

available online @ www.jcst.icrc.ac.ir Journal of Color Science and Technology, 17, 3(2023), 189-201 Article type: Research article Open access

www.jcst.icrc.ac.ii

## Investigation of the Properties and Curing Behavior of UV Curable Epoxyacrylate/Graphene Oxide Nanocomposite

#### Samane Jafarifard<sup>1</sup>, Morteza Ebrahimi<sup>\*1</sup>, Farhad Sharif<sup>2</sup>

- 1- Color and Coatings Industry, Department of Polymer and Color Engineering, Amirkabir University of Technology, P.O. Box: 15875-4413, Tehran, Iran
- 2- Polymerization Industry, Department of Polymer and Color Engineering, Amirkabir University of Technology, P.O. Box: 15875-4413, Tehran, Iran

#### ARTICLE INFO

Article history: Received: 20-05-2023 Accepted: 18-09-2023 Available online: 29-11-2023 Print ISSN: 1735-8779 Online ISSN: 2383-2169 **DOR: 20.1001.1.17358779.1402.17.3.1.4** 

#### **Keywords:**

UV curable system Nanocomposite Curing kinetic Graphene oxide Real time FTIR

## ABSTRACT

This paper investigates the curing behavior of epoxy acrylate/graphene oxide UV curable nanocomposite. Also, the simultaneous reduction of GO nanoplates during UV curing of nanocomposite containing type II photoinitiator was studied. Optical and transmission electron microscopies showed good GO nanoplate dispersion in UV curable matrix. Rheological results illustrate the shear thinning behavior of UV-curable nanocomposites so that in high shear rates, the viscosity of nanocomposite is lower than that of UV-curable matrix. Real-time FTIR analysis shows that GO causes a reduction in the curing rate and final conversion of the UV-curable system. However, gel content results show that more UV intensity and curing time led to perfect UV curing of the nanocomposite. An electrical resistance study on the UV-curable nanocomposites made GO reduction during UV irradiation, evidenced by halved electrical resistance of the nanocomposite in less than 150 seconds.





www.icst.icrc.ac.i

دسترسی آنلاین: www.jcst.icrc.ac.ir نشریه علمی علوم و فناوری رنگ/ ۱۷، (۱۴۰۲–۱۸۹ نوع مقاله: پژوهشی دسترسی آزاد

# بررسی خواص و رفتار پخت سامانه تابشپز نانوکامپوزیت اپوکسی اکریلات/اکسید گرافن

### سمانه جعفرىفرد'، مرتضى ابراهيمى ً\*، فرهاد شريف ً

۱\_ دانشجوی دکتری، گروه آموزشی صنایع رنگ، دانشکده مهندسی پلیمر و رنگ، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران، صندوق پستی: ۱۵۸۷۵–۱۵۸۷۵ ۲\_ استاد، گروه آموزشی صنایع رنگ، دانشکده مهندسی پلیمر و رنگ، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران، صندوق پستی: ۱۵۸۷۵–۱۵۸۷۵ ۳\_ دانشیار، گروه آموزشی صنایع پلیمریزاسیون، دانشکده مهندسی پلیمر و رنگ، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ایران، صندوق پستی: ۴۴۱۳–۱۵۸۷۵

#### اطلاعات مقاله

## تاریخچه مقاله: تاریخ دریافت: ۱۴۰۲/۲/۳۰ تاریخ پذیرش: ۱۴۰۲/۶/۲۷ در دسترس به صورت الکترونیکی: ۱۴۰۲/۹/۸ شاپا الکترونیکی: ۲۱۶۹-۲۳۸۳

#### DOR: 20.1001.1.17358779.1402.17.3.1.4

## **واژههای کلیدی:** سامانه تابش پز نانوکامپوزیت سینتیک پخت اکسید گرافن طیفسنجی زیر قرمز همزمان

## چکیدہ

در این پژوهش ویژگیها و رفتار سینتیکی پخت نانوکامپوزیت اپوکسی اکریلات/گرافن اکسید و نیز احیای صفحات اکسید گرافن حین پخت سامانه با پرتو فرابنفش در حضور یک آغازگر نوع دوم بررسی شده است. آزمونهای میکروسکوپ نوری و میکروسکوپ الکترونی عبوری (TEM) نشان داد صفحات اکسید گرافن از پراکندگی خوبی در سامانه تابشپز برخوردارند. نتایج رئومتری نشان داد نانو کامپوزیت رفتار رقیقشونده برشی ( Shear) از خود نشان داده و ویسکوزیته سامانه در نرخهای برشی بالا کمتر از گرانروی رزین تابشپز است. بررسی سینتیک پخت سامانه در نرخهای برشی بالا کمتر از گرانروی زیر قرمز همزمان ( RT-FTIP)، نشان داد حضور اکسید گرافن موجب کاهش میزان پخت نمونهها شده است. با این وجود نتایج مربوط به محتوای ژل نمونههای نانوکامپوزیتی نشان داد با افزایش شدت و زمان تابش پرتو فرابنفش شبکه پلیمری با پخت کامل ایجاد میشود. اکسید گرافن حین تابش ورابنفش انجام شده و مقاومت الکتریکی آن در کمتر از م تانیه تا ۵۰ درصد کاهش پیدا میکند.

\*Corresponding author: \* Ebrahimi@aut.ac.ir

 $\odot$ 

#### ۱\_ مقدمه

سامانههای تابشپز، فرمول بندی های مایعی هستند که در معرض تابش پرتوی فرابنفش پلیمریزه شده و یک شبکه پلیمری ایجاد می کنند. آمیزههایی که با این فرآیند پخت می شوند، در بیشتر موارد دارای محتوای جامد صد در صد بوده و عاری از اجزای فرار هستند. پخت سریع، قابلیت اعمال و پخت روی زیرایندهای حساس به دما و مصرف کم انرژی برای پخت، از جمله ویژگیهای بارز این فرمول بندیها است (۲-۱). به دلیل ویژگیهای منحصربهفرد سامانههای تابش پز، تحقیقات زیادی به منظور گسترش کاربرد آنها در حوزههای مختلف از جمله انواع پوششها، جوهرهای چاپ و چسبها در سال های اخیر صورت نانوذرات به منظور دستیابی به محصولی با ویژگیهای مکانیکی (۵)، حرارتی (۶) و رسانایی الکتریکی بهبود یافته، یکی از مهمترین حوزههای مطالعاتی در این زمینه به شمار می رود.

در این میان، برای بهبود رسانایی الکتریکی این نانو کامیوزیتها دو راهبرد کلی استفاده از نانوذرات فلزی (۷) و یا ساختارهای رسانای کربنی مانند گرافن و یا نانو لولههای کربنی ' بیشتر مورد توجه قرار گرفته است. در صورت استفاده از نانوذرات فلزی برای بهبود رسانایی یک سامانه تابشیز، برای دستیابی به عملکرد بهینه نانوذرات فلـزی در نانوکامیوزیت، به یک مرحله اعمال دمای بالا به منظور تف جوشی ٔ و نفوذ در یکدیگر و ایجاد شبکه رسانای پیوسته نیاز است. این موضوع استفاده از این نانو ذرات را با محدودیت مواجه می کند (۸). در میان نانو ذرات کربنی نیز گرافن به دلیل روش ساخت سادهتر و قیمت پایینتر بیش از نانولولههای کربنی برای تهیه نانوکامپوزیتهای پلیمری به کار رفته است (۹). گرافن یک نانوصفحه دو بعدی با ضخامت یک اتم بوده که متشکل از شبکه لانه زنبوری یا شش ضلعی از اتمهای کربن است. گرافن به علت داشتن خواص فوقالعاده رسانایی الکتریکی و رسانایی گرمایی، خواص مکانیکی و سطح ویژه بالا (از نظر تئوری: ۲۶۲۰ متر مربع بر گرم) به مادهای منحصر به فرد در حوزه نانوکامپوزیتها تبدیل شده است (۱۰). اکسید گرافن مهمترین مشتق گرافن به شمار میرود که روش تولید بسیار سادهتری نسبت به گرافن دارد. این ماده به علت دارا بودن گروههای اکسیژندار (قطبی) بر روی صفحات خود، قابلیت برقراری پیوندهای فیزیکی (دو قطبی یا هیدروژنی) با ساختارهای اتمی مجاور خود را داشته و به همین دلیل میتواند پراکنش خوبی در انواع محملهای پلیمری ایجاد کند. ولی همین گروههای اکسیژندار سبب تخريب ساختار مزدوج در سطح گرافن شده و خواص الكتريكي اين ماده را به شدت تحت تاثیر قـرار مـیدهـد. بـه همـین دلیـل تـلاش

روشهای متفاوتی برای احیای اکسید گرافن و کاهش گروههای اکسیژندار سطح آن وجود دارد. احیای حرارتی، شیمیایی، الکتروشیمیایی و تابشی از جمله این روشها هستند. در ایـن میـان، روش احیای تابشی به دلیل صرف انرژی کمتر و عدم استفاده از مواد شیمیایی اضافی برای انجام واکنش های شیمیایی احیا، یکی از گزینههای قابل توجه است. این فرآیند شامل تابش پرتو فرابنفش به سطح اکسید گرافن و جدایش گروههای اکسیژندار اکسید گرافن به واسطه انرژی دریافتی از این پرتو است. در نانوکامپوزیتهای تابشپز انتظار می رود فرآیند یخت سامانه و همچنین احیای اکسید گرافن در مجاورت تابش فرابنفش به طور همزمان امكان پذیر باشد (۱۴-۱۲). این موضوع برای اولین بار توسط سانجرمانو در سال ۲۰۱۱ (۱۵) مورد بررسی قرار گرفت. در پژوهش مذکور تغییرات رسانایی الکتریکی و همچنین فرآیند پخت یک نانوکامپوزیت تابش پز برپایه اکسید گرافن و پلی اتیلن گلیکول دی آکریلات<sup>1</sup> (PEGDA) مورد بررسی قرار گرفت. نتایج این پژوهش نشان داد حضور درصد کمی اکسید گرافن (۵,۰ تا ۲ درصد) موجب کاهش کمی در میزان تبدیل نهایی میشود. همچنین مشاهده شد که رسانایی نانوکامپوزیت پس از تابش فرابنفش افزایش پیدا کرده است که دلیل این پدیده احیای اکسید گرافن در فرآیند پخت بیان شد. این محقق در پژوهشی دیگر (۱۶) اثر آغازگر نوع اول رادیکالی °Irgacure 2959 را نیز بر احیای اکسید گرافن مورد بررسی قرار داده و برای پخت نانوکامپوزیتها از شدت تابش ۳۰ mW/cm<sup>2</sup> و زمانهای مختلف استفاده کرده است. نتایج این بررسی نشان داد که حضور آغازگر رادیکالی میتواند موجب تسهیل احیای اکسید گرافن و افزایش بیشتر رسانایی نانوکامپوزیت شود. در پژوهش دیگری، پورعباس و همکارانش (۱۷) نشان دادند که حضور ۰٫۱ درصد از اکسید گرافن در سامانه تابش پز حاوی آغازگر کاتیونی سبب افت میزان تبدیل نهایی در حدود ۲۰ درصد می شود که این کاهش با استفاده از شدت تابش بالا برای پخت قابل جبران است. همچنین نتایج این پژوهش مشخص کرد که مقاومت الکتریکی سامانه حاوی ۳ درصد وزنی اکسیدگرافن در حدود ۲۰<sup>۱۱</sup> ۰٫۵ اهـم است. این مطالعات نشان میدهند حضور اکسید گرافن در سامانه تابش پز تا حدودی موجب کاهش میزان تبدیل نهایی و افزایش هدایت الکتریکی می شود. براساس مطالعات انجام شده تاکنون پژوهشهای محدودی در ارتباط با تاثیر حضور اکسید گرافن بر خواص و رفتار این نوع سامانهها در قبل، حین و پس از پخت (بهویژه

میشود با استفاده از روشهای احیای متفاوت از اکسید گرافن به اکسید گرافن احیا شده<sup>۳</sup> دست پیدا کرد که شباهت زیادی به ساختار گرافن دارد (۹،۱۱).

<sup>3-</sup> Reduced graphene oxide (rGO)

<sup>4-</sup> Polyethylene Glycol Diacrylate

<sup>5-4-(2-</sup>hydroxyethoxy)phenyl-(2-hydroxy-2-propyl)ketone

<sup>1-</sup> Carbone nanotubes (CNTs)

<sup>2-</sup> Sintering

هدف از انجام این پژوهش مطالعه نحوه اثرگذاری اکسید گرافن بر سامانه تابش پز بوده است. به این منظور اثر اکسید گرافن بر رفتار سامانه نانوکامپوزیتی اپوکسی اکریلات/کسید گرافن قبل از پخت (گرانروی سامانه)، حین پخت (مراحل مختلف سینتیک پخت) و بعد از پخت (محتوای ژل فیلم پخت شده) بررسی شده است. همچنین در این پژوهش احیای همزمان صفحات اکسید گرافن حین پخت با پرتو فرابنفش در حضور آغازگر نوع دوم بررسی شد.

## ۲\_بخش تجربی

## 1\_1\_ مواد

ذرات گرافیت، پتاسیم پرمنگنات (KMnO4)، نیترات سدیم (NaNO3)، اسید سولفوریک ۹۸ درصد، اسید هیدروکلریک ۳۷ درصد و آب اکسیژنه ۳۰ درصد از Sigma-Aldrich تهیه شد. ایزوپروپیل تیازانتون <sup>۱</sup> به عنوان آغاز گر رادیکالی نوع دوم از شرکت TinToll (چین) تهیه شد. از تریاتیل آمین (TEA) محصول Merck هم به عنوان کمک آغاز گر و عامل هیدروژندهنده در آمیزه استفاده شد. همچنین اپوکسی-دی آکریلات (AE) بر پایه بیس فنول A (با جرم مولکولی تقریبی دی آکریلات <sup>۱</sup>) تولید شرکت Eternal (تایوان) به عنوان رزین تابش پز استفاده شد. در این پژوهش برای تهیه اکسید گرافن از روش هامرز استفاده شد. در این پژوهش برای تهیه اکسید گرافن از روش هامرز ۱۹۸.

#### ۲\_۲\_ تهیه فرمولاسیونهای تابشپز

مقدار معینی از ذرات اکسید گرافن به حلال DMF افزوده شده و در دو مرحله توسط همزن مغناطیسی (به مدت ۴۸ ساعت) و همگن کننده<sup><sup>3</sup></sup> فراصوت حمامی با توان ۴۰ kHz (به مدت ۱ ساعت) مخلوط گردید تا پراکنه یکنواختی با غلظت mg/ml ۵ ایجاد شود. مقدار مورد نیاز از این پراکنه به EA اضافه شد تا سامانههایی حاوی ch ۹٫۰ و h ۱ از اکسید گرافن تهیه شود و به هرکدام از آنها م ۴ آغاز گر ITT و معادل وزنی کمکآغاز گر اضافه شد. این نمونهها به ترتیب G 5.0 و 10 G نامگذاری شدند. برای تبخیر حلال از نمونهها، هر یک از آنها به مدت ۲۲ ساعت در محیط تاریک و دمای ۲<sup>o</sup> ۴۰ قرار داده شد.

#### ۲\_۳\_ مشخصهیابی فرمولبندیهای تابشپز

برای بررسی نحوه پراکنش نانو صفحات اکسید گرافن در رزین تابش پز

از میکروسکوپ نوری (Leica، مدل DMRX، آمریکا) و میکروسکوپ الکترونی عبوری<sup>°</sup> (Zeiss، مدل EM10C، سنگاپور) استفاده شد. رفتار رئولوژیکی نمونههای تابش پـز بـا اسـتفاده از حالـت صفحات مـوازی<sup>۲</sup> دستگاه رئومتر مورد بررسی قرار گرفت (Anton Paar، مـدل 2023) اتریش). از روش طیفسنجی زیر قرمز همزمان<sup>۷</sup> نیز برای بررسی رفتار سینتیکی پخت فرمولاسیونهای تابش پز استفاده شـد. در ایـن آزمـون طیف FTIR در ناحیه بین <sup>1-</sup> ۴۰۰۰ مـ۶ و با سرعت ۲ اسکن بـر ثانیه، حین تابش فرابنفش ثبت شد. در این روش، فرمـول بنـدی مـورد نظر بین دو فیلم پلی پروپیلنی<sup>۸</sup> قرار داده شد و همزمان در مسیر تـابش پر توفرابنفش در محدوده A UV (منبع تابشی بـا فشار متوسط بخـار جیوه، HAMAMATSL، مدل 1988، ژاپن)، برای پخت سامانه، و IR برای ثبت طیف FTIR حین انجـام واکـنشهـای پلیمـری شـدن قرار گرفت. میزان پیشرفت واکنش پخت با استفاده از تغییرات شدت پیـک ا

میزان تبدیل = 
$$\frac{(A_{1630})_0 - (A_{1630})_t}{(A_{1630})_0} \times 100$$
 (۱)

در این رابطه ۵(A۱۵۵۵) و ۱(A۱۵۵۵) به ترتیب میزان جذب در ناحیه ۱۶۳۰cm<sup>-1</sup> پیش از تابش و پس از t ثانیه از تابش پرتوی فرابنفش است. میزان مقاومت الکتریکی نانوکامپوزیتهای تابش پز، همزمان با اعمال تابش، با استفاده از تحلیل گر منطقی<sup>۴</sup> در حالت دو پروبی، اندازه گیری شد (Analog discover ،Digilent، آمریکا). برای انجام این آزمون از الکترود شانهای<sup>۱۰</sup>، با هندسه و ابعاد نشانداده شده در شکل ۱ استفاده شد. برای انجام این آزمون، نمونه مورد نظر بر روی الکترود پوشش داده شد و میزان مقاومت الکتریکی آن در بازههای زمانی یک ثانیهای حین تابش پرتوی فرابنفش اندازه گیری شد.



شکل ۱: طرحواره از الکترود شانهای در آزمون رسانایی الکتریکی (نواحی روشن تر لایه نشانی شده با فلز کروم و نواحی تیره تر شیشه است). Figure 1: Interdigitated (ID) electrode used in electrical conductivity measurements.

5- Transmission electron microscopy (TEM)

- 7- Real-time FT-IR (RT-FTIR)
- 8- Propylene film (pp)
- 9- Logic analyzer

<sup>1-</sup> Isopropylthioxanthone (ITX)

<sup>2-</sup> Tripropylene glycol diacrylate (TPGDA)

<sup>3-</sup> The modified Hummers method

<sup>4-</sup> Homogenizer

<sup>6-</sup> Parallel plates

<sup>10-</sup> Interdigitated (ID) electrode

لازم به ذکر است این آزمون برای هر نمونه سه بار تکرار شده و بازه خطای سه درصدی (۳ ٪±) برای دادههای ارائه شده مشاهده شد.

برای انجام آزمون محتوای ژل<sup>۱</sup> فرمول بندی های پخت شده (به مدت ۵ دقیقه توسط لامپ فشار بالای بخار جیوه با توان ۱۵۰ وات)، مدت ۸ ساعت در استن جوشان قرار داده شدند. وزن نمونه قبل و بعد از قرارگیری در استن اندازه گیری شده و میزان محتوای ژل به-صورت درصد گزارش شده است (۲۰).

در این پژوهش از روش طیفسنجی رامان با طول موج لیزر ۲۰۱۸ (Horiba، مدل Xplora plus، فرانسه) برای بررسی احیاء اکسید گرافن در اثر تابش پرتوی فرابنفش استفاده شد. طیف رامان به دست آمده از فرمولبندیهای پختشده (به مدت ۵ دقیقه توسط لامپ فشار بالای بخار جیوه با توان ۱۵۰ وات) با استفاده از تابع گوسین<sup>۲</sup> در نواحی مورد نظر با ضریب همگرایی بیش از ۰٫۹۵ برازش شده است.

## ۳\_ نتایج و بحث

#### ۲\_۱\_ مشخصهیابی نانو کامپوزیت تابشپز

## ۳-۱-۱- بررسی پراکندگی اکسـید گـرافن در نانوکامپوزیـت تابشیز

شکل ۲ تصاویر میکروسکوپی فرمول بندی تابش پز 0.5G را نشان میدهد. شکل ۲ از سطح نمونه 0.5G و با بزرگ نمایی ۵۰۰ برابر ثبت شده است و تک صفحهای از اکسید گرافن را نشان میدهد. همان طور که بر روی تصویر نشان داده شده است ابعاد صفحه اکسید گرافن در حدود ۱۸ در ۳۳ میکرون می باشد. شکل ۲ نیز تصویر TEM یک ذره اکسید گرافن در فرمول بندی تابش پز را نشان میدهد. شفافیت لایه اکسید گرافن نشان داده شده بیانگر کم لایه بودن<sup>۳</sup>

آنها است. از این تصاویر میتوان نتیجه گرفت که صفحات اکسید گرافن پراکندگی مناسبی را در رزین تابش پز از خود نشان داده و نانوصفحات اکسید گرافن تجمعی در فرمول بندی تابش پز ایجاد نکرده است.

#### ۲\_۱\_۲\_ رفتار رئولوژیکی نانوکامپوزیت

رفتار رئولوژیکی نانوکامپوزیت تابش پز از دو جهت حایز اهمیت است. یکی از جهت تاثیر گرانروی نانوکامپوزیت بر کیفیت اعمال آن به عنوان پوشش بر روی سطوح مختلف است که در همین بخش تشریح می شود. از طرف دیگر گرانروی بر سینتیک پخت نمونه ها نیز موثر بوده که در بخش مطالعات سینتیکی به آن اشاره خواهد شد.

نمودار گرانروی در مقابل سرعت برش برای فرمول بندی های با درصدهای مختلف از اکسید گرافن در شکل ۳ نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود رفتار رئولوژیکی رزیـن EA مسـتقل از فرکانس اعمال برش بوده و رفتار نیوتونی از خود نشان می دهنـد. با افزودن اکسید گرافن، رفتار رئولوژیکی فرمول بنـدی تـابش پـز تغییـر کرده و رفتار رقیق شونده برشی<sup>†</sup> از خود نشان می دهند. نتایج نشـان داد که در سرعتهای برش پایین، گرانـروی نمونـه G د.5 در حـدود است. با افزایش سرعت برش، میزان گرانـروی فرمول بندی های حـاوی است. با افزایش سرعت برش، میزان گرانروی فرمول بندی های حـاوی اکسید گرافن کاهش پیدا کرده؛ به طوری که گرانـروی نمونـه G در سرعت برش بالاتر از ۱۰۶ و نمونه G در سرعت برش بالاتر از ۲۳۷ 17 گرانروی پایین تری در مقایسه با گرانروی رزین دارد.

- 1- Gel content
- 2- Gaussian function
- 3- Few layers GO
- 4- Shear thinning





به نظر میرسد که در سرعت های برش کم، صفحات اکسید گرافن در جهت گیریهای مختلفی قرار داشته و همین موضوع از جریان پذیری پراکنه جلوگیری مے کنے و باعث افزایش گرانے وی می شود. دلیل دیگر برای افزایش گرانروی افزایش تعداد پیوندهای دو قطبی واندروالس در سامانه است. این موضوع به دلیل ایجاد ییوندهای واندروالس میان گروههای قطبی موجود در ساختار رزین ایوکسی و همچنین گروههای اکسیژندار موجود روی سطح اکسید گرافن ایجاد می شود. این نیروهای واندروالس می توانند از نوع یپوندهای هیدروژنی و یا دو قطبی باشند. این موضوع سبب افزایش گرانروی سامانه در سرعتهای برش پایین میشود. با افزایش سرعت برش، تعداد قابل توجهی از این پیوندها شکسته شده و همین عامل سبب می شود گرانروی سامانه کاهش پیدا کند تا جایی که گرانروی آن با فرمول بندی بدون اکسید گرافن برابر شود (۲۳). با اعمال بـرش بیشتر، تنش اعمالی از طریق صفحات رئومتر، سبب آرایش یافتگی صفحات در جهت تنش اعمالی شده و یدیده سر خوردن سیال بر روی صفحات جامد اکسید گرافن در تنش های بالا، باعث تسهیل بیشتر حرکت سیال می شود. همچنین حرکت صفحات اکسید گرافن میان ساختارهای الیگومری EA موجود در سامانه سبب کاهش درگیریهای فیزیکی میان آنها میشود. همین موضوع سبب می شود در تنشهای برشی زیاد، نانوکامپوزیت گرانروی کمتری را در مقایسه با رزین EA ایجاد کند (۲۴).

رفتار رقیقشونده برشی، برای اعمال فرمول بندی پوشش بر روی سطوح مختلف و با استفاده از روش های متفاوت بسیار مطلوب است. چـرا کـه تـنش اعمـالی بـه فرمـول.بنـدی در هریـک از روشهـای

پوششدهی اعم از پاشش، انواع روشهای چاپ و یا حتی اعمال دستی، سبب کاهش گرانروی و انتقال بهتر فرمولاسیون به زیرآیند میشود. پس از اعمال و حذف نیروی تنشی از پوشش اعمالی، گرانروی افزایش یافته و از جریان یافتن و کاهش دقت مکانی پوشش به ویژه در مناطق مرزی جلوگیری میشود. این موضوع در کاربردهایی مانند چاپ جوهرافشان و سهبعدی که ابعاد و مرزها اهمیت ویژهای دارند، از اهمیت بیشتری برخوردار است (۲۳، ۲۴).

### ۲-۲ بررسی سینتیک پخت نانوکامپوزیتهای تابشپز

رفتار سینتیکی پخت نمونههای نانوکامپوزیتی تابش پز بصورت نمودار درصد تبدیل باندهای دوگانه در مقابل زمان، در شدت تابش ۸۰mW/cm<sup>2</sup>، در شکل ۴ نشان داده شده است. همانطور که مشاهده میشود حضور اکسید گرافن بر سینتیک پخت سامانه تابش پز تاثیرگذار است و موجب کاهش مقدار درصد تبدیل نهایی از مونههای G درصد (برای نمونه EA) به ۳۴ و ۳۱ درصد به ترتیب برای نمونههای G 5.0 و G 1.0 میشود. برای بررسی دقیق تر اثر اکسید گرافن بر سینتیک پخت سامانه تابش پز نیاز است تا اثر این ماده بر سرعت اولیه ۲ و بیشینه سرعت پخت<sup>7</sup> نیز به عنوان مهم ترین مشخصههای سینتیکی در شدتهای تابش مختلف مورد بررسی قرار

- 1- Slip and sliding effect
- 2- Initial rate of conversion
- 3- Maximum rate of conversion







۸۰ mW/cm<sup>2</sup> نموداردرصد تبدیل در مقابل زمان پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز در شدت ۸۰ mW/cm<sup>2</sup>. **Figure 4:** Conversion of EA and UV curable nanocomposites under with 80 mW/cm<sup>2</sup> UV intensity.

> در جدول ۱ مقادیر تبدیل نهایی نانوکامپوزیتهای تابش پز در شدتهای تابش مختلف نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود حضور اکسید گرافن، در همه شدتها، باعث کاهش میزان تبدیل نهایی می شود. همچنین مقدار کاهش تبدیل نهایی در هر شدت در اثر حضور اکسید گرافن به صورت درصد بیان شده است. به طور مثال در نانو کامپوزیت G 0.5 مقدار تبدیل نهایی در مقایسه با EA، در شدت تابش ۴۰ سال ۲۰ درصد کاهش داشته و از ۸۲ به ۲۵ درصد رسیده است. همان طور که مشاهده می شود هرچه شدت تابش کاهش پیدا می کند، درصد کاهش تبدیل نهایی در اثر حضور اکسید گرافن در فرمول بندی بیشتر شده و نانوکامپوزیت

تبدیل نهایی پایین تری نشان میدهد. برای بررسی دلیل این مشاهده باید اثر اکسید گرافن بر مراحل مختلف پخت نانو کامپوزیت های تابشیز مورد توجه قرار گیرد که در ادامه به آن پرداخته می شود.

جدول ۲ مقادیر سرعت اولیه پخت مربوط به نانوکامپوزیتهای تابش پز را در شدتهای تابش مختلف نشان می دهد. همانطور که مشاهده می شود حضور اکسید گرافن موجب کهش سرعت اولیه پلیمری شدن نانوکامپوزیتهای تابش پز در مقایسه با EA می شود. دلیل این اثر گذاری عمدتا به دلیل رقابت در جذب پرتو فرابنفش بین اکسید گرافن و آغاز گر، جذب رادیکال تولیدی توسط اکسید گرافن و افزایش گرانروی سامانه باشد (۲۵، ۲۶).

			1		
UV intensity	Final conversion	0.5G		1.0G	
(mW/cm <sup>2</sup> )	of EA (%)	Final Conversion (%)	*Reduction in final conversion (%)	Final Conversion (%)	*Reduction in final conversion (%)
80	36	34	5	31	14
40	28	25	11	22	22
20	21	17	19	15	29
10	17	14	20	11	36

جدول ۱: تبدیل نهایی EA و نانو کامپوزیتهای تابش پز به همراه مقادیر تغییرات ایجاد شده در تبدیل نهایی . Table 1: Final conversion of EA and UV curable nanocomposites and reduction in final conversion.

\*نحوه محاسبه: ((Final conversion of EA-Final conversion of nanocomposite)/Final conversion of EA) ×100

جدول ۲: سرعت اولیه (1/s) پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز در شدتهای تابش مختلف.

Table 2: Initial conversion rate (1/s) of UV curable nanocomposites in different UV intensities.

UV intensity (mW/cm <sup>2</sup> )	EA	0.5G	1.0G
40	0.0560	0.0152	0.0008
20	0.0045	0.0013	0.0006
10	0.0013	0.0014	0.0008

در شکل ۵ نمودار جذبی اکسید گرافن، آغازگر ITX و همچنین طیف نشری لامپ فرابنفش مورد استفاده نشان داده شده است. همانطور که مشاهده میشود در بیشتر نواحی تابشی لامپ فرابنفش، آغازگر ITX میزان جذب بالاتری در مقایسه با اکسید گرافن نشان میدهد. اما باید توجه داشت که به هرحال بخشی از پرتوهای تابشی توسط اکسید گرافن جذب شده که این امر یکی از دلایل کاهش سرعت اولیه نمونههای نانوکامپوزیتی است. برای تشریح بیشتر تاثیر منفی حضور اکسید گرافن بر سرعت اولیه پلیمری شدن، چگونگی تولید رادیکال توسط آغازگر ITX بررسی میشود.

همان طور که پیش تر بیان شد، فرآیند تولید رادیک ال در آغاز گر نوع دوم دو مرحله ای است. مرحله اول شامل جذب نور توسط آغاز گر اصلی و ایجاد حالت برانگیخته و مرحلهی دوم شامل جذب هیدروژن از مولکول کمک آغاز گر و تولید رادیکال خواهد بود. حضور اکسید گرافن موجب می شود که بخشی از پرتوی فرابنفش جذب شده و در مرحله اول میزان پرتوی فرابنفش کمتری پرتوی فرابنفش به آغاز گر برسد که همین امر موجب کاهش سرعت اولیه پلیمری شدن می شود. از طرف دیگر، اکسید گرافن می تواند موجب اخلال در مرحله دوم فرآیند تولید رادیکال که شامل جذب هیدروژن توسط ماده نور حساس <sup>'</sup> و تولید رادیکال توسط کمک آغاز گر است (۱،۲۷)، شود.

هرچه شدت نور تابشی بیشتر باشد، تعداد رادیکال تولیدی بیشتر خواهد بود و انتظار میرود نمونه سرعت اولیه پخت بیشتری را در شدتهای تابش بالاتر از خود نشان دهد (۲۸). ولی همانطور که مشاهده میشود در نمونه 1.0G با افزایش شدت تابش، سرعت اولیه پخت تغییری نشان نمیدهد. دلیل این موضوع تاثیر گذاری گرانروی سامانه بر سرعت اولیه پخت است. هرچه گرانروی بالاتر باشد تحرک

اجزای فعال موجود در سامانه کمتر شده و به همین دلیل واکنش رادیکال اولیه با مونومرها با سرعت کمتری انجام میشود. به همین دلیل در گرانرویهای بالا، تعداد گروههای فعال در دسترس برای واکنش با رادیکال اولیه تاثیر کمتری بر سرعت اولیه خواهند داشت و تحرک اجزای فعال و توانایی نفوذ آنها برای واکنش با پیوندهای دوگانه تعیین کننده سرعت شروع واکنشهای پلیمریشدن خواهند بود (۲۹). همان طور که پیش تر بیان شد، حضور اکسید گرافن در سامانه باعث افزایش گرانروی در سرعت برشهای پایین میشود. به همین دلیل سرعت ابتدایی پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز حاوی اکسید گرافن از رزین EA کمتر است.

در جدول ۳ سرعت بیشینه پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز حاوی آغازگر ITX در شدتهای تابش مختلف گردآوری شده است. همان طور که مشاهده می شود در شدتهای پایین تابش، حضور اکسید گرافن تاثیر زیادی بر سرعت بیشینه پخت ندارد. هرچه پخت با شدت تابش بالاتری انجام شود، حضور اکسید گرافن، افت سرعت بیشنه بیشتری را ایجاد می کند. به نظر می رسد علت این موضوع تاثیری است که اکسید گرافن در تولید گونههای فعال در ابتدای واکنش دارد. از آن جایی که تعداد رادیکال های تولیدی در ابتدای فرآیند پخت یکی از عوامل تاثیر گذار در واکنش های خودشتابیدگی<sup>۲</sup> پیش از ژل شدن سامانه است، کاهش عوامل فعال تولیدی در ابتدای فرآیند پخت می تواند موجب کاهش سرعت بیشینه پخت باشد.

1- Photosensitive

2- Autoacceleration



جدول ۳: سرعت بیشینه (۱/s) پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز در شدتهای تابش مختلف.

Table 3: Maximum conversion rate (1/s) of UV curable nanocomposites in different UV intensities.

UV intensity (mW/cm <sup>2</sup> )	EA	0.5G	1.0G
80	0.265	0.129	0.024
40	0.090	0.048	0.022
20	0.018	0.017	0.013
10	0.015	0.012	0.011

جدول ۴: میزان تبدیل در سرعت بیشینه پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز در شدتهای تابش مختلف. Table 4: Conversion at maximum rate of conversion of UV curable nanocomposites in different UV intensities.

UV intensity (mW/cm <sup>2</sup> )	EA (%)	0.5 G (%)	1.0 G (%)
80	17.00	8.31	1.51
40	9.35	7.09	1.48
20	3.26	1.62	1.34
10	2.34	1.87	1.02

#### جدول ۵: محتوای ژل نانو کامپوزیتهای تابشپز

Table 5: Gel content of UV curable nanocomposites.

Sample	EA	0.5 G	1.0 G
Gel content (%)	98%	98%	94%

عامل دیگر، گرانروی سامانه است که علاوه بر سرعت اولیه، بر بیشینه سرعت پخت نیز تاثیر گذار است. برای بررسی بهتر این موضوع، میتوان میزان تبدیل در سرعت بیشینه پخت را مورد بررسی قرار داد. همانطور که در جدول ۴ نشان داده شده است حضور اکسید گرافن، در همه شدتهای تابش فرابنفش، سبب کاهش میزان تبدیل بایین به معنای کاهش تحرک گونههای فعال در سامانه حین پخت است. به بیان دیگر، با افزایش گرانروی، حرکات مولکولی مورد نیاز در مرحله انتشار واکنشهای پلیمریشدن محدود شده و همین موضوع میتواند فرآیند خودشتابیدگی پلیمریشدن را مختل کند و باعث گراشت کمتر شبکه پلیمری پیش از ژل شدن سامانه شود (۲۰

برای تعیین میزان اثر گذاری اکسید گرافن بر شبکه پلیمری نهایی تشکیل شده پس از پخت با تابش فرابنفش می وان از آزمون محتوای ژل استفاده کرد. محتوای ژل یک سامانه نشان میدهد که چه میزان از مونومرها و الیگومرهای موجود در سیستم جزیی از شبکه پلیمری شده و چه میزان از آنها بدون واکنش در سیستم

باقیماندهاند (۳۱).

در جدول ۵ میتوان مقدار محتوای ژل فرمول بندیهای مختلف تابش پز حاوی مقادیر مختلف اکسید گرافن را مشاهده کرد. نتایج نشان میدهند حضور اکسید گرافن باعث کاهش نسبتا کمی در محتوای ژل سامانههای تابش پز میشود. در نتایج حاصل از میزان تبدیل نهایی سامانههای تابش پز مشاهده شد که حضور اکسید گرافن در شدت تابش های بالا اثر کمتری بر روی تبدیل نهایی فرمولاسیون دارد. با توجه به اینکه برای انجام این آزمون، نمونهها در شدت بالاتر و زمان بیشتر تحت تابش فرابنفش قرار داشتند، بنابراین فرآیند پخت همه نمونهها، از جمله نمونههایی که در فرمول بندی آنها محتوای ژل گرافن وجود دارد، به طور کامل انجام شده و تمام آنها محتوای ژل بالایی نشان میدهند. این نتیجه نشان میدهد که می توان اخلال اکسید گرافن بر پخت سامانه تابش پز را با استفاده از شدت تابش بالاتر و مدت زمان تابش بیشتر تا حد زیادی جبران کرده و به پخت ۳–۳– بررسی احیای اکسید گرافن در حین پخت نانوکامپوزیت تابشپز

یکی از اصلی ترین روش ها برای بررسی روند احیای اکسید گرافن، بررسی میزان رسانایی آن است. در فرآیند احیای اکسید گرافن، گروههای اکسیژنداری که روی سطح قرار دارند حذف شده و به دلیل ترمیم شبکه مزدوج میزان رسانایی صفحه اکسید گرافن افزایش پیدا می کند که این موضوع سبب افزایش رسانایی نانوکامپوزیت حاوی اکسید گرافن خواهد شد (۳۲،۳۳). به همین دلیل در این پژوهش برای بررسی احیای اکسید گرافن، میزان رسانایی نانوکامپوزیت حاوی اکسید گرافن در حین تابش فرابنفش با زمان مورد بررسی قرار گرفت. همچنین برای بررسی اثر آغاز گر بر میزان احیای اکسید گرافن حین تابش، میزان تغییرات رسانایی مورد بردسی قرار گرفت. همچنین برای بررسی قرار گرفته و با یکدیگر مانوکامپوزیت با و بدون ITX مورد بررسی قرار گرفته و با یکدیگر مقایسه شد. شکل ۶ تغییرات مقاومت الکتریکی نانو کامپوزیت 0.1 G، با و بدون آغاز گر ITX را حین تابش پرتوی فرابنفش نشان

میزان کاهش مقاومت الکتریکی در فرمول بندی بدون آغاز گر، به طور مستقیم مربوط به تاثیر گذاری پر توی فرابنفش بر صفحات اکسید گرافن است. همانطور که مشاهده می شود مقاومت الکتریکی حین پخت فرمولاسیون حدود ۵۰ درصد کاهش پیدا کرده است که نشان می دهد تابش فرابنفش توانسته تا حدودی باعث حذف گروه های اکسیژندار از روی سطح اکسید گرافن و ترمیم ساختار گرافنی شود. نکته ای که در این نمودار جلب توجه می کند این است که با وجود تابش فرابنفش در تمام زمان اندازه گیری، پس از گذشت

حدود ۱۵۰ ثانیه دیگر تغییری در میزان مقاومت الکتریکی رخ نمی دهد و ثابت باقی می ماند. در صورتی که انتظار می رود در تمام طول تابش، فرآیند احیا در حال انجام باشد و مقاومت الکتریکی به طور پیوسته کاهش پیدا کند. برای توضیح این پدیده می توان به میزان پایداری اکسید گرافن در مراحل مختلف احیا اشاره کرد.

اکسید گرافن سطح انرژی بالاتر و پایداری کمتری در مقایسه با گرافن دارد. گروههای اکسیژندار و نواقصی که بر روی اکسید گرافن وجود دارند باعث ایجاد اعوجاج در صفحه و افزایش سطح انرژی اکسید گرافن میشود. هرچه تعداد گروههای اکسیژنداری که روی سطح اکسید گرافن وجود دارد کمتر شود، ساختار اکسید گرافن به گرافن نزدیکتر شده و پایداری آن افزایش پیدا میکند. بنابراین جدا به زمان و انرژی بیشتری خواهد داشت. این پدیده در مقالات دیگر با نام اثر اشباع<sup>1</sup> بیان شده و در احیای حرارتی و تابشی اکسید گرافن نیز مشاهده شده است. به نظر میرسد در هنگام تابش فرابنفش بر روی نانو کامپوزیت نیز این اثر ایجاد شده و پس از گذشت ۱۵۰ ثانیه از تابش فرابنفش، دیگر انرژی لازم برای احیای بیشتر اکسید گرافن و کاهش بیشتر مقاومت الکتریکی وجود ندارد. به همین دلیل پس از گذشت این زمان مقدار مقاومت الکتریکی تقریبا ثابت باقی میماند

1- Saturation effect



شکل ۶: تغییرات مقاومت الکتریکی نمونه 1.0G با و بدون آغازگر ITX حین تابش فرابنفش با شدت ۴۰ mW/cm<sup>2</sup>. Figure 6. Real-time electrical resistance of 1.0G nanocomposites with and without ITX (UV intensity: 40mW/cm<sup>2</sup>).

## 198

همان طور که شکل ۶ نشان میدهد، حضور آغاز گر رادیکالی نوع دو تا حدودی موجب کاهش بیشتر مقاومت الکتریکی می شود. می توان حضور TEA را به عنوان کمک آغاز گر و عامل هیدروژن دهنده در سیستم به عنوان دلیلی برای کمتر بودن مقاومت الکتریکی بیان کرد. احتمالا TEA به عنوان عامل هیدروژن دهنده موجب احیای بیشتر صفحات اکسید گرافن شده است (۳۵). البته این پدیده می تواند در نقش کمک آغاز کنندگی آن تاثیر منفی داشته که همین امر می تواند به عنوان یکی از دلایل کاهش سرعت اولیه نمونههای نانوکامپوزیتی درنظر گرفته شود.

شایان ذکر است که مطابق نتایج به دست آمده، محدوده مقاومت الکتریکی نانو کامپوزیت تابشپز G 1.0 در مقیاس Ω 10<sup>6</sup> بوده که در محدوده مقاومت الکتریکی پوششهای آنتیاستاتیک قرار دارنـد و در این نوع کاربرد قابل استفاده خواهند بود (۳۶).

## ۳-۴ــ بررسـی احیـای اکسـید گـرافن پـس از پخــت نـانو کامپوزیتهای تابشپز

شکل ۷ طیف رامان مربوط به اکسید گرافن و نانوکامپوزیت تابش پز 1.0G را نشان میدهد. در طیف سنجی رامان دو پیک شاخص برای صفحات اکسید گرافن مشاهده می شود. پیک G در ناحیه تقریبی <sup>1- 1</sup>۵۷۰ cm که مربوط به گرافن بوده و هرچه ماده از ساختار گرافیتی خود فاصله بگیرد شدت این پیک کمتر می شود. پیک D در ناحیه تقریبی <sup>1-</sup> ۱۳۴۰ cm که مربوط به نواقص موجود بر روی صفحات گرافن است. این نواقص در اکسید گرافنی ممکن است بر اثر حضور گروههای اکسیژندار بر روی صفحه گرافنی ایجاد شود (۳۷). نسبت

ID/IG (شدت پیک ناحیه D نسبت به شدت پیک ناحیه G) با اندازه-ی نواحی گرافیتی رابطهی عکس دارد. بنابراین کاهش این نسبت به معنای بزرگتر شدن بخش گرافیتی موجود بر روی صفحات اکسید گرافن است (۴۰–۳۸). لازم به ذکر است، این دو طیف نسبت به شدت پیک G نرمال شدهاند تا میزان ID/IG از روی طیف اصلی نیز قابل مشاهده باشد. همانطور که مشاهده میشود، اعداد ارائه شده در شکل ۷ نشان میدهد ID/IG در نمونه نانوکامپوزیت پخت شده نسبت به اکسید گرافن اولیه حدود ۱۳ درصد کاهش پیدا کرده است که نشان دهنده احیای اکسید گرافن حین پخت با تابش فرابنفش و گستردگی بیشتر ناحیهی گرافیتی موجود روی سطح این ماده است.

جابهجایی مکان قرار گیری پیک G نیز نشانهای از وجود تنش مکانیکی بر روی صفحات اکسید گرافن است (۴۱، ۴۲). همان طور که مشاهده میشود مکان پیک G در نانوکامپوزیت نسبت به اکسید گرافن جابه جایی به عدد موجیهای بالاتر <sup>۱</sup> نشان میدهد که احتمالا به دلیل این موضوع قرار گیری اکسید گرافن در سامانه تابش پز است. پیوندهای فیزیکی بین این صفحات و رزین تابش پز وجود خواهد داشت. تشکیل پیوندهای شیمیایی جدید حین پخت نمونه موجب ایجاد جمع شدگی در شبکه پلیمری میشود. این موضوع از طریق پیوندهای فیزیکی به صفحه گرافنی منتقل شده و موجب ایجاد تش

1- Blue shift



Figure 7: Raman spectra of GO and 1.0G nanocomposite and ID/IG ratio.

## ۴\_نتیجهگیری

در این پژوهش نانوکامپوزیت تابش پز حاوی اکسید گرافن تهیه شد و تصاویر میکروسکوپی نشان دادند که حضور ۱ ph اکسید گرافن در بستر رزین اپوکسی اکریلات میتواند پراکنه مناسبی ایجاد کند. بررسی نتایج رئومتری سامانهتابش پز نشان داد حضور اکسید گرافن در فرمولاسیون تابش پز موجب افزایش گرانروی رزین اپوکسی اکریلات در سرعتهای برشی پایین شده به طوری که هر phr ۵,۰ از دهدهی افزایش میدهد. همچنین حضور اکسید گرافن موجب می-شود رفتار رئولوژیکی رزین از نیوتونی به رقیقشونده برشی تغییر کند. بررسی سینتیک پخت نانوکامپوزیتهای تابش پز نشان داد افزودن هر phr ۲ اکسید گرافن موجب کاهش ۲ تا ۲٫۵ درصدی در میزان تبدیل نهایی رزین تابش پز حاوی آغاز گر رادیکالی نوع دوم میشود. با این وجود، نتایج آزمون محتوای ژل نشان داد با افزایش شدت و زمان تابش پرتوی فرابنفش میتوان به پخت کامل

نانوکامپوزیتهای حاوی اکسید گرافن دست یافت. نتایج آزمون رسانایی نیز نشان داد که تابش پرتوی فرابنفش می تواند در مدت زمان کوتاه (کمتر از ۱۵۰ ثانیه) موجب احیای نانو صفحات اکسید گرافن شده و تا ۵۰ درصد مقاومت الکتریکی نانوکامپوزیت را کاهش دهد. حضور آغاز گر نوع دو و کمک آغاز گر (در مقایسه با فرمول بندی بدون آغاز گر) موجب احیای بیشتر نانو صفحات اکسید گرافن و دستیابی به رسانایی الکتریکی بالاتر می شود. طیف سنجی رامان نیز نتایج حاصل از آزمون رسانایی را تایید کرد. همچنین محدوده مقاومت الکتریکی به دست آمده از آزمون رسانایی الکتریکی نشان داد که امکان استفاده از این نانوکامپوزیتهای تابش پز در پوشش های آنتی استاتیک وجود دارد.

#### تعارض منافع

هیچ گونه تعارض منافع توسط نویسندگان بیان نشده است.

- Decker C. Photoinitiated curing of multifunctional monomers. Acta Polym. 1994;347(43):333–47. https://doi.org/10.1002/ actp.1994.010450501
- Andrzejewska E, Andrzejewski M. Polymerization Kinetics of Photocurable Acrylic Resins. Polym Sci Part A-polymer Chem. 1997;36:665–73. https://doi.org/10.1002/(SICI)1099-0518(199803)36:4<665::AID-POLA15>3.0.CO;2-K
- Decker C. The use of UV irradiation in polymerization. Polym Int. 1998;45(2):133–41. https://doi.org/ 10.1002/(SICI)1097-0126(199802)45:2<133::AID-PI969>3.0.CO;2-F
- Decker C. Kinetic Study and New Applications of UV Radiation Curing. Macromol Rapid Commun. 2002;23(18):1067–93.https://doi.org/10.1002/marc. 200290014
- Ghanbari D, Shirkavand Hadavand B, Pishvaei M. Morphology and viscoelastic properties of UV curedpolyurethane acrylate/silicon carbide nanocomposites. Iran Polym J (English Ed [Internet]. 2021;30(1):35–45. Available from: https://doi.org/10.1007/s13726-020-00871-z
- Madhi A, Hadavand BS. UV-curable urethane acrylate zirconium oxide nanocomposites: Synthesis, study on viscoelastic properties and thermal behavior. J Compos Mater. 2018;52(21):1–10.https://doi.org/10.1177/0021998318756173
- Sangermano M, Chiolerio A, Marti G, Martino P, Martino P. UV-Cured Acrylic Conductive Inks for Microelectronic Devices. Macromol Mater Eng. 2012;298(16):607–11. https://doi.org/10.1002/mame.201200072
- Giardi R, Porro S, Chiolerio A, Celasco E, Sangermano M. Inkjet printed acrylic formulations based on UV-reduced graphene oxide nanocomposites. 2013;48(3):1249–55. https://doi.org/10.1007/s10853-012-6866-4
- Namvar Amghani A, Rezvani-Moghaddam A, Salami-Kalajahi M, Ranjbar Z. Role of Interphase Region on Electrical Conductivity of Epoxy-Reduced Graphene Oxide Nanocomposites. Journal of Color Science and Technology. 2023 Apr 21;17(1):77-91.

#### ۵\_ مراجع

- 10.Loh KP, Bao Q, Ang PK, Yang J. The chemistry of graphene. J Mater Chem 2010;20(12):2277–89. https://doi.org/10.1039/ B920539J
- 11.Pei S, Cheng HM. The reduction of graphene oxide. Carbon N Y. 2012;50(9):3210–28. https://doi.org/10.1016/j.carbon. 2011.11.010
- 12.Plotnikov VG, Smirnov VA, Alfimov M V, Shulga YM. The graphite oxide photoreduction mechanism. High Energy Chem. 2011;45:411–415. https://doi.org/10.1134/ S0018143911050158
- 13.Smirnov VA, Denisov NN, Alfimov M V. Photochemical Reduction of Graphite Oxide. Nanotechnologies Russ. 2014;8:1–22. https://doi.org/10.1134/S1995078013010151
- 14.Smirnov VA, Denisov NN, Plotnikov VG, Alfimov M V. Photochemical Processes in Graphene Oxide Films. High Energy Chem. 2016;50:54–63. https://doi.org/10.1134/ S0018143916010070
- 15.Sangermano M, Marchi S, Valentini L, Bon SB, Fabbri P. Transparent and conductive graphene oxide/poly(ethylene glycol) diacrylate coatings obtained by photopolymerization. Macromol Mater Eng. 2011;296(5):401–7. https://doi.org/ 10.1002/mame.201000372
- 16.Fabbri P, Valentini L, Bittolo Bon S, Foix D, Pasquali L, Montecchi M, et al. In-situ graphene oxide reduction during UV-photopolymerization of graphene oxide/acrylic resins mixtures. Polymer (Guildf). 2012;53(26):6039–44. https://doi.org/10.1016/j.polymer.2012.10.045
- 17.Sharif M, Pourabbas B, Sangermano M, Sadeghi Moghadam F, Mohammadi M, Roppolo I, et al. The effect of graphene oxide on UV curing kinetics and properties of SU8 nanocomposites. Polym Int. 2017;66(3):405–17. https://doi.org/10.1002/pi.5271
- 18.Bazargan AM, Sharif F, Mazinani S, Naderi N. Highly conductive reduced graphene oxide transparent ultrathin film through joule-heat induced direct reduction. J Mater Sci Mater

Electron. 2016;28:1419–1427. https://doi.org/10.1007/s10854-016-5676-x

- 19. Mohamadzadeh MH, Sabury S, Gudarzi MM, Sharif F. Graphene Oxide-Induced Polymerization and Crystallization to Produce Highly Conductive Polyaniline / Graphene Oxide Composite. Polym Chem. 2014;52(11):1545–54. https://doi.org/10.1002/pola.27147
- 20. Chowdhury AS, Rahman MM, Das HC, Islam MN, Khan MA. Enhancement of physico-mechanical properties of plywood surface with urethane acrylate (M-1200) by UV curing method. Polymer-Plastics Technology and Engineering. 2006. 45(12):1295-300. https://doi.org/10.1080/03602550600948913.
- 21.Chakrabarti A, Lu J, Skrabutenas JC, Xu T, Xiao Z, Maguire JA, et al. Conversion of carbon dioxide to few-layer graphene. J Mater Chem. 2011;21(26):9491–3. https://doi.org/10.1039/C1JM11227A
- 22.Parvin N, Kumar V, Joo SW, Park SS, Mandal TK. Recent Advances in the Characterized Identification of Mono-to-Multi-Layer Graphene and Its Biomedical Applications: A Review. Electron. 2022;11(20). https://doi.org/10.3390/ electronics11203345
- 23.Arrigo R, Malucelli G. Rheological behavior of polymer/carbon nanotube composites: An overview. Materials. 2020.13(12):2771. https://doi.org/10.3390/ ma13122771.
- 24.Kotsilkova R, Tabakova S. Exploring Effects of Graphene and Carbon Nanotubes on Rheology and Flow Instability for Designing Printable Polymer Nanocomposites. Nanomaterials. 2023. 13(5):835. https://doi.org/10.3390/ nano13050835
- 25.Baali N, Khecha A, Bensouici A, Speranza G, Hamdouni N. Assessment of Antioxidant Activity of Pure Graphene Oxide (GO) and ZnO-Decorated Reduced Graphene Oxide (rGO) Using DPPH Radical and H2O2 Scavenging Assays. J Carbon Res. 2019;5(4):75. https://doi.org/10.3390/c5040075
- 26.Zhang C, Chen S, Alvarez PJJ, Chen W. Reduced graphene oxide enhances horseradish peroxidase stability by serving as radical scavenger and redox mediator. Carbon N Y [Internet]. 2015;94:531–8. Available from: http://dx.doi.org/ 10.1016/j.carbon.2015.07.036
- 27.Ley C, Carré C, Ibrahim A, Allonas X. Application of High Performance Photoinitiating Systems for Holographic Grating Recording. In: Naydenova I, Babeva T, Nazarova D, (eds.) Holographic Materials and Optical Systems. Intechopen. Croatia. National and University Library in Zagreb. 2017.
- Andrzejewska E. Photopolymerization kinetics of multifunctional monomers. Progress in polymer science. 2001 May 1;26(4):605-65. https://doi.org/10.1016/S0079-6700(01) 00004-1
- 29.Kardar P, Ebrahimi M, Bastani S. Curing behaviour and mechanical properties of pigmented UV-curable epoxy acrylate coatings. Pigment Resin Technol. 2014;43(4):177– 84. https://doi.org/10.1108/PRT-07-2013-0054

30.Kardar P, Ebrahimi M. Influence of temperature and light

#### How to cite this article:

Jafarifard S, Ebrahimi M, Sharif F. Investigation of the Properties and Curing Behavior of UV Curable Epoxyacrylate/Graphene Oxide Nanocomposite. J Color Sci Tech. 2023;17(3):189-201. https://dorl.net/dor/20.1001. 1.17358779.1402.17.3.1.4. [In Persian]

intensity on the photocuring process and kinetics parameters of a pigmented UV curable system. J. Therm. Anal. Calorim. 118. 541–549. 2014. https://doi.org/10.1007/s10973-014-3984-z

- 31.Rahman MM, Khan MA, Uddin MK, Ali KMI, Mustafa AI. Effect of CaCo3 on the performance of partex surface modification by ultraviolet radiation curing method. J Appl Polym Sci. 2001;81(8):1858– 67. https://doi.org/10.1002/app.1619.
- 32.Pei S, Cheng H. The reduction of graphene oxide. Carbon N Y [Internet]. 2012;50(9):3210–28. http://dx.doi.org/10.1016/ j.carbon.2011.11.010.
- 33.Zhu BY, Murali S, Cai W, Li X, Suk JW, Potts JR, et al. Graphene and Graphene Oxide: Synthesis, Properties, and Applications. Adv Mater. 2010;22:3906–24. https://doi.org/ 10.1002/adma.201001068
- 34.Smirnov VA, Arbuzov AA, Baskakov SA. Photoreduction of Graphite Oxide. High Energy Chem. 2011;45:57–61. https://doi.org/10.1134/S0018143911010176
- 35.Le GTT, Manyam J, Opaprakasit P, Chanlek N, Grisdanurak N, Sreearunothai P. Divergent mechanisms for thermal reduction of graphene oxide and their highly different ion affinities. Diam Relat Mater. 2018. 246–56. https://doi.org/10.1016/j.diamond.2018.09.006
- 36.Sangermano M, Pegel S, Po P, Voit B. Antistatic Epoxy Coatings With Carbon Nanotubes Obtained by Cationic Photopolymerization. 1991;396–400. https://doi.org/10.1002/ marc.200700720
- 37.Childres I, Jauregui LA, Park W, Caoa H, Chena YP. Raman spectroscopy of graphene and related materials. in: Jang, Joon I (ed.) New developments in photon and materials research 1. 2013; 403–18.
- 38.Bon SB, Piccinini M, Mariani A, Kenny JM, Valentini L. Wettability and switching of electrical conductivity in UV irradiated graphene oxide films. Diam Relat Mater. 2011 Jul;20(7):871–4. https://doi.org/10.1016/ j.diamond. 2011.04.013.
- 39.Lin Z, Yao Y, Li Z, Liu Y, Li Z, Wong C-P. Solvent-Assisted Thermal Reduction of Graphite Oxide. J Phys Chem. 2010 Sep 9;114(35):14819–25. https://pubs.acs.org/doi/10.1021/ jp1049843
- 40. Yang D, Velamakanni A, Bozoklu G, Park S, Stoller M, Piner RD, et al. Chemical analysis of graphene oxide films after heat and chemical treatments by X-ray photoelectron and Micro-Raman spectroscopy. Carbon N Y. 2009;47(1):145–52. https://doi.org/10.1016/j.carbon.2008.09.045.
- 41.Ferralis N. Probing mechanical properties of graphene with Raman spectroscopy. J Mater Sci. 2010;45(19):5135–49. https://doi.org/10.1007/s10853-010-4673-3.
- 42.Fishlock SJ, Grech D, McBride JW, Chong HMH, Pu SH. Mechanical characterisation of nanocrystalline graphite using micromechanical structures. Microelectron Eng. 2016;159:184–9. https://doi.org/10.1016/j.mee.2016.03.040.