تحلیل خواص مکانیکی نانوکامپوزیت آلومینیوم- گرافین با نقص جای خالی و حفره به روش دینامیک مولکولی

علی ابراهیمی^۱، مسعود اجری^{۲*}

^۱دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک- طراحی کاربردی، دانشکده فنی، دانشگاه محقق اردبیلی، ایران

^۲استادیار گروه مهندسی مکانیک، دانشکده فنی، دانشگاه محقق اردبیلی، ایران *نویسنده پاسخگو: <u>m.ajri@uma.ac.ir</u>

خلاصه

مطالعه حاضر، خواص مکانیکی از جمله مدول یانگ و تنش استحکام کششی نانوکامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با گرافین ناقص با نقص حفره و نقص جایخالی تحت کشش تک محوره با استفاده از شبیهسازی دینامیک مولکولی مورد بررسی قرار داده است. همچنین در این مطالعه اثر تعداد لایههای گرافن در درصد حجمی ثابت، بر روی رفتار مکانیکی نانوکامپوزیت نیز بررسی شده است. این شبیهسازی با کمک پکیج منبع باز لمپس با مدل سازی یک سیستم دورهای با هنگرد NVE و NPT انجام گرفته و برای توصیف اندرکنش اتمهای کربن و آلومینیوم به ترتیب از پتانسیلهای AIREBO و MEAM و MEAM و NPT انجام گرفته بین این اتمها از پتانسیل لناردجونز استفاده شده است. نتایج بدست آمده نشان میدهند که افزودن تک لایه گرافین به ساختار آلومینیوم خالص باعث بهبود مدول یانگ و استحکام کششی آلومینیوم خالص به ترتیب به میزان ۲۰۰ و ۲۰۰ درصد شده است. علاوه بر این مشاهده میشود که اثر نقص جایخالی و نقص حفره بر روی مدول یانگ و استحکام کششی به صورت غیرخطی بوده و روند کاهشی دارد.

واژگان کلیدی: نانوکامپوزیت، خواص مکانیکی، دینامیک مولکولی، گرافین، نقص جایخالی

Analyzing Mechanical Properties of Aluminum-graphene Nanocomposite with Vacancy and Pin-holed Defects by Molecular Dynamics Method

Ali Ebrahimi¹, Masoud Ajri^{2*}

1.MSc. Student, Department of Mechanical Engineering, University of Mohaghegh Ardabili, Iran.

2. Assistant Professor, Department of Mechanical Engineering, University of Mohaghegh Ardabili, Iran.

*Corresponding Author: m.ajri@uma.ac.ir

Abstract

The present study investigated mechanical properties such as Young's modulus and tensile strength of aluminum nanocomposite reinforced with defective graphene with vacancy and hole defects under uniaxial tension using molecular dynamics simulation. Also, the effect of the number of graphene layers in a constant volume ratio on the mechanical behavior of the nanocomposite has also been obtained. This simulation was done with the help of the LAMMPS open-source package by modeling a periodic system with NVE and NPT ensembles.

The AIREBO and MEAM potentials were used to describe the interaction of carbon and aluminum atoms, respectively, and Lennard Jones potential was used for the interaction between these atoms. The obtained results show that adding a single layer of graphene to the structure of pure aluminum has improved Young's modulus and tensile strength of pure aluminum by 220 and 320%, respectively. In addition, it is observed that the effect of pinhole and vacancy defects on Young's modulus and tensile strength is non-linear and has a decreasing trend.

Keywords: nanocomposite, mechanical properties, molecular dynamics, graphene, vacancy defects

۱–مقدمه

یک ساختار دوبعدی لانهزنبوری از اتمهای کربن (C) که ورقه گرافین (GS) را ایجاد می کنند دارای خواص مکانیکی فوق العادهای می باشد [۱, ۲]، این آلوتروپ کربن تقریبا بهصورت تئوری هشت دهه مورد مطالعه قرار گرفته است [۳, ۴]. اگرچه نانو صفحات گرافین بهطور ذاتی در کامپوزیتها یافت شدند اما فرض بر این بود که GS ها نسبت به تشکیل نانو ساختارهای کربنی منحرف شده مانند نانولوله ها و فولرن ها ناپایدار هستند [۵]. در سال ۲۰۰۴، نووسلوف و همکارانش GS ها را با تستهای آزمایشگاهی مورد مطالعه قرار گرفته است [۳, ۴]. اگرچه نانو صفحات شده مانند نانولوله ها و فولرن ها ناپایدار هستند [۵]. در سال ۲۰۰۴، نووسلوف و همکارانش GS ها را با تستهای آزمایشگاهی مورد مطالعه قرار دادند و مسیر جدیدی از علم نانو را برای محققان در سراسر جهان گشودند [۶]. خواص مکانیکی GS ها تقریبا مشابه همتای خود، یعنی نانولوله های کربنی (CNT) است. بااین حال، به دلیل نسبت ابعاد بالاتر، مساحت سطح و تولید کم مشابه همتای خود، یعنی نانولوله های کربنی (CNT) است. بااین حال، به دلیل نسبت ابعاد بالاتر، مساحت سطح و تولید کم مشابه همتای خود، یعنی نانولوله های کربنی (CNT) است. بااین حال، به دلیل نسبت ابعاد بالاتر، مساحت سطح و تولید کم در پلیمرها، رفتار مکانیکی کامپوزیت مواد به طرح رفتار دوبعدی GS پیوند بهتری با مواد ماتریس در هر دو سطح منصل هود. ساختار دوبعدی GS پیوند بهتری با مواد ماتریس دارن یا حجم کسری در پلیمرها، رفتار مکانیکی کامپوزیت مواد به طاق تربیس تر می می باد [۷]. SOB در پلیمرها، رفتار مکانیکی کامپوزیت مواد منظور قابل توجهی افزایش می یود [۷]. SOB در مقایسه با CNT ها سطح بیشتری در پلیمرها، رفتار مکانیکی کامپوزیت مواد مطور قابل توجهی افزایش می در نهایت ایجاد فصل مشترک بزرگ تر به خواص دارند و با مواد ماتریس در هر دو سطح منصل شود. ساختار دوبعدی SS پیوند بهتری با مواد ماتریس دارک بر این تقویت ۳ درصد وزنی SD در پلیایت یواد مایتری دو با مواد ماتریس در هر یو تقویت ۳ درصد وزنی SS در پلیایتیل (PE) منجر به افزایش استحکام می دو ر پلیاتیلین رود را در ار تباه بین SS در پلیاتیلی دارد و یک مور در گرفتر در کرم دو در پلیاتیلی (PE) منجر به افزایش استحکام کششی و مدول الاستیک کامپوزیت به تریس پلیاتیلین را تنها به میزان ۵۵٪ و ۵۷٪ افزایش می دود.[۰]. خواص می می می بلیز یا ۵۵ پلی یو کار یو یا ۵۵ پلیای می

با میدانهای نیروی تجربی کمتر توسعهیافته، تکنیک شبیهسازی دینامیک مولکولی (MD) نقش اساسی در تجزیه و تحلیل پاسخهای مکانیکی نانو پرکنندهها و نانوکامپوزیتها ایفا می کند[۱۸–۱۳]. لین و همکاران پاسخ کمانش نانوکامپوزیت پلیمری تقویتشده با GS را مورد بحث قراردادهاند و ثابت کردهاند که شبیهسازیهای MD میتوانند بینش بیشتری از دامنه کمانش و برهم کنشهای میان نانو پرکنندهها و مواد ماتریس ارائه دهند که یافتن آنهادر آزمایشهای مقیاس نانو دشوار است[۱۹]. در نمونههای کاربردی، تقریبا تمام کامپوزیتهای تقویت شده با GS با GS پا GS لایهای تقویت شده اند[۱۰]. چندین تحلیل توسط محققان در مورد نتایج تقویت SBهای چندلایه در مواد ماتریس بر رفتار مکانیکی مواد نانوکامپوزیت منتشر شده است[۱۲, ۲۲]. در مقایسه با کامپوزیتهای سرامیکی و پلیمری تقویت شده با GSها، کامپوزیتهای فلزی تقویت شده با GS به دلیل مشکلاتی مانند توزیع یکنواخت، تولید انبوه نانو پرکنندههای همتراز و پیوند بین سطحی ضعیف کمتر مورد بررسی قرارمی گیرند[۳]. ام از بین فلزات موجود، آلومینیوم (AI) در بسیاری از کاربردها به دلیل چگالی کم، کارایی مناسب و خواص سختی آن به سایر آومینیوم در صنایع، خودروسازی و صنایع نظامی وجود دارد[۲۶]. شین و همکاران یک کامپوزیت آلی تعبیه شده چندلایه GS با رویکرد متالورژی پودر توسعه دادند و ویژگیهای مقاومت آن را بررسی کردند [۲۷]. بر اساس روش MD، تحقیقات زیادی برای GSهای لایهای و کامپوزیتهای تقویت شده با GS لایهای توسط محققین مختلف در سراسر جهان اجرا شده است و مشخص شده است که افزایش دما پیامد منفی بر خواص مکانیکی GS ها دارد [۲۸]. در سال ۲۰۲۰ صدیق و همکاران پژوهشی تحت عنوان بررسی نانوکامپوزیتهای بورنیترید آلومینیوم انجام دادند. در خلال این پژوهش اثر عیب جای خالی مورد بررسی قرار گرفت. آنها دریافتند که حضور نقص جای خالی در نانوکامپوزیت بورنیترید آلومینیوم منجر به افت خواص مکانیکی خواهد شد[۲۹]. همچنین گزارشات نشان میدهد که تشکیل عیوب نامطلوب در ساختارهای کریستالی یک مسأله اجتناب ناپذیر است، به خصوص زمانی که فرآیندهای مکانیکی در روش سنتز آنها دخالت داشته باشد. اگرچه وجود جای خالی خواص مغناطیسی را ارتقا میدهد اما عیوب ذکر شده ویژگیهای مکانیکی این نانوساختارها را کاهش میدهد [۳۰].

در سال ۲۰۱۷ در یک پژوهش انجام شده، مخالینگام و کومار به بررسی خواص مکانیکی نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین پرداختند. در این پژوهش که به نتایج محدودی ختم شده است، هیچگونه نقص ساختاری و همچنین اثر تعداد لایه بر خواص مکانیکی مورد توجه قرار نگرفته است و نتایج گزارش شده محدود به مدول یانگ نانوکامپوزیت است[۳۲]. به همین دلیل برای دستیابی به نتایج نزدیک به واقعیت، بررسی عیبها در خلال شبیهسازی نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین امری ضروری است. با توجه به ضروریات ذکر شده، در این پژوهش به بررسی خواص مکانیکی نانو کامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با گرافین تحت تست کشش تک محوره در جهت دو همچنین تأثیر نقص جایخالی اعمال شده در لایه گرافین با درصدهای اتمی ۳، ۶ و ۹، تاثیر نقص حفره اعمال شده بر لایه گرافین با شعاعهای ۵، ۷ و ۹ آنگستروم و همچنین اثر افزایش تعداد لایه فاز فیبر یعنی گرافین بر مدول یانگ و استحکام کششی نانوکامپوزیت پرداخته شده است.

۲–مدلسازی سلول واحد نانو

۱–۲ مدل شبیه سازی

نانو سلول واحد مولکولی (NUC) برای شبیه سازی MD در شکل ۱ با یک ، دو و سه لایه گرافین نشان داده شده است. برای ایجاد NUC در شبیه سازی دینامیک مولکولی، شرایط تناوبی در محورهای x، y و z استفاده میشود. کسر حجمی برای نانو سلول واحد ۵٪ با ابعاد ۵۱ آنگستروم در جهات x و y و ۲۸/۳۵ آنگستروم در جهت z در نظر گرفته شده است. به منظور بررسی آثار مکانیکی نقص جایخالی و نقص حفره، تستهای کشش انجام شده روی نانوکامپوزیت به دو دسته مجزای بدون نقص و با تقص تقسیم بندی می شود. تست های کشش در جهت x و با حضور نقص جایخالی و نقص حفره، تستهای کشش انجام شده روی نانوکامپوزیت به دو دسته مجزای بدون نقص و با تقص تقسیم بندی می شوند. تستهای کشش در جهت x و با حضور نقص جایخالی با درصدهای اتمی ۲ ، ۶ و ۹ به صورت نقص و با تصادفی و در ساختار گرافین در نظر گرفته شده است (شکل ۲-الف). همچنین به منظور انجام آزمون کشش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین با نقص حفره، حفره هایی با شعاع ۵، ۷ و ۹ آنگستروم در وسط لایه گرافین ایجاد شده است (شکل ۲-ب) تصادفی و در ساختار گرافین در نظر گرفته شده است (شکل ۲-الف). همچنین به منظور انجام آزمون کشش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین با نقص حفره، حفره های با می ۲ ، ۶ و ۹ به صورت تصادفی و در ساختار گرافین در نظر گرفته شده است (شکل ۲-الف). همچنین به منظور انجام آزمون کشش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین با نقص حفره، حفره هایی با شعاع ۵، ۷ و ۹ آنگستروم در وسط لایه گرافین ایجاد شده است (شکل ۲-ب) کر سرحجمی در جهت z افزایش داده شده است.



(ب)

(الف)

(ج)

شكل ۱- مدل اتمى نشان دهنده ساختار نانوكامپوزيت آلومينيوم گرافين الف) گرافن تک لايه ب)گرافين دولايه ج)گرافين سه لايه



شکل ۲- الف) نقص جایخالی ۳ درصداتمی در ساختار گرافین نانوکامپوزیت ب) حفره در ساختار گرافین نانوکامپوزیت.

۲-۲ پتانسیل های بین اتمی
استفاده از پتانسیل بین اتمی صحیح در انجام شبیه سازیها نقشی کلیدی دارد[۳۳]. در مطالعه حاضر پتانسیلهای بین اتمی زیر مورد استفاده قرار گرفته اند:
الف: برای اتههای آلومینیوم روش اتم تعبیه شده اصلاح شده (MEAM)، [۳۴]
الف: برای اتههای آلومینیوم روش اتم تعبیه شده اصلاح شده (MEAM)، [۳۴]
ب: برای اتههای آلومینیوم روش اتم تعبیه شده اصلاح شده (MEAM)، [۳۴]
ب: برای اتههای کربن ترتیب پیوند تجربی واکنشی بین مولکولی تطبیقی(AIREBO) [۳۵]
پ: برای اتههای کربن ترتیب پیوند تجربی واکنشی بین مولکولی تطبیقی(AIREBO) [۳۵]
پ: برای تعاملات بین اتههای کربن و آلومینیوم لنارد-جوئز (L-J) [۳۶]
همچنین مقدار شعاع قطع معادل $2_{AL} = K_{AL} = K_{LJ}$ (۱)
در نظر گرفته میشود. انرژی کل مدل به صورت زیر نمایش داده میشود.
پ: برای مقدار شعاع قطع معادل $3_{AL} = K_{AL} = K_{LJ}$ در نظر گرفته میشود. انرژی کل مدل به صورت زیر نمایش داده میشود.
زیر نمایش داده میشود.

چوی و همکاران مورد بحث قرار گرفته است و همچنین در جدول پایین ذکر شدهاند.

پارامترهای پتانسیل لناردجونز	پيوند آلومينيوم– آلومينيوم	پيوند کربن-کربن	پیوند آلومینیوم کربن با قانون اختلاط
£ (ev)	•/۴۱۵V	٢/እ۴۴.	•/•٣۴٣٨
Б (А ⁰)	۲/۶۲۰۰	٣/۴٠٠٠	٣/• ١ • •

جدول ۱-پارامترهای مربوط به پتانسیل های بین اتمی[۳۷]

شعاع کات آف ${ m B}_{AL-C}=9.\,03A^0$

برای انجام شبیه سازیMD ، کدهای منبع باز کاربر پسند و قابل اعتماد مختلفی مثل CHARMM ، LAMMPS، موجود، GROMACS ، AMBER، GROMACS به صورت رایگان در دسترس هستند [۳۸]. با وجود نرمافزارهای شبیه سازی MD موجود، از کد LAMMPS به طور گستردهای به دلیل تطبیق پذیری آن استفاده می شود. بنابراین در مطالعه حاضر، LAMMPS به عنوان ابزار شبیه سازی استفاده می شود [۳۹].

۳-شرایط شبیه سازی

گام زمانی پس از هم گرایی نتایج در مقدار ۵/۵ فمتوثانیه برای همهی مدلهای شبیه سازی شده در نظر گرفته شد و اتم ها تحت مجموعه میکروکانونیکال (NVE) در دمای ۳۰۰ کلوین با ترموستات لانگوین متعادل می شوند. پس از آن برای آزاد کردن تنشهای داخلی اولیه، فشار صفر بار با استفاده از آنسامبل NPT اعمال شد. همان طور که در شکل ۳ مشخص است، اتمها پس از طی کردن پانصدهزار گام زمانی، به سطح کمینه انرژی خود رسیده و از آنجا که پایداری سیستم وابسته به انرژی پتانسیل است، این نمودار نشان از به تعادل رسیدن سیستم اتمی دارد. همچنین دمای سیستم شبیه سازی شده، به خوبی در ناحیه ۳۰۰ کلوین قرار گرفته است.

در مرحله اول اعتبار سنجی رویکرد شبیه سازیMD آلومینیوم خالص در مقاله حاضر با مقایسه نتایج نمودار تنش-کرنش و مدول یانگ با نتایج منتشر شده در مقاله رونگ و همکاران (شکل ۴) انجام شده است[۴۰]. رونگ و همکاران مدول ۷۴٫۷۸ گیگاپاسکال را گزارش کردند و در شرایط شبیهسازی مشابه، مطالعه حاضر مدول ۷۰ گیگاپاسکال را گزارش میکند از این رو دقت روش فعلی تایید شده است.



۴–نتایج و بحث

ویژگیهای مکانیکی نانوکامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با گرافین توسط آزمایشهای عددی MD و با استفاده از مرزهای تناوبی با شرایط کسر حجمی ۵ درصد برای فاز فیبر محاسبه شد. نتایج منحنیهای تنش کرنش که توسط شبیه سازی رایانهای MD یافت شده، در شکلهای زیر نشان داده شده است. همان طور که پیش تر گفته شد، همه ساختارهای کریستالی در شبکه خود دارای حفرهها و نقصهایی هستند که برای دستیابی به نتایج واقعی و قابل اعتمادتر لازم است اثرات آن ها بررسی شوند. در این پژوهش سه تست کشش برای نانوساختار با نقص جای خالی و درصدهای اتمی ۳ ، ۶ و ۹ در ساختار گرافین، سه تست کشش با حضور نقص حفره اعمال شده در لایه گرافین با شعاع ۵ ، ۷ و ۹ و همچنین تست کشش با تقویت یک، دو و سه لایه گرافین انجام گرفته شد. در شکل ۵، نتایج حاصل از آزمون کشش تک محوره نانوکامپوزیت بدون نقص آلومینیوم گرافین تک لایه با آزمون کشش آلومینیوم خالص و نمونه مرجع مقایسه شده است. برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین بی تک یا ۲ گیگا پاسکال و استحکام کششی ۲۲/۵ گیگا پاسکال به دست آمد که در مقایسه با نمونه آلومینیوم گرافین تک لایه با و ۲۳۰ درصد افزایش مشاهده می شود. مقادیر تخش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین تی دو د تر تو به در تش می تا در کیگا پاسکال و استحکام کششی ۲۲/۵ گیگا پاسکال به دست آمد که در مقایسه با نمونه آلومینیوم خالوین بی تقص، مدول یانگ مرزش ۲۲/۰ گرافین دچار گسیختگی می شود درحالی که برای آلومینیوم گرافین در حین بارگذاری روند صعودی دارند تا در آلومینیوم خالص است.



شكل ۵- مقايسه نمودار تنش كرنش آلومينيوم خالص و نانوكامپوزيت آلومينيوم تقويت شده با گرافين

شکل ۶ منحنیهای تنش کرنش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای عیب جایخالی با درصدهای اتمی ۳، ۶ و ۹ را نشان میدهند که با نمونه نانوکامپوزیت بیعیب آلومینیوم گرافین تک لایه مقایسه شدهاند. همانطور که دیده میشود اعمال نقص جایخالی با ۳ درصداتمی در ساختار گرافین باعث کاهش شیب ناحیه خطی منحنی تنش کرنش و استحکام کششی نانوکامپوزیت شده است. همانطور که در نمودار ۶ مشخص است، نانوکامپوزیت دارای نقص جایخالی ۳ درصداتمی بیشترین تنش خود را به مقدار ۱۶/۰۳ گیگاپاسکال در کرنش ۸۱/۰ تحمل کرده است که استحکام کششی در مقایسه با نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین بینقص، ۲۸/۱۱ درصد کاهش یافته است. این کاهش به دلیل ضعف در ساختار لایه گرافین با توجه به اعمال استحکام کششی برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای ۶ درصد نقص جایخالی، مقدار ۱۱ / ۱۵ گیگاپاسکال به دست آمد که در مقایسه با ساختار بی نقص آلومینیوم گرافین، ۳۲/۲ درصد کاهش پیدا کرده است. برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص جایخالی ۹ درصد اتمی، استحکام کششی ۱۴/۷ گیگاپاسکال بدست آمد که در مقایسه با نمونه بینقص به ترتیب ۳۴ درصد کاهش پیداکرده است. بنابراین می توان بیان داشت که تنش حدنهایی نانوکامپوزیت سالم و بی نقص در حدود ۲۰۰تا ۳۲۰ درصد افزایش پیدا کرده است. بنابراین می توان بیان داشت که تنش حدنهایی نانوکامپوزیت سالم و بی نقص در حدود ۲۰۰ گرافن مطالعه آقای لی و همکارانش که افزایش ۲۰۰٪ در تنش حد نهایی را با افزودن ۱۱٪ گرافن به ساختار آلومینیوم مشاهده کردن همخوانی دارد[۴1] .علاوه بر این در همه نمونههای دارای نقص جایخالی با افزایش درصد اتمی نقص، شیب ناحیه خطی منحنی تنش کرنش کاهش پیدا کردهاست. نکته قابل توجه در خصوص اعمال نقص جایخالی بر ساختار گرافین در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین مربوط به افت شدید خواص مکانیکی با اعمال نقص جایخالی بر لایه گرافین است.

اشکال ۲ تا ۹ رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص جایخالی حین بارگذاری کششی را در گامهای زمانی مختلف نشان میدهند که با اعمال هرچه بیشتر درصداتمی نقص جایخالی، مشاهده میشود که تغییرشکل و گسیختگی ساختار گرافین زودتر رخ میدهد.



شکل ۶- مقایسه اثر نقص جای خالی بر مدول یانگ و استحکام کششی نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین با نمونه بی نقص



شکل ۷- رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص جایخالی ۳ درصد در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین



۲۵ پیکوثانیه ۲۰ پیکوثانیه ۰ پیکوثانیه

شکل ۸- رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص جایخالی ۶ درصد در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین



شکل ۹- رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص جایخالی ۹ درصد در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین

به منظور انجام آزمون کشش نانو کامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره در ساختار گرافین تک لایه که در شکل۲-ب مشخص است، سه نمونه با شعاع ۵، ۷ و ۹ آنگستروم ایجادشده است. پس از ایجاد ساختارهای موردنظر، آزمون کشش در جهت X روی ساختار کامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با تک لایه گرافین دارای حفره اعمال شد. شکل ۱۰ نمودار تعادل دمایی و انرژی پتانسیل نانوساختار آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره را نشان می دهد که در تمام مدتزمان شبیه سازی دما در محدوده ۲۰۰ کلوین نگهداشته شده است. علاوه بر این، انرژی پتانسیل ساختار در مقدار ۲۰۶۱- به سطح پایدار خود رسیده است. شکل ۱۱ منحنی های تنش کرنش مربوط به ساختار کامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۵، ۷ و ۹ و نقایسه آن با ساختار بی عیب نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین را نشان می دهد.

همان طور که در شکل ۱۱ مشخص است وجود نقص حفره در لایه گرافین باعث کاهش شیب ناحیه خطی منحنی تنش کرنش، استحکام کششی و مقدار کرنشی که بیشترین تنش در آن اتفاق میافتد، شده است. استحکام کششی برای ساختار کامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۵ آنگستروم ۱۸/۶ گیگاپاسکال به دست آمد که نسبت به ساختار کامل نانوکامپوزیت آلومینیم گرافین باعث افت ۱۶/۵ درصدی شده است. برای ساختار نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۷ آنگستروم، مقدار استحکام کششی ۱۶/۶۲ گیگاپاسکال به دست آمد که در مقایسه با ساختار بینقص نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین ۲۵/۲ درصد کاهش در استحکام کششی مشاهده میشود. در آخر و برای ساختار نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۹ آنگستروم استحکام کششی مقدار ۱۴/۴۹ به دست آمد که در مقایسه با ساختار بینقص نانوکامپوزیت آلومینیوم آلومینیوم گرافین کاهش در استحکام کششی مقدار ۱۴/۴۹ به دست آمد که در مقایسه با ساختار بینقص نانوکامپوزیت آلومینیوم آلومینیوم گرافین کاهش در استحکام کششی مقدار ۱۴/۴۹ به دست آمد که در مقایسه با ساختار بینقص نانوکامپوزیت آلومینیوم

از مقایسه نمودارها میتوان دریافت که با اعمال نقص حفره در لایه گرافین خواص مکانیکی شیب ناحیه خطی افت کرده است و با افزایش شعاع حفره، مقدار کرنشی که بیشترین تنش در آن اتفاق میافتد، کاهش پیداکرده است. بهعنوان مثال، در منحنی تنش کرنش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین بینقص این مقدار کرنش، ۲۲/۰ است، درحالی که برای نمونه دارای نقص حفره با شعاع ۹ این عدد مقدار ۰/۱۸ میباشد که این مهم، بیانگر آن است که نمونههای دارای نقص در اثر تنش کششی محوری زودتر دچار تغییر شکل میشوند. همچنین تغییر شکل لایه گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۵، ۷ و ۹ آنگستروم حین آزمون کشش در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین در نمودارهای ۱۲–۱۴ نشان دادهشده است. مشاهده میشود که با افزایش شعاع حفره در ساختار گرافین در گام زمانی یکسان، گسیختگی بیشتری دیده میشود.



شکل ۱۰- نمودار تعادل دمایی و انرژی پتانسیل نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین تک لایه با نقص حفره



شکل ۱۲- رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۵ آنگستروم در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین



شکل ۱۳- رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص حفره باشعاع ۷ آنگستروم در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین



شکل۱۴- رفتار کششی لایه گرافین دارای نقص حفره باشعاع ۹ آنگستروم در نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین

همگرایی انرژی پتانسیل و دمای ساختار آلومینیوم گرافین تک لایه در شکل ۳ آورده شده است. در شکلهای ۱۵ و ۱۶ نمودارهای تعادل دما و انرژی پتانسیل ساختارهای آلومینیوم گرافین دو و سه لایه آورده شده است. در شکل ۱۵ و ۱۶ به خوبی نشان داده شده است که در حین شبیهسازی، دمای سیستم اتمی به خوبی در حدود ۳۰۰ کلوین نگهداشته شده است. همچنین مقادیر انرژی پتانسیل به تعادل رسیده به ترتیب برای ساختار دو و سه لایه ۲۱۳۸۰ و ۲۲۴۶۰ الکترون ولت است. محنی تنش کرنش نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین یک، دو و سه لایه در شکل ۱۷ آورده شده است. مشاهده میگردد که با افزایش تعداد لایه از یک به سه، مقدار کرنشی که بیشترین تنش در آن اتفاق میافتد، به سمت ارقام بزرگتری میل می کند. همچنین نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دولایه در کرنش ۲۰/۴ بیشترین تنش خود را تحمل میکند درحالی که طبق شکل برای نانوساختار سه لایه این مقدار کرنشی که بیشترین تنش در آن اتفاق میافتد، به سمت ارقام بزرگتری میل می کند. همچنین نانوساختار سه لایه این مقدار کرنش که ۲۰/۴ رسیده است و در حالت تک لایه این مقدار ۲۲/۰ است. این بدان معناست که با افزایش تعداد لایه گرافین، مقاومت نانوکامپوزیت در مقابل تغییر شکل افزایش پیدا خواهد کرد. همچنین با افزایش تعداد لایههای افزایش تعداد داد به گرافین باید گفت که این مقادیر هم همچون شیب ناحیه خطی منحنی تنش کرنش، روند صعودی انوکامپوزیت آلومینیوم گرافین باید گفت که این مقادیر هم همچون شیب ناحیه خطی منحنی تنش کرنش، روند صعودی انهرکامپوزیت آلومینیوم گرافین باید گفت که این مقادیر هم همچون شیب ناحیه خطی منحنی تش کرنش، روند صعودی داشتند و با افزایش تعداد لایه، استحکام کششی هم افزایش یافت. بهطوری که در نانوکامپوزیت تک لایه مقدار استحکام کششی داشتند و با افزایش تعداد لایه، استحکام کششی هم افزایش یافت. به تک لایه ۱۰۰ مگاپاسکال رشد نشان داده است و مقدار داشتند و با افزایش میدان دادن در انوکامپوزیت آلومینیوم گرافین افزایش مییاید در خلی کرنش، روند صعودی داشتند و با افزایش میداد داین مانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین سه لایه مقدار استحکام کششی میدان داست و مقدار دست کرش میشان داده است و مقدار ستحکام کششی کران در داشته است.



شکل ۱۷- نمودار مقایسه تنش کرنش نانوکامپوزیتهای آلومینیوم گرافین چندلایه

در جدولهای ۲-۴ مقادیر مدول یانگ و تنش حدنهایی نانوکامپوزیت برای تمام حالتهای بررسی شده در این پژوهش آورده شده است. مدول یانگ برای نانوکامپوزیت با نقص جای خالی ۳، ۶ و ۹ درصد اتمی به ترتیب ۱۱۶/۶، ۱۱۶/۸ و ۱۱۲/۴ گیگاپاسکال میباشد که نسبت به نمونه بی نقص به ترتیب ۱۵/۲ ، ۲۳/۶ و ۳۳ درصد کاهش یافته است. برای نانوکامپوزیت با نقص حفره با شعاع ۵،۵ و ۹ آنگستروم مدول یانگ به ترتیب ۱۴۰، ۱۳۵/۴ و ۱۲۰/۵۹ گیگاپاسکال است در مقایسه با نمونه بی نقص به ترتیب ۸/۴، ۱۱/۵ و ۲۱/۱ درصد کاهش پیدا کرده است. همچنین مدول یانگ برای نانوکامپوزیتهای آلومینیوم گرافین یک، دو و سه لایه روند صعودی داشت که به ترتیب مقادیر ۱۵۳، ۱۵۷/۷ و ۱۵۹/۷ گیگاپاسکال گزارش می شود که در مقایسه با نمونه آلومینیوم خالص به ترتیب، ۲۱۸، ۲۲۵ و ۲۲۸ درصد افزایش پیدا کرده است.

نمونه	مدول يانگ(گيگاپاسكال)	استحکام کششی(گیگاپاسکال)
نقص جای خالی۳ درصد اتمی	179/8	18
نقص جای خالی۶ درصد اتمی	۱ ۱۶/۸	۱۵/۱
نقص جای خالی ۹ درصد اتمی	1.7/4	1 ۴ /۷

جدول ۲- مدول یانگ و استحکام حدنهایی نانو کامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با گرافین دارای نقص جای خالی

جدول ۳- مدول یانگ و استحکام کششی نانوکامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با گرافین دارای نقص حفره

استحکام کششی(گیگاپاسکال)	مدول يانگ(گيگاپاسكال)	نمونه
١λ/۶	آنگستروم ۱۴۰	نقص حفره به شعاع ۵
\ <i>\$</i> /V	آنگستروم ۱۳۵/۴	نقص حفره به شعاع ۷
١۴/۵	آنگستروم ۱۲۰/۶	نقص حفره به شعاع ۹

-				
آلمور نيروه كرافين	م ذائم کام به: بت هام	الممينيمم خالم	استحكام كشش	- (Sile lass - 4 lass -
الومينيوم كراكين	ا و فالو فالپور يف هاي	، تومينيوم خانكر	استحصام فسسى	جناول المتاول يانك و

استحکام کششی(گیگاپاسکال)	مدول يانگ(گيگاپاسكال)	نمونه
	٧٠	آلومينيوم خالص
77/7	۱۵۳	نانوكامپوزيت با گرافين تک لايه
77/4	$\Delta V/V$	نانوكامپوزيت با گرافين دو لايه
۲۲/۸	۱۵۹/۷	نانوکامپوزیت با گرافین سه لایه

۵- نتیجه گیری

در پژوهش حاضر، آزمونهای کشش به کمک دینامیک مولکولی برای ارزیابی مدول یانگ و استحکام کششی نانو کامپوزیت آلومینیوم تقویتشده با گرافین انجام شد. سلول واحد در مقیاس نانو برای پیش بینی خواص مکانیکی نانو کامپوزیت آلومینیوم توسط لایه گرافین و همچنین اثر نقص جایخالی و نقص حفره، به دو صورت ساختار کامل و ساختارهای دارای نقص جای خالی ۳، ۶ و ۹ درصد اتمی و ساختار دارای نقص حفره با شعاع ۵ ، ۷ و۹ آنگستروم شبیه سازی شد. همچنین برای بررسی اثر تعداد لایه گرافین بر خواص مکانیکی نانوکامپوزیت، هرکدام از این ساختارها به صورت جداگانه ایجاد شدند. یافتههای مهم بر اساس مطالعه حاضر عبارتاند از:

 افزودن تک لایه گرافین به ساختار آلومینیوم خالص موجب افزایش قابل توجه مدول یانگ و استحکام کششی آلومینیوم خالص شد که برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین تک لایه این مقادیر ۱۵۳ و ۲۲/۳ گیگاپاسکال بدست آمد که در مقایسه با نمونه آلومینیوم خالص، بهترتیب ۲۱۸ و ۳۲۰ درصد افزایش یافتهاند.

- تقویت ساختار آلومینیوم خالص بهوسیله دو و سه لایه گرافین موجب افزایش مدول یانگ و استحکام کششی آلومینیوم خالص شد که برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دو و سه لایه، مقادیر مدول یانگ به ترتیب ۱۵۷/۷ و ۱۵۹/۷ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم خالص ۲۲۵ و ۲۲۸ درصد افزایش مشاهده می شود. همچنین استحکام کششی برای نانوکامپوزیت آلومینیوم تقویت شده با دو و سه لایه گرافین مقادیر ۲۲/۴ و ۲۲/۴ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم تقویت شده با دو و سه لایه مقادیر مدول یانگ و استحکام کششی آلومینیوم برای نانوکامپوزیت آلومینیوم خالص ۲۲۵ و ۲۲۸ و ۲۲۸ و ۲۲/۴ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم خالص ۲۰۰۶ و ۲۰/۴ درصد افزایش مقادیر ۲۲/۴ و ۲۲/۴ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم خالص به ترتیب ۲۹۸/۶ و ۲۰۰۳ درصد افزایش مقادیر ۲۲/۴ و ۲۲/۴ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم خالص ۲۰۰۶ و ۲۰۰۶ درصد افزایش مقادیر ۲۲/۴ و ۲۲/۴ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم تقویت شده با دو و سه لایه گرافین مقادیر ۲۲/۴ و ۲۲/۴ بدست آمد که در مقایسه با آلومینیوم خالص ۲۰۴۵ و ۲۰۰۶ درصد افزایش مشاهده می شود.
- نقص جایخالی باعث کاهش مدول یانگ و استحکام کششی نانوکامپوزیت شد. بهطوری که برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص جایخالی ۳، ۶ و ۹ درصد اتمی مقادیر مدول یانگ به ترتیب ۱۱۹/۶، ۱۱۶/۰ و ۱۱۰۶ گیگاپاسکال بدست آمد که در مقایسه با نانوکامپوزیت الومینیوم گرافین بینقص به ترتیب ۱۵/۲ ، ۲۳/۶ و ۳۳ درصد کاهش پیدا کرده است. مقادیر استحکام کششی برای نانوکامپوزیتهای دارای نقص جالی خالی ۳، ۶ و ۹ درصد به ترتیب ۱۶/۳ ، ۱۵/۱ و ۱۴/۷ بدست آمد که در مقایسه با نانوکامپوزیتهای دارای نقص جالی خالی ۳، ۶ و ۲۸ ۲۸/۳ و ۳۶ درصد کاهش مشاهده می شود.
- نقص حفره باعث کاهش مدول یانگ و استحکام کششی نانوکامپوزیت شد. به طوری که برای نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین دارای نقص حفره با شعاع ۵، ۷ و ۹ آنگستروم به ترتیب مقادیر مدول یانگ ۱۴۰، ۲۰۱۴ و ۱۲۰/۵۹ و ۱۲۰/۵۹ و گیگاپاسکال بدست آمد که مدول یانگ در مقایسه با نانوکامپوزیت الومینیوم گرافین بی نقص به ترتیب ۸/۴، ۱۱/۵ و ۲۱/۱ درصد کاهش پیدا کرده است. مقادیر استحکام کششی برای نانوکامپوزیتهای دارای نقص حفره با شعاع ۵، ۷ و ۹ درصد به ترتیب ۱۸/۶ ، ۱۶/۶۷ و ۱۴/۴۹ بدست آمد که در مقایسه با نانوکامپوزیت آلومینیوم گرافین بی نقص به ترتیب ۱۸/۵، ۲۵/۲، ۱۸/۶ و ۳۵ درصد کاهش مشاهده می شود.
- رفتار اثر نقص جایخالی و نقص حفره بر روی مدول یانگ و استحکام کششی در سه آزمون گرفته شده برای هردو ساختار به صورت غیر خطی ظاهر شد.

واژه نامه

Graphene sheet(GS)	ورقەھاى گرافن
Nanofullerenes	نانوفولرنها
Carbon nanotubes	نانولولەھاى كربنى
Polyethylene	پلی اتیلن
Tensile strength	استحكام كششى
Vacancy Defect	نقص جایخالی
Molecular Nano Unit Cell	سلول واحد نانومولكولى
Molecular dynamics	ديناميک مولکولي
Time steps	گام زمانی
Cuttof radius	شعاع قطع

- [1] A. A. Balandin, "Thermal properties of graphene and nanostructured carbon materials," *Nature materials*, vol. 10, no. 8, pp. 569-581, 2011.
- [2] C. Lee, X. Wei, J. W. Kysar, and J. Hone, "Measurement of the elastic properties and intrinsic strength of monolayer graphene," *science*, vol. 321, no. 5887, pp. 385-388, 2008.
- [3] M. Sharma, L. Johnson, and J. McClure, "Diamagnetism of graphite," *Physics Letters A*, vol. 44, no. 7, pp. 445-446, 1973.
- [4] K.Mohammadi, "Application of SSPH Method in Free Vibration Analysis of Graphene," *The Journal of Applied and Computational Sciences in Mechanics*, vol. 31, no. 2, pp. 53-66, 2020.
- [5] E. Fradkin, "Critical behavior of disordered degenerate semiconductors. I. Models, symmetries, and formalism," *Physical Review B*, vol. 33, no. 5, p. 3257, 1986.
- [6] K. S. Novoselov *et al.*, "Electric field effect in atomically thin carbon films," *science*, vol. 306, no. 5696, pp. 666-669, 2004.
- [7] T. Kuilla, S. Bhadra, D. Yao, N. H. Kim, S. Bose, and J. H. Lee, "Recent advances in graphene based polymer composites," *Progress in polymer science*, vol. 35, no. 11, pp. 1350-1375, 2010.
- [8] H. Kim and C. W. Macosko, "Processing-property relationships of polycarbonate/graphene composites," *Polymer*, vol. 50, no. 15, pp. 3797-3809, 2009.
- [9] S. Stankovich *et al.*, "Graphene-based composite materials," *nature*, vol. 442, no. 7100, pp. 282-286, 2006.
- [10] M. El Achaby and A. Qaiss, "Processing and properties of polyethylene reinforced by graphene nanosheets and carbon nanotubes," *Materials & Design*, vol. 44, pp. 81-89, 2013.
- [11] I. Chang and B.-C. Chiang, "Mechanical buckling of single-walled carbon nanotubes: Atomistic simulations," *Journal of Applied Physics*, vol. 106, no. 11, 2009.
- [12] M. Ayatollahi, S. Shadlou, and M. Shokrieh, "Multiscale modeling for mechanical properties of carbon nanotube reinforced nanocomposites subjected to different types of loading," *Composite Structures*, vol. 93, no. 9, pp. 2250-2259, 2011.
- [13] M.-A. Mostaan, J. Davoodi, H. Alizadeh, and M. Yarifard, "Nontrivial tensile behavior of rutile TiO 2 nanowires: a molecular dynamics study," *The European Physical Journal B*, vol. 91, pp. 1-6, 2018.
- [14] H. Alizadeh, M. A. Mostaan, N. Malih, and J. Davoodi, "Size and shape dependent thermal properties of rutile TiO2 nanoparticles: a molecular dynamics simulation study," *Molecular Simulation*, vol. 46, no. 5, pp. 341-349, 2020.
- [15] M.Binghi.S.Rahnama.A.Dadrasi, "Analysis of fracture behavior of carbon nitride poly crystalline by genetic algorithm and molecular dynamics methods," *The Journal of Applied and Computational Sciences in Mechanics*, 2023, doi: 10.22067/JACSM.2023.83323.1192.
- [16] A.Albooyeh.A.Dadrasi.M.Razavikia, "Investigation of the Effect of Geometric Defects and Temperature Changes on the Fracture Behavior of Boron Carbide Monocrystalline Structure by Molecular Dynamics," *The Journal of Applied and Computational Sciences in Mechanics*, 2022, doi: 10.22067/JACSM.2023.83323.1192.

- [17] M.A.H.Khotbesara.M.Ajri.M.Samadiyan, "Mechanical properties analysis of a monolayer biphenylene at different temperatures" *journal of modeling in engineering*, 2023, doi: 10.22075/JME.2023.31122.2485.
- [18] M.Samadian.M.Ajri.A.zizi.M.Amin.H.Khotbesara, "Investigating the pinhole effect on the mechanical properties of biphenylene," *applied physics A*, 2023, doi: https://doi.org/10.1007/s00339-023-07112-z.
- [19] F. Lin, Y. Xiang, and H.-S. Shen, "Buckling of graphene embedded in polymer matrix under compression," *International Journal of Structural Stability and Dynamics*, vol. 15, no. 07, p. 1540016, 2015.
- [20] Y. Y. Zhang and Y. Gu, "Mechanical properties of graphene: Effects of layer number, temperature and isotope," *Computational Materials Science*, vol. 71, pp. 197-200, 2013.
- [21] Y. Song *et al.*, "Microscopic mechanical properties of titanium composites containing multi-layer graphene nanofillers," *Materials & Design*, vol. 109, pp. 256-263, 2016.
- [22] H. Wang, G. Xie, Z. Ying, Y. Tong, and Y. Zeng, "Enhanced mechanical properties of multi-layer graphene filled poly (vinyl chloride) composite films," *Journal of Materials Science & Technology*, vol. 31, no. 4, pp. 340-344, 2015.
- [23] H. Kwon, D. H. Park, J. F. Silvain, and A. Kawasaki, "Investigation of carbon nanotube reinforced aluminum matrix composite materials," *Composites Science and Technology*, vol. 70, no. 3, pp. 546-550, 2010.
- [24] A. K. Srivastava, M. K. Dikshit, V. K. Pathak, and L. Khurana, "A molecular dynamics study of the buckling behaviour of graphene-reinforced aluminum nanocomposite plate," *Materials Physics and Mechanics*, vol. 42, pp. 234-241, 2019.
- [25] M.Ali.Farsi.A.R.Sehat, "Experimental and Numerical Study on Aluminum Damage Using a Nonlinear Model of Continuum Damage Mechanics," *The Journal of Applied and Computational Sciences in Mechanics* vol. 27, no. 2, pp. 41-54, 2016.
- [26] A.Bashiri.M.Hosseini.H.Hatami, "Experimental and Numerical Analysis of Single and Double layered Aluminum Sheet 3105 With Mechanical Joints under Drop Weight Impact," *The Journal of Applied and Computational Sciences in Mechanics* vol. 30, no. 2, pp. 109-123, 2019.
- [27] S. Shin, H. Choi, J. Shin, and D. Bae, "Strengthening behavior of few-layered graphene/aluminum composites," *Carbon*, vol. 82, pp. 143-151, 2015.
- [28] C. Li, A. R. Browning, S. Christensen, and A. Strachan, "Atomistic simulations on multilayer graphene reinforced epoxy composites," *Composites Part A: Applied Science and Manufacturing*, vol. 43, no. 8, pp. 1293-1300, 2012.
- [29] P. Sedigh, A. Zare, and A. Montazeri, "Evolution in aluminum applications by numerically-designed high strength boron-nitride/Al nanocomposites," *Computational Materials Science*, vol. 171, p. 109227, 2020.
- [30] A. Du, Y. Chen, Z. Zhu, R. Amal, G. Q. Lu, and S. C. Smith, "Dots versus antidots: computational exploration of structure, magnetism, and half-metallicity in boronnitride nanostructures," *Journal of the American Chemical Society*, vol. 131, no. 47, pp. 17354-17359, 2009.
- [31] X. Qi-lin, L. Zhen-huan, and T. Xiao-geng, "The defect-induced fracture behaviors of hexagonal boron-nitride monolayer nanosheets under uniaxial tension," *Journal of Physics D: Applied Physics*, vol. 48, no. 37, p. 375502, 2015.
- [32] A. Mokhalingam, D. Kumar, and A. Srivastava, "Mechanical behaviour of graphene reinforced aluminum nano composites," *Materials Today: Proceedings*, vol. 4, no. 2, pp. 3952-3958, 2017.

- [33] S.N.A.Kalkhoran.M.Vahvadi, "The Effect of Interatomic Potential Function on Nanometric Machining of Single Crystal Silicon," *The Journal of Applied and Computational Sciences in Mechanics* vol. 30, no. 2, pp. 17-32, 2019.
- [34] E. Lee and B.-J. Lee, "Modified embedded-atom method interatomic potential for the Fe–Al system," *Journal of Physics: Condensed Matter*, vol. 22, no. 17, p. 175702, 2010.
- [35] S. J. Stuart, A. B. Tutein, and J. A. Harrison, "A reactive potential for hydrocarbons with intermolecular interactions," *The Journal of chemical physics*, vol. 112, no. 14, pp. 6472-6486, 2000.
- [36] A. Kumar Srivastava and V. Kumar Pathak, "Elastic properties of graphene-reinforced aluminum nanocomposite: Effects of temperature, stacked, and perforated graphene," *Proceedings of the Institution of Mechanical Engineers, Part L: Journal of Materials: Design and Applications,* vol. 234, no. 9, pp. 1218-1227, 2020.
- [37] B. K. Choi, G. H. Yoon, and S. Lee, "Molecular dynamics studies of CNT-reinforced aluminum composites under uniaxial tensile loading," *Composites Part B: Engineering*, vol. 91, pp. 119-125, 2016.
- [38] M. González, "Force fields and molecular dynamics simulations," *École thématique de la Société Française de la Neutronique*, vol. 12, pp. 169-200, 2011.
- [39] S. Plimpton, "Fast parallel algorithms for short-range molecular dynamics," *Journal of computational physics*, vol. 117, no. 1, pp. 1-19, 1995.
- [40] Y. Rong, H. He, L. Zhang, N. Li, and Y. Zhu, "Molecular dynamics studies on the strengthening mechanism of Al matrix composites reinforced by grapnene nanoplatelets," *Computational Materials Science*, vol. 153, pp. 48-56, 2018.
- [41] J. Li *et al.*, "Microstructure and tensile properties of bulk nanostructured aluminum/graphene composites prepared via cryomilling," *Materials Science and Engineering: A*, vol. 626, pp. 400-405, 2015.