielectric and Electrochemical Storage Applications, *Polymer*, **147**: 260-270 (2018).
- [18] Vrettos K., Angelopoulou P., Papavasiliou J., Avgouropoulos G., Georgakilas V., Sulfur-Doped Graphene Aerogels Reinforced with Carbon Fibers as Electrode Materials, *Journal of Materials Science*, 55(23): 9676-9685 (2020).
- [19] Zhang X.-Y., Sun S.-H., Sun X.-J., Zhao Y.-R., Chen L., Yang Y., Lü W., Li D.-B., Plasma-Induced, Nitrogen-Doped Graphene-Based Aerogels for High-Performance Supercapacitors, *Light: Science & Applications*, 5(10): e16130-e16130 (2016).
- [20] Chen J., Lin C., Zhang M., Jin T., Qian Y., Constructing Nitrogen, Selenium Co-Doped Graphene Aerogel Electrode Materials for Synergistically Enhanced Capacitive Performance, *ChemElectroChem*, 7(15): 3311-3318 (2020).
- [21] Cheng Y., Zhou S., Hu P., Zhao G., Li Y., Zhang X., Han W., Enhanced Mechanical, Thermal, and Electric Properties of Graphene Aerogels Via Supercritical Ethanol Drying and High-Temperature Thermal Reduction, *Scientific Reports*, 7(1): 1439 (2017).
- [22] Hu H., Zhao Z., Wan W., Gogotsi Y., Qiu J., Ultralight and Highly Compressible Graphene Aerogels, Advanced Materials, 25(15): 2219-2223(2013).
- [23] Gong F., Liu X., Yang Y., Xia D., Wang W., Duong H.M., Papavassiliou D.V., Xu Z., Liao J., Wu M., A Facile Approach to Tune the Electrical and Thermal Properties of Graphene Aerogels by Including Bulk MoS₂, *Nanomaterials (Basel)*, **7(12)**: 420 (2017).
- [24] Xie Y., Xu S., Xu Z., Wu H., Deng C., Wang X., Interface-Mediated Extremely Low Thermal Conductivity of Graphene Aerogel, *Carbon*, **98**: 381-390 (2016).
- [25] Yue C., Feng J., Feng J., Jiang Y., Low-Thermal-Conductivity Nitrogen-Doped Graphene Aerogels for Thermal Insulation, *RSC Advances*, **6**(12): 9396-9401(2016).
- [26] Cai W., Moore A.L., Zhu Y., Li X., Chen S., Shi L., Ruoff R.S., Thermal Transport in Suspended and Supported Monolayer Graphene Grown by Chemical Vapor Deposition, *Nano Letters*, 10(5): 1645-1651 (2010).
- [27] Yang Ping W.X.-L., Li Pei, Wang Huang, Zhang Li-Qiang, Xie Fang-Wei, The Effect of Doped Nitrogen and Vacancy on Thermal Conductivity of Graphene Nanoribbon from Nonequilibrium Molecular Dynamics, Acta Physica Sinica, 61(7): 76501 (2012).

- [28] Karamitaheri H., Neophytou N., Pourfath M., Kosina H., Study of Thermal Properties of Graphene-Based Structures Using the Force Constant Method, Journal of Computational Electronics, 11(1): 14-21 (2012).
- [29] Khosravian N., Samani M.K., Loh G.C., Chen G.C.K., Baillargeat D., Tay B.K., Effects of a Grain Boundary Loop on the Thermal Conductivity of Graphene: A Molecular Dynamics Study, Computational Materials Science, 79: 132-135 (2013).
- [30] Zhang H., Lee G., Cho K., Thermal Transport in Graphene and Effects of Vacancy Defects, Physical Review B, 84(11): 115460 (2011).
- [31] Zhong Y., Zhou M., Huang F., Lin T., Wan D., Effect of Graphene Aerogel on Thermal Behavior of Phase Change Materials for Thermal Management, Solar Energy Materials and Solar Cells, 113: 195-200 (2013).
- [32] Fan Z., Tng D.Z.Y., Lim C.X.T., Liu P., Nguyen S.T., Xiao P., Marconnet A., Lim C.Y.H., Duong H.M., Thermal and Electrical Properties of Graphene/Carbon Nanotube Aerogels, Colloids and Surfaces A: Physicochemical and Engineering Aspects, 445: 48-53 (2014).
- [33] Fan Z., Marconnet A., Nguyen S.T., Lim C.Y.H., Duong H.M., Effects of Heat Treatment on the Thermal Properties of Highly Nanoporous Graphene Aerogels Using the Infrared Microscopy Technique, International Journal of Heat and Mass Transfer, 76: 122-127 (2014).
- [34] Tang G., Jiang Z.-G., Li X., Zhang H.-B., Dasari A., Yu Z.-Z., Three Dimensional Graphene Aerogels and Their Electrically Conductive Composites, Carbon, 77: 592-599 (2014).
- [35] Jangi A., Rezaei M., Talebi S., Haghgoo M., Novel Flyweight Three-dimensional Self-Assembled Graphene Oxide/ Octa(Aminophenyl) Polyhedral Oligomeric Silsesquioxane Hybrid Aerogels, Iranian Journal of Chemistry and Chemical Engineering (IJCCE), 40(3): 743-757 (2021).
- [36] Javadi A., Zheng Q., Payen F., Javadi A., Altin Y., Cai Z., Sabo R., Gong S., Polyvinyl Alcohol-Cellulose Nanofibrils-Graphene Oxide Hybrid Organic Aerogels, ACS Applied Materials & Interfaces, 5(13): 5969-5975 (2013).
- [37] Alhwaige A.A., Herbert M.M., Alhassan S.M., Ishida H., Qutubuddin S., Schiraldi D.A., Laponite/Multigraphene Hybrid-Reinforced Poly(Vinyl Alcohol) Aerogels, Polymer, 91: 180-186 (2016).
- [38] Qiu B., Xing M., Zhang J., Recent Advances in Three-Dimensional Graphene Based Materials for Catalysis Applications, Chemical Society Reviews, 47(6): 2165-2216 (2018).
- [39] Li J., Li J., Meng H., Xie S., Zhang B., Li L., Ma H., Zhang J., Yu M., Ultra-Light, Compressible and Fire-Resistant Graphene Aerogel as a Highly Efficient and Recyclable Absorbent for Organic Liquids, Journal of Materials Chemistry A, 2(9): 2934-2941 (2014).
- [40] Kim K.H., Oh Y., Islam M.F., Graphene Coating Makes Carbon Nanotube Aerogels Superelastic and Resistant to Fatigue, Nature Nanotechnology, 7(9): 562-566 (2012).

- [41] Groβ J., Fricke J., Scaling of Elastic Properties in Highly Porous Nanostructured Aerogels, Nanostructured Materials, 6(5): 905-908 (1995).
- [42] Alhassan S.M., Qutubuddin S., Schiraldi D., Influence of Electrolyte and Polymer Loadings on Mechanical Properties of Clay Aerogels, *Langmuir*, 26(14): 12198-12202 (2010).
- [43] Randall J.P., Meador M.A.B., Jana S.C., Tailoring Mechanical Properties of Aerogels for Aerospace Applications, *ACS Applied Materials & Interfaces*, **3(3)**: 613-626 (2011).
- [44] Aegerter M.A., Leventis N., Koebel M.M., Aerogels Handbook, (2011).
- [45] Han M., Xie Y., Liu J., Zhang J., Wang X., Significantly Reducedc-Axis Thermal Diffusivity of Graphene-Based Papers, *Nanotechnology*, 29(26): 265702 (2018).
- [46] Mahanta N.K., Abramson A.R., "Thermal Conductivity of Graphene and Graphene Oxide Nanoplatelets", 13th InterSociety Conference on Thermal and Thermomechanical Phenomena in Electronic Systems, 1-6 (2012).
- [47] Ye S., Feng J., Wu P., Highly Elastic Graphene Oxide–Epoxy Composite Aerogels Via Simple Freeze-Drying and Subsequent Routine Curing, *Journal of Materials Chemistry A*, 1(10): 3495-3502 (2013).
- [48] Liao W.-H., Yang S.-Y., Hsiao S.-T., Wang Y.-S., Li S.-M., Ma C.-C.M., Tien H.-W., Zeng S.-J., Effect of Octa(Aminophenyl) Polyhedral Oligomeric Silsesquioxane Functionalized Graphene Oxide on the Mechanical and Dielectric Properties of Polyimide Composites, ACS Applied Materials & Interfaces, 6(18): 15802-15812 (2014).
- [49] Xue Y., Liu Y., Lu F., Qu J., Chen H., Dai L., Functionalization of Graphene Oxide with Polyhedral Oligomeric Silsesquioxane (POSS) for Multifunctional Applications, *The Journal of Physical Chemistry Letters*, 3(12): 1607-1612 (2012).
- [50] Namvari M., Du L., Stadler F.J., Graphene Oxide-Based Silsesquioxane-Crosslinked Networks
 Synthesis and Rheological Behavior, *RSC Advances*, 7(35): 21531-21540 (2017).
- [51] Zhang Q., Lin D., Deng B., Xu X., Nian Q., Jin S., Leedy K.D., Li H., Cheng G.J., Flyweight, Superelastic, Electrically Conductive, and Flame-Retardant 3D Multi-Nanolayer Graphene/Ceramic Metamaterial, Advanced Materials, 29(28): 1605506 (2017).
- [52] Li L., Li B., Dong J., Zhang J., Roles of Silanes and Silicones in Forming Superhydrophobic and Superoleophobic Materials, *Journal of Materials Chemistry A*, 4(36): 13677-13725 (2016).