نشریه علمی پژوهشی



علوم و فناوری **کامیوزی۔**

http://jstc.iust.ac.ir

مطالعه تجربی اثر نانولوله هالوسایت و الاستومر آکریلونیتریل بوتادین رابر بر روی خواص مکانیکی نانوکامپوزیتهای PVC/NBR/HNT

سهراب پیروی¹، محمدرضا نخعی²*، پدرام صفرپور²، قاسم نادری³

1- دانشجو کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک، دانشگاه شهید بهشتی، ایران، تهران 2- استادیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه شهید بهشتی، ایران، تهران 3- استاد مهندسی پلیمر، پژوهشگاه پلیمر و پتروشیمی ایران، تهران * تهران، صندوق پستی m_nakhaei@sbu.ac.ir (16589-53571

	اطلاعات مقاله
در سالهای اخیر نانوکامپوزیتهای مبتنی بر پایه پلیمر به دلیل خواص مکانیکی، شیمیایی و حرارتی خوب، کاربردهای گستردهای در	دريافت: 1400/02/28
صنایع مختلف مثل کشتیسازی، هوافضا، خودروسازی و پزشکی داشته است. هدف از انجام این تحقیق مطالعه و بررسی تأثیر نانوذرات	پذيرش: 1400/08/15
نانولوله هالوسایت (HNTs) و لاستیک اکریلونیتریل.بوتادین,ابر (NBR) بر خواص مکانیکی و ریزساختار ترموپلاستیک الاستومر بر پایه	
پلی وینیل کلراید/لاستیک اکریلونیتریل بوتادین رابر است. روش پاسخ سطح (RSM) با استفاده از طرح مرکب مرکزی (CCD) برای بررسی	كليدواژگان:
خواص مکانیکی مثل استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست مورد استفاده قرار گرفت. ریزساختار نمونهها با استفاده از میکروسکوپ	نانوكامپوزيت
الکترونی روبشی (SEM) مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد که بیشترین استحکام کششی در 4.7 درصد وزنی نانو لولههای هالوسایت	نانولوله هالوسايت
بدست می آید و برای درصدهای بالا، استحکام کششی کاهش می یابد. افزایش مقدار لاستیک NBR از ۲۰ تا ۴۰ درصد وزنی، باعث کاهش	ترموپلاستیک الاستومر
مداوم استحکام کششی میشود. ازدیاد طول در هنگام شکست با افزایش مقدار NBR افزایش مییابد درحالی که ازدیاد طول در هنگام	مدول کششی
شکست با افزایش مقدر HNT کاهش مییابد. نتایج میکروسکوپ الکترونی روبشی نشان میدهد که صطح شکست نمونهها با افزایش	ازدیاد طول
استحکام، زیرتر میشود.	

Experimental study the effects of halloysite nanoparticles and acrylonitrile butadiene rubber elastomer on mechanical properties of PVC/NBR/HNT nanocomposites

Sohrab Peyravi¹, Mohammad Reza Nakhaei^{2*}, Pedram Safarpour², Ghasem Naderi³

1- Faculty of Mechanic and Energy, Shahid Beheshti University, Tehran, Iran.

2- Faculty of Mechanic and Energy, Shahid Beheshti University, Tehran, Iran.

3- Faculty of Processing, Iran Polymer and Petrochemical Institute, Tehran, Iran.

* P.O.B. 16589-53571, Tehran, Iran, m_nakhaei@sbu.ac.ir

Keywords	Abstract
Nanocomposite Halloysite Nanotube Thermoplastic Elastomer Tensile Strength Elongation at break	In recent years, polymer-based nanocomposites have been widely used in various industries such as shipping, aircraft, automotive, and medical industries due to their good mechanical, chemical, and thermal properties. The aim of this study was to investigate the effect of halloysite nanotube nanoparticles (HNTs) and the nitrile butadiene rubber (NBR) content on the mechanical properties and microstructure of polyvinyl chloride / acrylonitrile-butadiene rubber (PVC/NBR) thermoplastic elastomer nanocomposites. Response surface methodology (RSM) and central composite design (CCD) were used to study the tensile strength and elongation at break. The morphology of PVC/NBR/HNT nanocomposites were investigated by scanning electron microscopy (SEM). The results showed that the maximum tensile strength was obtained at the HNT amount of 4.7 wt. %, while at high HNT levels the tensile strength will be decreased. Increase in NBR content from 20 wt. % to 40 wt. % causes an appreciable decrease in tensile strength. The elongation at break increased with increasing the NBR content, while the elongation at break decreased when the HNT content increased. The results of SEM show that the fractured surface of the samples gets rougher, the tensile strength increases.

Please cite this article using:

برای ارجاع به مقاله از عبارت زیر استفاده کنید:

Peyravi, S., Nakhaei, M. R., Safarpour, P., Naderi, G., "Experimental study the effects of halloysite nanoparticles and acrylonitrile butadiene rubber elastomer on mechanical properties of PVC/NBR/HNT nanocomposites", In Persian, Journal of Science and Technology of Composites, Vol. 8, No. 2, pp. 1494-1502, 2021. https://doi.org/10.22068/JSTC.2021.530671.1727



1– مقدمه

امروزه سیستمهای پلیمری چند فازی مانند ترموپلاستیک الاستومرها به دلیل ساختار خاص و خواص مکانیکی متنوعی که دارند مورد توجه محققان بسیاری قرار گرفته است. تقویت ترموپلاستیک الاستومرها با استفاده از ذرات نانو نشاندهنده یک رویکرد مترقی برای دستیابی به مادهای با خواص مطلوب برای کاربردهای مختلف است. نانوکامپوزیتهای ترموپلاستیک الاستومر به مهندسی هستند که خواص آنها وابستگی زیادی به ریزساختار دارند[1]. برای افزایش خواص حرارتی، الکتریکی و مکانیکی ماتریسهای پلیمری، از نانوذرات مختلف مثل خاک رس، نانو لولههای کربنی، کربنات سدیم و نانو لولههای هالوسایت (HNT) مورد استفاده قرار می گیرد[2]. پلیوینیل کلراید (PVC) از نظر فنی به طور گستردهای در صنایع مختلف مانند سیم، پوشش کابل، پوشش سمه نقاله، روکش، پوشش شلنگ، واشر، کفش و محصولات تلفن همراه مورد استفاده قرار گرفته است[3].

نانولولههای هالوسایت موادی هستند که در اندازههای نانومتری و به صورت یکنواخت به صورت طبیعی و در مدت زمان طولانی در زمین تشکیل شدهاند. این مواد از دو لایه آلومینیوم، سیلیکون، هیدروژن و اکسیژن تشکیل شدهاند. نانولولههای هالوسایت به صورت لولههای پیچ در پیچ هستند. این نانو لولهها دارای قطر نسبی 100 نانومتر و حداقل طول 500 نانومتر هستند. دلیل پیچ در پیچ بودن نانولولههای هالوسایت کرنش ناشی از عدم همخوانی دو لایه دی اکسید سیلیکون و اکسید آلومینیوم می باشد [4]. نانولولههای هالوسایت به دلیل مقاومت حرارتی، سازگاری و مقاومت مکانیکی نسبتاً بالایی که دارند. به عنوان گزینههای مناسبی برای استفاده در ماتریسهای پلیمری هستند. به عنوان گزینه مناسبی به جای نانولولههای کربنی چندجداره (MWCNT) در نظر گرفته شوند [5, 6].

تحقیقات زیادی در مورد PVC به عنوان فاز ماتریس و ترموپلاستیکالاستومر PVC/NBR انجام شده است [7-9]. لیو و همکاران به بررسی خواص مکانیکی و مورفولوژی ترکیب PVC/HNT پرداختند که با افزودن ذرات نانو، خواص مکانیکی در مقایسه با PVC خالص افزایش می یابد. همچنین، مقاومت کششی و مدول کششی و مدول خمشی به طور قابل توجهی افزایش یافت[10]. حاجیبابا و همکاران به بررسی مورفولوژی و خواص مکانیکی در ترکیب PVC/NBR با حضور دو نانوذره متفاوت خاک رس و نانو لولههای کربنی تک جداره پرداختند. بررسی تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی نشان داد که با افزایش این نانوذرات، خواص مکانیکی افزایش پیدا میکند به طوری که در 1 درصد وزنی از SWNT و 5 درصد وزنی از نانوذرات حاک رس خواص تقریباً مشابهی بدست آمد [2].

1-1-روش پاسخ رویه سطح (RSM)

روش پاسخ سطح ('RSM) مجموعهای از روشهای ریاضی است که رابطه بین یک یا چند متغیر پاسخ را با چندین متغیر مستقل تعیین میکند. هدف در طرحهای رویه پاسخ، بهینه سازی پاسخ (متغیر خروجی) است که متأثر از چندین متغیر مستقل (متغیر ورودی) میباشد. در هر آزمایش تغییرات در متغیرهای ورودی به منظور تعیین علل تغییرات در متغیر پاسخ ایجاد میشود[11, 12]. انتخاب طرحهای آزمایش میتواند تأثیر زیادی بر روی تخمین و هزینه ساخت مدل سطح پاسخ داشته باشند[13]. در سالهای اخیر

استفاده از روشهای طراحی آزمایشات برای بهینهسازی خواص نانوکامپوزیتهای ساخته شده بسیار استفاده شده است. قاسمی و همکاران به بررسی مدول کششی و استحکام ضربه در ترکیب P²/LLDPE³/TiO2 پرداختند که با استفاده از روش پاسخ سطح تعداد آزمایش و هزینه کاهش یافت[14]. مقری و همکاران به بررسی رفتار رئولوژیکی ترکیب PVC/NBR با نانوذره خاک رس پرداختند که دادههای تجربی با استفاده از جدول آنالیز واریانس (ANOVA⁴) مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفت[15]. در روش پاسخ سطح مدل کلی بدست آمده به صورت معادله (1) است:

$$R = B_0 + \sum_{i:1}^{k} B_i x_i + \sum_{i:1}^{K} B_{ii} x_{ii}^2 + \sum_{i < j}^{k} B_{ij} x_i x_j + \varepsilon$$
(1)

در معادله 1 به ترتیب *R* پاسخ، _B₀ ضریب ثابت، B_ii، *B_ii و B_ii* به ترتیب ضرایب خطی، درجه دوم و اثر متقابل میباشند. *x_ix_j م*تغیرهای مستقل و ٤ خطای استاندارد است.

از آنجا که تابه حال تحقیقی در زمینه بهینه سازی خواص مکانیکی کامپوزیت های PVC/NBR با نانوذرات HNT انجام نشده است، در تحقیق حاضر اثر نانوذرات HNT و لاستیک NBR و برهم کنش این دو بر روی خواص مکانیکی استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست از روش پاسخ سطح با استفاده از طرح مرکب مرکزی (CCD) مورد بررسی قرار می گیرد. ریز ساختار نانوکامپوزیت PVC/NBR/HNT با استفاده از میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) مکانیکی مورد بررسی قرار می گیرد.

2- تجربی

2-1- مشخصات مواد اوليه

در این پژوهش از پلیوینیل کلراید (S-PVC) با مقدار K معادل 65 محصول شرکت پتروشیمی بندر امام خمینی (ایران)، پودر پایدارکننده بر پایه قلع با چگالی 1.18 گرم بر سانتیمتر مکعب ساخت شرکت ایران شیمی، لاستیک آکریلونیتریل بوتادین رابر با 34 درصد اکریلو نیتریل، گرانروی مونی 41ML در 100 درجه سانتیگراد و چگالی 2.2 گرم بر سانتیمتر مکعب محصول شرکت کومهو (کره جنوبی) و نانولولههای هالوسایت با چگالی 2.55 گرم بر سانتیمتر مکعب محصول شرکت ایمریس (نیوزلند) استفاده شده است. مشخصات نانولوله هالوسایت و تصویر میکروسکوپ الکترونی عبوری به ترتیب در جدول 1 و شکل 1 آورده شده است.

2-2-دستگاهها و روش ساخت 2-2-1- ساخت نمونهها

برای ساخت نمونه ها، ابتدا نانولوله های هالوسایت در دمای 80 درجه سانتی گراد به مدت 8 ساعت داخل دستگاه آون جهت رطوبت گیری قرار گرفتند. اختلاط نمونه ها در دمای 160 درجه سانتی گراد و سرعت دورانی 50 دور بر دقیقه و به وسیله ی دستگاه مخلوط کن داخلی مکانیکی (Brabender) انجام شد. نحوه اختلاط به این صورت است که ابتدا پایدار کننده با پایه ی قلع با PVC با نسبت درصد وزنی 1 به 5 جهت جلوگیری از سوختن PVC و بالا بردن خواص آن ترکیب شده و درون دستگاه ریخته می شود.

جدول1 مشخصات فیزیکی و شیمیایی نانولوله هالوسایت

¹ Response surface methodology

² Polypropylene

Table 1 Physical and chemical properties of halloysite nanotubes

³ Linear low density polyethylene

⁴ Analysis of variance

¹⁴⁹⁵

Properties	Value
PH	3.5-4.5
Specific Gravity	2.55
Surface area, m ² /gm	20
Moisture content, %	3
Sio ₂ content%	49.5
AL_2O_3 content%	35.5



Fig. 1 Transmission electron scanning of HNT شكل 1 تصوير ميكروسكوپ الكترون عبورى از نانولولههاى هالوسايت

پس از ۱ دقیقه NBR به دستگاه اضافه می شود. پس از ثابت شدن گشتاور دستگاه مخلوط کن داخلی، نانوذره به ترکیب اضافه می شود و مجدد پس از ثابت شدن گشتاور، اختلاط به پایان می رسد. صفحات با ابعاد 1×120×120 میلی متر در دمای 160 درجه سانتی گراد و فشار 1.5 مگاپاسکال ساخته شد. طراحی آزمایش با استفاده از نرم افزار Design Expert نسخه 8.0.2 و روش پاسخ سطح با استفاده از طراحی مکعب مرکزی انجام شد و مطابق جدول 2، متغیرهای ورودی NBR و HNT با سطوح مختلف در نظر گرفته شد. مطابق طراحی آزمایش انجام شده تعداد آزمایش ها طراحی شده برای ترکیب PVC/NBR و تقویت کننده های HNT در جدول 3 آورده شده است.

2-2-2- آزمون کشش

نمونههای آزمون کشش مطابق استاندارد D412 به شکل دمبلی و از صفحات پرس شده با ضخامت 1 میلیمتر تهیه شد. آزمون کشش با سرعت کشش 500 mm/min باخت کشور ایران انجام شد. نتایج آزمون کشش جدول 3، میانگین سه بار تکرار هر آزمایش با شرایط یکسان است. شماتیک نمونه کشش و نمونه کشش بعد از آزمون کشش در شکل 2 نشان داده شده است.

3- نتايج و بحث

1-3- جدول آناليز واريانس

بررسی نتایج آزمون کشش در نرمافزار Design expert انجام شد که نتایج مربوط به آنالیز واریانس (ANOVA) استحکام کششی و تغییر طول در هنگام شکست به ترتیب در جدول 4 و 5 آورده شده است. آنالیز واریانس دادهها و شکست به ترتیب در ایز دادهها و بدست آوردن روابط ریاضی با بهترین تطابق و همخوانی بین متغیرهای ورودی درصد نانولوله هالوسایت و درصد لاستیک MRR و خواص مکانیکی استفاده شده است. مقادیر P و F در این جدول به

ترتیب نشاندهنده تغییر دادهها در نزدیکی میانگین و مقدار پایینترین سطح اهمیت میباشد. در واقع مقدار P نشان دهنده تأثیرگذاری متغیر ورودی بر روی پاسخ است بطوریکه مقدار P باید کمتر از 0.05 باشد تا متغیر ورودی مؤثر در نظر گرفته شود [16]. با توجه به نتایج بدست آمده برای ضرایب F در جداول آنالیز واریانس، درصد لاستیک آکریلونیتریل بوتادین به ترتیب عدد 423.94 و 246.93 را برای استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست به خود اختصاص داده است. لذا این پارامتر نسبت به درصد نانو لولههای هالوسایت، تأثیر متقابل آنها و ضریب دوم آنها، بیشترین تأثیر بر روی استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست را دارد.

جدول2 پارامترهای کنترل فرایند و حدود آنها در روش پاسخ سطح RSM Table 2 Process control parameters and their limits in surface response method

	سطح				علامت	واحد	متغير
2	1	0	-1	-2	اختصارى	5	<u>)</u>
50	40	30	20	10	Ν	Wt %	NBR
8	6	4	2	0	Н	Wt %	HNT
	A = C =	= 25 mm = 115 mm	H I			L = 59 mm H = 25 mm G = 14 mm	
			ĸ	(a)	an an an Ar Marine		

Fig. 2 (a) Schematic of tensile specimen and (b) tensile specimen after tensile test شکل 2 الف) شماتیک نمونه کشش به از آزمون کشش

مطابق جدول آنالیز واریانس ضرایب خطی متغیرهای ورودی NBR و NBT و تأثیر متقابل پارامترهای مواد شامل NBR × NBR بر پاسخها HNT و تأثیر متقابل پارامترهای مواد شامل NBR × NBR بر روی تاثیرگذارند. ضرایب مرتبهی دوم متغیرهای ورودی HNT و NDR و NBR بر روی استحکام کششی مؤثر است ولی با توجه به مقدار P بزرگتر 0.05 مرتبه دوم HNT متیرکام کششی مؤثر است ولی با توجه به مقدار count و بزرگتر 0.05 مرتبه دوم متغیرهای مریب این مؤثر است ولی با توجه به مقدار count و RDT بر روی مریب دوم متغیرهای ورودی معدار count و برگتر 0.05 مرتبه دوم متغیرهای مرایب مرتبه دوم متغیرهای مرد مرد معدار count و برای مرد محدوده تعیین شده برای متغیرها، مدل درجه دوم در معادله 2 و 3 به صورت مقادیر کدبندی و واقعی برای مدول کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست ارائه شده است. معادلات ریاضی بین متغیرها و پاسخها بر اساس مقادیر کدبندی:

$$\begin{split} Y_{\text{Tensile}} &= 20.83 - 3.99 \times \text{NBR} + 0.66 \times \text{HNT} + 0.92 \times \text{NBR} \times \text{HNT} - \\ 0.60 \times \text{NBR}^2 - 0.90 \times \text{HNT}^2 \end{split} \tag{2} \\ Y_{\text{Elongation}} &= 47 + 18.67 \times \text{NBR} - 9.50 \times \text{HNT} - 5.50 \times \text{NBR} \times \text{HNT} + \\ 4.25 \times \text{NBR}^2 \end{aligned} \tag{3} \\ \text{aslettic rubics and rubics} \end{aligned}$$

 نمودارهای مقادیر واقعی در مقابل پیش بینی شده پاسخ برای استحکام کششی و ازدیاد طول در شکل 3 و 4 نشان داده شده است. نقاط موجود در نمودار یک خط مستقیم را نشان می دهد که بیانگر یک مدل مناسب است. نزدیک بودن نقاط به خط با شیب 45 بیانگر همبستگی قوی بین نتایچ و معادلات بدست آمده را نشان می دهد. با توجه به نمودارهای بدست آمده و مقادیر ضریب همبستگی R برای استحکام کششی و ازدیاد طول، میتوان گفت که معادلات توضیحی مناسب از ضریب رگرسیون خطی می باشند [16]. همچنین برای مشخص کردن اعتبار مدل بدست آمده سه آزمایش در شرایط غیر از شرایط در نظر گرفته شده در جدول 3 انجام شد که مقادیر واقعی بدست آمده با مقادیری که از مدل ریاضی بدست آمده بود در جدول 6 نشان داده شده است و همانطور که مشاهده می شود مقدار درصد خطا بین مقدار واقعی و مقدار پیش بینی زیر 7٪ است.



Fig. 3 Diagram of actual and predicted result of tensile strength شکل 3 نمودار پاسخهای واقعی و پیشبینی شده استحکام کششی



Fig. 4 Diagram of actual and predicted result of elongation at break

شکل 4 نمودار پاسخهای واقعی و پیشبینی شده ازدیاد طول در هنگام شکست

جدول 6 نتایج آزمون های اعتبار سنجی

Table 6 Validation of test results

نشريه علوم و فناوري كامپوزيت

Table 3 Design matrix and values of responses						
Eb	TS	HNT	NBR	PVC	شماره آنمارش	
(%)	(MPa)	(wt %)	(wt %)	(wt %)	شماره ارتعايس	
48	20.9	4	30	66	1	
47	17.7	6	40	54	2	
105	10.3	4	50	46	3	
49	20.7	4	30	66	4	
38	23.2	2	20	78	5	
46	20.5	4	30	66	6	
24	26.3	4	10	86	7	
80	13.4	2	40	58	8	
27	23.8	6	20	74	9	
21	17.9	8	30	62	10	
56	16.4	0	30	70	11	

جدول 4 آنالیز واریانس برای استحکام کششی

T	Table 4 Analysis of variance for tensile strength						
		E.	مربعات	درجه	مجموع	1 11	
_	صریب پی	صريب ٦	اصلى	آزادی	ا مربعات	پارامىرھا	
	< 0.0001	96.13	43.35	5	216.77	رابطه	
	< 0.0001	423.94	191.20	1	191.20	N-NBR	
	0.0193	11.53	5.20	1	5.20	H-HNT	
	0.0401	7.59	3.42	1	3.42	H×N	
	0.0105	15.83	7.14	1	7.14	N^2	
	0.0021	34.40	15.49	1	15.49	H^2	
			0.45	5	2.26	باقيمانده	
	0.0527	18.13	0.73	3	2.18	عدم تناسب	
_	0.9794		$Adj-R^2 \\$	0.98	97	\mathbb{R}^2	

جدول 5 آنالیز واریانس برای ازدیاد طول در هنگام شکست

Table 5 Analysis of variance for elongation at break						
D.	F :	مربعات	درجه	مجموع	1 11	
صريب 1	صريب ٦	اصلى	آزادی	مربعات	پارامىرھا	
0.0001	71.92	1217.79	5	6088.97	رابطه	
< 0.0001	246.93	4181.33	1	4181.33	N-NBR	
0.0005	63.96	1083.00	1	1083.00	H-HNT	
0.0442	7.15	121.00	1	121.00	H×N	
0.0062	20.59	348.33	1	348.63	N^2	
0.0615	5.77	97.71	1	97.71	H^2	
		16.93	5	84.67	باقيمانده	
0.1169	11.43	26.67	3	80.00	عدم تناسب ^۲	
0.972	6	$Adj - R^2$	0.98	96	\mathbb{R}^2	

بر اساس معادله 6 هرچه میزان پاسخ به عدد 1 نزدیکتر باشد همبستگی قویتر و مثبت بین نتایج تجربی و پیشبینی خواهیم داشت و به دنبال آن خطای کمتری را بدست خواهد آمد [17] .

$$R = \frac{\sum (x_i \cdot \bar{x}) (y_i \cdot \bar{y})}{\sqrt{\left[\sum (x_i \cdot \bar{x})^2\right] \left[\sum (y_i \cdot \bar{y})^2\right]}}$$
(6)

با توجه به جدول 5 مربوط به جدول آنالیز واریانس مدول کششی مقدار ضریب همبستگی R و ضریب همبستگی تعدیل یافته برای استحکام کششی به ترتیب برابر 0.9897 و 0.9794 و برای ازدیاد طول در هنگام شکست به ترتیب برابر 0.9896 و 0.9726 است که نشاندهنده همبستگی کافی با رگرسیون خطی مناسب است [17] .

3-2- اعتبارسنجی مدلهای ریاضی:



Deviation from Reference Point (Coded Units)

Fig. 5 Effect of all factor on tensile strength شکل5 تأثیر همه فاکتورها بر روی استحکام کششی



Deviation from Reference Point (Coded Units)

Fig. 6 Effect of all factor on elongation at break شکل6 تأثیر همه فاکتورها بر روی ازدیاد طول در هنگام شکست

4-3- تأثير متقابل متغيرهاي ورودي بر استحكام كششي

شكل 7 (۵) نمودار دوبعدى تأثير همزمان دو متغير درصد نانولولههاى هالوسايت و درصد لاستيک را روى پاسخها نشان مى دهد در حالى که در شکل 7 (d) نمودار سطح پاسخ سه بعدى به عنوان تابعى از دو متغير در يک زمان براى استحکام کششى است. همانطور که در شکل دوبعدى 7 (a) نشان داده شده است، در 2 درصد وزنى نانو لولههاى هالوسايت، با افزايش مقدار RNR از 20 است، در 2 درصد وزنى نانو لولههاى هالوسايت، با افزايش مقدار علام از 20 کاهش پيدا مى کند. در 30 درصد وزنى لاستيک RNR، با افزايش هالوسايت از و بعد از اين درصد وزنى استحکام کششى از 19 به 2.12 مگاپاسکال افزايش يافته اين مقدار در 6 درصد وزنى استحکام با شيب کم کاهش پيدا خواهد کرد بطوريکه و بعد از اين درصد وزنى استحکام با شيب کم کاهش پيدا خواهد کرد بطوريکه آمد. مطابق شکل سه بعدى 7 (d)، بيش ترين مقدار استحکام کششى برابر اين مقدار در 6 درصد وزنى از نانولوله هالوسايت معادل 20.5 مگاپاسکال افزايش يافته آمد. مطابق شکل سه بعدى 7 (d)، بيش ترين مقدار استحکام کششى برابر آمد. مطابق شکل سه بعدى 7 (d)، بيش ترين مقدار استحکام کششى برابر وزنى از تقويت کننده بدست آمده است و در مقايسه با مقدار متوسط استحکام کششى تر کيب PVC/NBR بدون زدان درول کششى در 40 درصد وزنى از افزايش داشته است. کمترين مقدار مدول کششى در 40 درصد وزنى از الات وزن از الات وزن از افرايش درصد افزايش داشته است. کمترين مقدار مدول کششى در 40 درصد وزنى از افرايش در 40 درصد وزنى از فراي افرايش کا

Eb (%)	TS (MPa)		HNT (wt %)	NBR (wt %)	شماره آزمایش
30.9	25.9	مقدار واقعى			
32.5	24.2	مقدار پیشبینی	4	20	1
5.1	6.5	درصد خطا			
36.4	20.2	مقدار واقعى			
35.2	20.6	مقدار پیشبینی	6	30	2
3.2	1.9	درصد خطا			
68.1	15.9	مقدار واقعى			
69.9	16.3	مقدار پیشبینی	4	40	3
2.6	2.5	ادرصد خطا			

3-3- تأثیر متغیرهای ورودی بر خواص مکانیکی

با توجه به نتایج ارائه شده در جدول ANOVA و روابط بدست آمده 2 تا 5. مشخص می شود مدل های ارائه شده برای پیش بینی تأثیر متغیرهای ورودی و اثر متقابل آنها بر روی خواص مکانیکی مناسب است. شکل 5 و 6 نشان دهنده تأثیر متغیرهای ورودی بر روی استحکام کششی و ازدیاد طول است که تأثیر همه عوامل بر استحکام کششی و ازدیاد طول در حالتی بررسی میشود که متغیرهای دیگر در سطح میانی (0) قرار دارند. مطابق شکل 5، افزایش استحکام کششی مشاهده شده ترکیب PVC/NBR با افزایش نانو- لولههای هالوسایت را می توان به برهمکنش های نانوذرات با پلیمر ماتریس دانست که ناشی از سطح زیاد ایجاد شده بهواسطه پخش نانوذره در زمینه پلیمری است. چسبندگی بیشتر پلیمر و نانوذره باعث جدایش کمتر آنها در هنگام اعمال تنش می شود و در نتیجه استحکام کششی افزایش می یابد [18]. در تحقیقات گذشته نتایجی مبنی بر افزایش استحکام کششی ترکیبات پلیمری مختلف در حضور نانوذرات نیز گزارش شده است. با افزایش درصد نانو لولههای هالوسایت از سطح میانی، استحکام با شیب ملایم کاهش می یابد. کاهش استحکام کششی در نمونههای با درصدهای بیشتر نانو لولهها، به دلیل کلوخه شدن نانو لولهها درون فاز ماتریس است که با توجه به کلوخه شدن نانو لولهها، این کلوخهها، نقاط مناسبی برای تمرکز تنش است و با اعمال نیرو، شروع ترک از این نقاط در نمونهها شروع می شود و سریع رشد خواهد کرد که در مطالعات قبلی نیز مشاهده شده است. مطابق شکل 6 کاهش ازدیاد طول تا شکست همراه با افزایش درصد نانولولههای هالوسایت در دیگر ترکیبهای ترموپلاستیک الاستومر تقویت شده با نانوذرات را سایر پژوهشگران نیز گزارش کردهاند. کاهش ازدیاد طول به این دلیل است که افزودن نانوذرات، باعث محدود کردن زنجیرههای پلیمری شده و در نتیجه حرکت آنها را محدود میکنند. با توجه به این نکته مقدار ازدیاد طول تا شکست نمونهها های تقویت شده با نانوذرات نسبت به نمونه بدون ذره کمتر خواهد بود و هرچه درصد نانوذرات بیشتر باشد باعث كاهش بیشتر ازدیاد طول در هنگام شكست خواهد شد. همچنین طبق گزارشهای داده شده، کاهش ازدیاد طول در نقطه شکست می تواند وابسته به عواملي مانند ايجاد تمركز تنش بهواسطه حضور نانوذره باشد [19, 20].

مطابق شکل 5 و 6، با افزایش درصد NBR از 20 تا 40 درصد، استحکام کششی از 24.21 به 16.23 مگاپاسکال کاهش مییابد در حالی که افزایش طول در هنگام شکست از 32.6 به 69.9 درصد افزایش مییابد. علت کاهش استحکام کششی و افزایش ازدیاد طول در هنگام شکست به دلیل وجود فاز لاستیکی نرمتر در ساختار ترکیب است که در تحقیقات دیگر محققین نیز گزارش شده است [21,22].

Elongation at break (%) 5.00 HNT (wt. %) 4.00 3.00 20.00 25.00 NBR (wt. %) (الف–a) Elongation at break (%) 40.00 35.00 30.00 NBR (wt. %) HNT (wt. %) 2 00 20 00 (ت-b)

Fig. 8 Plot of a) 2D and b) 3D of effect of interaction between NBR and HNT on elongation at break شکل 8 نمودار الف) دوبعدی و ب) سهبعدی اثر برهمکنش NBR و HNT بر ازدیاد

6-3- بهینهسازی چند متغیره

طول در هنگام شکست

همانطور که در بخش 3-2 تا 3-4 مشاهده می شود زمانی که پارامترها به طوری انتخاب شود که یکی از خواص استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست ماکزیمم شود خاصیت دیگر در کمترین مقدار خود قرار می گیرند. نتایج نشان میدهد که با افزایش درصد لاستیک NBR، استحکام کششی کاهش می یابد در حالی که ازدیاد طول در هنگام شکست افزایش مییابد. مثلاً در حالی که یکی از استحکام کششی در بیشترین مقدار خود باشد ازدیاد طول در هنگام شکست در کمترین مقدار خواهد بود. در بهینهسازی چند متغیره مقادیر پارامترهای فرایند طوری انتخاب شوند که بهطور همزمان همگی مقادیر خواص مکانیکی (استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست) تا حد امکان در حداکثر مقدار ممکن خود باشند و یا به عبارتی تابع هدف، ماکزیمم شدن همزمان خواص مکانیکی و تعادل بین آنها است. برای حداکثر شدن همزمان خواص مكانيكي از مدل رياضي بدست آمده از مرحله آناليز دادهها استفاده می شود. مطابق جدول 7 پارامترهای فرایند به گونهای انتخاب شدند تا به طور همزمان بتوان کلیه خواص مکانیکی را به حداکثر رساند. نتایج پیشنهادی یا پیشبینی شده نشان میدهد که در صورت انتخاب پارامترهای درصد نانو لولههای هالوسایت و درصد لاستیک NBR به ترتیب برابر 3.03 و 34.34 درصد، مقادیر پیشبینی شده برای استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شكست به ترتيب 18.3 مگاياسكال و 61.3 درصد خواهد بود.

نشريه علوم و فناوري كامپوزيت

و 2 درصد وزنی از HNT معادل 13.75 مگاپاسکال است. علاوه بر این در مقایسه با تأثیر دو نانوذره SWNT و SWNT استفاده شده در ترکیب کامپوزیت PVC/NBR مقدار مدول کششی بالاتری در 4 درصد وزنی از HNT بدست آمد[8].

5-3- تأثیر متقابل متغیرهای ورودی بر ازدیاد طول در هنگام شکست تأثیر متقابل درصد نانولولههای هالوسایت و درصد لاستیک NBR بر روی ازدیاد طول در هنگام شکست در شکل 8 به صورت دوبعدی و سهبعدی نشان داده شده است. شكل 8 (a) نشانگر تأثير تغييرات ازدياد طول نانوكامپوزيت PVC/NBR با تقویت کننده HNT در طرح کانتور دوبعدی است که تغییرات NBR بر روی این نمودار مورد بررسی قرار گرفت. این نمودار دارای 5 منطقه مختلف است که مقادیر ازدیاد طول در هنگام شکست از میزان کم به زیاد با رنگ آبی به رنگ سبز نشان داده شده است. ازدیاد طول در بیشترین مقدار خود در 40 درصد وزنی از NBR بیشتر از 73% و در کمترین مقدار خود در 20 درصد وزنی کمتر از 35% بدست آمد. شکل 8 (b) تأثیر متغیرهای NBR وHNT را به صورت همزمان در ترکیب نانوکامپوزیت پلیمری PVC/NBR/HNT برای ازدیاد طول به صورت سه بعدی نشان می دهد. با افزایش HNT در درصد وزنی مختلف، ازدیاد طول کاهش می یابد. در 2 درصد وزنى از HNT، با افزايش مقدار لاستيك NBR از 20 تا 40 درصد، ازدياد طول در هنگام شکست از 32.4 به 82.6 درصد افزایش می یابد در حالی که در 6 درصد وزنی از HNT، با افزایش مقدار لاستیک NBR از 20 تا 40 درصد، ازدیاد طول در هنگام شکست از 22.6 به 56.6 درصد افزایش مییابد.



Fig. 7 Plot of a) 2D and b) 3D of effect of interaction between NBR and HNT on tensile strength

شکل 7 نمودار الف) دوبعدی و ب) سهبعدی اثر برهمکنش NBR و HNT بر استحکام کششی

جدول 7 متغیرهای موادی برای بیشینه شدن همزمان خواص مکانیکی Table 7 Material variables for simultaneous maximization of mechanical properties

Eb (%)	TS (MPa)	HNT (wt %)	NBR (wt %)
61.3	18.3	34.34	3.03

7-3- بررسی ریزساختار نانوکامپوزیتها

تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) سطح شکست نانوکامپوزیت برپایه PVC/NBR با نسبت 70/30 تقویت شده با 0، 4 و 8 درصد نانو لولههای هالوسایت به ترتیب در شکل 9 (a تا c) قابل مشاهده است. با افزودن نانوذرات به ماده پایه، سطوح شکست زبرتر می شوند که این نشان می دهد که مقاومت ماده بیشتر شده است که نتایج ارائه شده با خواص مکانیکی ذکر شده در جدول 3 مطابقت دارد. همانطور که در شکل 9 (a)، سطح شکست کامپوزیت PVC/NBR كه دارى استحكام كششى 16.4 مكاپاسكال است نسبت به بقيه سطوح صافتر است. مطابق شكل 9 (b) با افزودن 4 درصد نانولوله هالوسايت، استحکام به 20.9 مگاپاسکال خواهد رسید که سطح شکست نیز زبرتر از نمونه ، PVC/NBR است. با افزودن 8 درصد نانوذرات به ماده پایه PVC/NBR استحكام به 17.9 مكاياسكال مىرسد كه اين مقدار نسبت به نانوكاميوزيت با 4 درصد نانو دره کمتر خواهد بود و به همین دلیل سطح شکست این نمونه دارای زبری کمتری خواهد بود. کاهش خواص استحکام کششی در نمونههای با درصدهای بیشتر نانوذرات به دلیل کلوخه شدن نانوذرات درون فاز ماتریس است. این نتایج با مشاهدات بسیاری از محققان مثل Panda و همکارانش [23] در مورد تأثیر استحکام و مدول کششی بر روی سطح شکست ماده تائید می شود به طوری که اذعان داشتند با افزایش استحکام و مدول کششی ماده، سطوح شکست زبرتری مشاهده خواهد شد.

نحوه توزیع نانولوله هالوسایت را در ماتریس PVC/NBR در تصاویر "EDAX نشان داده شده است. همانطور که در شکل 10 (a وd) مشاهده می شود، از مقایسه این تصاویر می توان استنباط کرد که در نمونه نانوکامپوزیت با 4 درصد وزنی نانو لوله ها، نانولوله هالوسایت که به صورت ذرات ریز قرمز رنگ نشان داده شده است، توزیع بهتری را نسبت به دیگر نمونه ها دارد (شکل 10 (a)). در نمونه با 8 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 8 درصد وزنی مانولوله هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 8 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 8 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله مالوسایت صورت شونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله هالوسایت صورت نمونه با 3 درصد وزنی هالوسایت، توزیع یکنواخت نانولوله مالوله هالوسایت صورت نانوذره شده است که این موضوع با نتایج تجربی بدست آمده در طی آزمون شدش مطابقت دارد. وجود کلوخه نانوذرات باعث کاهش شدید ازدیاد طول در هنگام شکست خواهد شد که با نتایج جدول 3 مطابقت میکند. بطوریکه با افزایش نانوذرات از 4 تا 8 درصد وزنی نانوذرات، ازدیاد طول در هنگام شکست کواهد شد که با نتایج از می ازدیاد مول در می گارد. ورحمد کاهش می یابد.

4- نتیجهگیری

در این تحقیق اثر نانوذرات HNT و لاستیک NBR و برهمکنش این دو پارامتر بر روی خواص مکانیکی استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست از روش پاسخ سطح با استفاده از طراحی مرکب مرکزی (CCD) مورد بررسی قرار گرفت. خواص حرارتی و ریزساختار نانوکامپوزیت (DSC) با استفاده از گرماسنجی تفاضلی روبشی (DSC)، میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) مکانیکی مورد بررسی قرار گرفته است که نتایج بدست آمده به صورت زیر است:

 با افزایش مقدار NBR از 20 درصد وزنی تا 40 درصد وزنی، زمانی که درصد نانوذرات هالوست 2 درصد وزنی باشد، مقدار استحکام کششی از 24 به 14 مگاپاسکال کاهش پیدا میکند.



Fig. 9 Scanning electron microscope image of (a) PVC / NBR blend and nanocomposites with (b) 4 wt. % HNT and (c) 8 wt. % HNT

شكل 9 تصوير ميكروسكوپ الكترونى روبشى الف) تركيب PVC/NBR ب) نانوكامپوزيت با 4 درصد وزنى 8 RM ج) 8 درصد وزنى از HNT

¹ Energy Dispersive X-ray

5- مراجع

- Nakhaei, M. R., Mostafapour, A. and Naderi, G., "Optimization of Mechanical Properties of PP/EPDM/Clay Nanocomposite Fabricated by Friction Stir Processing with Response Surface Methodology and Neural Networks" Polymer Composites, Vol. 38, pp. E421-E432, 2017.
- [2] Hajibaba, A., Naderi, G., Esmizadeh, E. and Ghoreishy, M. H. R., "Morphology and Dynamic-Mechanical Properties of PVC/NBR Blends Reinforced with Two Types of Nanoparticles" Journal of Composite Materials, Vol. 48, No. 2, pp. 131-141, 2014.
- [3] Asgarzadeh, Z. and Naderi, G., "Morphology and Properties of Unvulcanized and Dynamically Vulcanized PVC/NBR Blend Reinforced by Graphene Nanoplatelets" International Polymer Processing, Vol. 33, No. 4, pp. 497-505, 2018.
- [4] Paran, S., Naderi, G., Ghoreishy, M. and Dubois, C., "Essential Work of Fracture and Failure Mechanisms in Dynamically Vulcanized Thermoplastic Elastomer Nanocomposites Based on PA6/NBR/XNBR-Grafted Hnts" Engineering Fracture Mechanics, Vol. 200, pp. 251-262, 2018.
- [5] Paran ,S., Naderi, G. and Ghoreishy, M., "Microstructure and Mechanical Properties of Thermoplastic Elastomer Nanocomposites Based on PA6/NBR/HNT" Polymer Composites, Vol. 38, pp. E451-E461, 2017.
- [6] Khodabandelou, M., Aghjeh, M. K. R., Khonakdar, H. A. and Mazidi, M. M., "Effect of Localization of Carbon Nanotubes on Fracture Behavior of Un-Vulcanized and Dynamically Vulcanized PP/EPDM/MWCNT Blend-Nanocomposites" Composites Science and Technology, Vol. 149, pp. 134-148, 2017.
- [7] Mashhadzadeh, A. H., Fereidoon, A. and Ahangari, M. G., "Experimental and Multiscale Quantum Mechanics Modeling of the Mechanical Properties of PVC/Graphene Nanocomposite" Journal of Composite Materials, Vol. 54, No. 29, pp. 4575-4590, 2020.
- [8] Haghighat, N., Vatanpour, V., Sheydaei, M. and Nikjavan, Z., "Preparation of a Novel Polyvinyl Chloride (Pvc) Ultrafiltration Membrane Modified with Ag/Tio2 Nanoparticle with Enhanced Hydrophilicity and Antibacterial Activities" Separation and Purification Technology, Vol. 237, pp. 116374 ,2020.
- [9] Rezaei, P., Rezaei, M., Talebi, S. and Babaie, A., "Physico-Mechanical Properties and Cell Microstructure of Cross-Linked PVC/Organoclay Nanocomposite Foams Prepared at Various Processing Conditions" Journal of Thermoplastic Composite Materials, 2020.
- [10] Liu, H., Wang, C., Qin, Y., Huang, Y. and Xiao, C., "Oriented Structure Design and Evaluation of Fe3o4/O-MWCNTS/PVC Composite Membrane Assisted by Magnetic Field" Journal of the Taiwan Institute of Chemical Engineers ,Vol. 120, pp. 278-290, 2021.
- [11] Acherjee, B., Kuar, A. S., Mitra, S. and Misra, D., "Modeling and Analysis of Simultaneous Laser Transmission Welding of Polycarbonates Using an Fem and Rsm Combined Approach" Optics & Laser Technology, Vol. 44, No. 4, pp. 995-1006, 2012.
- [12] Kumar, N. and Bandyopadhyay, A., "Simulation of the Effects of Input Parameters on Weld Quality in Laser Transmission Welding (Ltw) Using a Combined Response Surface Methodology (RSM)-Finite Element Method (Fem) Approach" Lasers in Engineering (Old City Publishing), Vol. 36, 2017.
- [13] Zhang, Y., Zhang, X., Yang, L. and Yu, X., "Optimization Design for Downhole Dynamic Seal Based on Response Surface Method" Advances in Mechanical Engineering, Vol. 11, No. 2, pp. 1687814019828441,2019.
- [14] Ghasemi, F. A., Daneshpayeh, S., Ghasemi, I. and Ayaz, M., "An Investigation on the Young's Modulus and Impact Strength of Nanocomposites Based on Polypropylene/Linear Low-Density Polyethylene/Titan Dioxide (PP/LLDPE/Tio 2) Using Response Surface Methodology" Polymer Bulletin, Vol. 73, No. 6, pp. 1741-1760, 2016.
- [15] Moghri, M., Zanjanijam, A. R., Seifi, L. and Ramezani, M., "An Investigation on Rheological Behavior of the Pvc/Nbr/Nanoclay Nanocomposites by Torque Rheometry: The Effects of Formulation Variables Using Response Surface Approach" Journal of Inorganic

- در 30 درصد وزنی لاستیک NBR، با افزایش نانولوله هالوسایت از 2 تا 4.7 درصد وزنی، استحکام کششی از 19 به 21.2 مگاپاسکال افزایش یافته و بعد از این درصد وزنی استحکام با شیب کم کاهش پیدا خواهد کرد بطوریکه این مقدار در 6 درصد وزنی از نانولوله هالوسایت معادل 20.5 مگاپاسکال بدست آمد.
- ازدیاد طول در بیشترین مقدار خود در 40 درصد وزنی از NBR بیشتر از 73% و در کمترین مقدار خود در 20 درصد وزنی کمتر از 35% بدست آمد.
- بهینهسازی چند متغیره نشان میدهد برای ماکزیمم شدن همزمان خواص مکانیکی، باید پارامترهای درصد نانو لولههای هالوسایت و درصد لاستیک NBR به ترتیب برابر 3.03 و 3.44 انتخاب شود تا مقادیر استحکام کششی و ازدیاد طول در هنگام شکست به ترتیب 18.3 مگاپاسکال و 61.3 درصد بدست آید.



Fig. 10 EDAX images of a) PVC / NBR nanocomposites with (a) 4 wt. % HNT and (b) 8 wt. % HNT

شکل 10 تصاویر EDAX نانوکامپوزیتهای با الف) 4 درصد وزنی NBR ب) 8 درصد وزنی از HNT

and Organometallic Polymers and Materials, Vol. 27, No. 1, pp. 264-273, 2017.

- [16] Zinadini, S., Moradi, M. and Zinatizadeh, A. A. L., "Influence of Operating Variables on Performance of Nanofiltration Membrane for Dye Removal from Synthetic Wastewater Using Response Surface Methodology" International Journal of Engineering, Vol. 29, No. 12, pp. 1650-1658, 2016.
- [17] Ahmadi, A., Arab, N. M., Naderi, G. and Nakhaei, M., "Optimization of Co2 Laser Welding Process Parameters of PP/EPDM/Clay Nanocomposite Using Response Surface Methodology" Mechanics & Industry, Vol. 18, No. 2, pp. 220, 2017.
- [18] Zhang, Y., Zhang, X., Yang, L. and Yu, X., "Optimization Design for Downhole Dynamic Seal Based on Response Surface Method" Advances in Mechanical Engineering, Vol. 11, No. 2, pp. 1687814019828441, 2019.
- [19] Nakhaei, M., Naderi, G. and Mostafapour, A., "Effect of Processing Parameters on Morphology and Tensile Properties of PP/EPDM/Organoclay Nanocomposites Fabricated by Friction Stir Processing" Iranian Polymer Journal, Vol. 25, No. 2, pp. 179-191, 2016.
- [20] Haghnegahdar, M., Naderi, G. and Ghoreishy, M., "Fracture Toughness and Deformation Mechanism of Un-Vulcanized and Dynamically Vulcanized Polypropylene/Ethylene Propylene Diene Monomer/Graphene Nanocomposites" Composites Science and Technology, Vol. 141, pp. 83-98, 2017.
- [21] Khodabandelou, M., Aghjeh, M. K. R., Khonakdar, H. A. and Mazidi, M. M., "Effect of Localization of Carbon Nanotubes on Fracture Behavior of Un-Vulcanized and Dynamically Vulcanized Pp/Epdm/Mwcnt Blend-Nanocomposites" Composites Science and Technology, Vol. 149, pp. 134-148, 2017.
- [22] Rashahmadi, S., Mosalman, S. and Hasanzadeh, R., "The Effect of Tio2 Nanoparticles on Mechanical Properties of Poly Methyl Methacrylate Nanocomposites (Research Note)" International Journal of Engineering, Vol. 30, No. 5, pp. 807-813, 2017.
- [23] Panda, B. P., Mohanty, S. and Nayak, S., "Mechanical Behavior and Fracture Toughness Evaluation of Multiphase Polymer Nanocomposites Using Impact and-Integral Via Locus Method" Chinese Journal of Engineering, Vol. 2013, 2013.