

مکانیک هوافضا/ سال ۱۴۰۱/ دوره ۱۸/ شماره ۲/ صفحه ۱۸۹–۱۸۱

نشريه علمي مكانيك هوافضا

DOR: 20.1001.1.26455323.1401.18.2.12.2



# تحلیل تجربی و شبیهسازی تأثیر پارامترهای هندسی چاپ سهبعدی بر روی بازیابی شکلی پیچشی یلیمر یلیلاکتیک اسید

محمدهادی حسینزاده<sup>ا\*</sup> 🗔، مجید قریشی<sup>۲</sup> 🗔، کیوان نارویی<sup>۳</sup> 回

<sup>۱</sup> دانشجوی دکتری، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران <sup>۲</sup> استاد، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران <sup>۲</sup> استادیار، دانشکده مهندسی و علم مواد، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران

#### چکیدہ گرافیکی



#### چکیدہ

ساخت افزایشی یکی از فرآیندهای ساخت پیشرفته است که امروزه به دلیل ساخت قطعات با ساختارهای پیچیده، سرعت و هزینه پایین تولید، در حال توسعه و گسترش است. چاپ سهبعدی قطعات حافظهدار شکلی در قالب چاپ چهاربعدی، یدیدهای نوظهور در این عرصه است که بهعنوان آینده ساخت افزایشی از آن یاد می شود. در این پژوهش، اثر پارامترهای فرآیند لایهنشانی ذوبی شامل ضخامت لایه، سرعت چاپ و قطر نازل بر میزان بازیابی شکلی پیچشی قطعه چاپ شده بر پایه ماده پلی لاکتیک اسید بررسی شد. برای کاهش هزینه و زمان و همچنین بالا بردن اعتبار و دقت، از روش طرح مرکب مرکزی یکی از زیرمجموعههای روش سطح یاسخ استفاده گردید. تعداد ۱۷ آزمایش انجام شد و مدلی برای  $R^{r}$  تعیین اثر پارامترهای هندسی چاپ سهبعدی بر میزان تغییر شکل بازیابی به دست آمد. و Adj R<sup>۲</sup> مدل به ترتیب بالاتر از ۰/۹۹ و ۰/۹۸ به دست آمد که نشان دهنـده دقـت بـالای مدل و تشابه دادههای آزمایشگاهی و مدل تجربی است. این مدل نشان داد که ضخامت لایهها، قطر نازل و سرعت چاپ به ترتیب اثر گذاری بیشتری در میزان بازیابی شکلی پیچشی دارند. برای بررسی رفتار بازیابی شکلی، این فرآیند شبیهسازی شد و رابطه بین زاویه پیچش بازیابی شده و پیشتنش اعمالی در فرآیند چاپ به دست آمد. برای صحتسنجی مدل، اثر پارامترهای چاپ سهبعدی بر میزان بازیابی شکلی و رابطه پیشتنش با میزان بازیابی شکلی، زاویه پیچش دلخواه ۲۰۰ درجه در نظر گرفته شد که یس از آزمایش تجربی خطای مدل ۲ درصد محاسبه شده و نتایج شبیهسازی منطبق با رفتار حافظهشكلي قطعه بهدست آمد.

#### برجستهها

- به کمک رفتار حافظه شکلی PLA و جهتدهی رشتهها در فرآیند چاپ سهبعدی، بازیابی پیچشی بدست آمد.
- از روش طراحی مرکب مرکزی برای بررسی تاثیر پارامترهای هندسی چاپ سه بعدی بر میزان بازیابی شکلی استفاده شد.

#### مشخصات مقاله

| تاريخچه مقاله:   |
|--|
| نوع مقاله: علمی پژوهشی   |
| دریافت: ۱۴۰۰/۰۹/۲۹   |
| بازنگری: ۱۴۰۰/۱۰/۱۱  |
| پذیرش: ۱۴۰۰/۱۰/۲۰  |
| ارائه برخط: ۱۴۰۰/۱۰/۲۰   |
| *نویسنده مسئول:  |
| m hadi haqqainna dah@qmail.qqm   |
| m.naui.nosseinzauen@gmaii.com  |
| m.nadi.nosseinzaden@gmail.com  |
| m.nadi.nosseinzaden@gmaii.com<br>کليدواژهها:<br>چاپ سەبعدى   |
| میرواژهها:<br>کلیدواژهها:<br>چاپ سهبعدی<br>لایهنشانی ذوبی  |
| M.nadi.nossemzaden@gman.com<br>کلیدواژهها:<br>چاپ سەبعدی<br>لایەنشانی ذوبی<br>پلیمرهای حافظەشکلی     |
| کلیدواژهها:<br>چاپ سهبعدی<br>لایهنشانی ذوبی<br>پلیمرهای حافظهشکلی<br>طرح مرکب مرکزی                  |
| کلیدواژهها:<br>چاپ سهبعدی<br>لایهنشانی ذوبی<br>پلیمرهای حافظهشکلی<br>طرح مرکب مرکزی<br>شبیهسازی عددی |

\* حقوق مؤلفین به نویسندگان و حقوق ناشر به انتشارات دانشگاه جامع امام حسین (ع) داده شده است. این مقاله تحت لیسانس آفرینندگی مردمی ( License Commons \* حقوق مؤلفین به نویسندگان و حقوق ناشر به انتشارات دانشگاه جامع امام حسین (ع) داده شده است. این مقاله تحت لیسانس آفرینندگی مردمی ( Creative ( Commons ) در دسترس شما قرار گرفته است. برای جزئیات این لیسانس، از آدرس https://maj.ihu.ac.ir دیدن فرمائید.

#### ۱– مقدمه

ساخت افزایشی که بهعنوان چاپ سهبعدی نیز شناخته می شود، برای اولین بار در دهه ۱۹۸۰ ابداع شد [۱] و پسازآن بهسرعت جایگاه خود را در صنایع مختلفی چون هوافضا [۲]، خودروسازی [۳]، رباتیک [۴]، صنایع غذایی [۵] و پزشکی [۶] پیدا کرد. این روش جزو فرآیندهای ساخت پیشرفته محسوب می شود و به علت مزایایی از جمله سرعت توليد بالا، مقرون به صرفه بودن، ساخت قطعات پیچیده جایگزین برخی از روشهای سنتی ساخت و تولید شده است [۱ و ۷]. در سال ۲۰۱۳ دانشگاه MIT از یدیدهای جدید در این عرصه، بهعنوان چاپ چهاربعدی رونمایی کرده است [٨]. این نوع از چاپ به صورت تک ماده یا چندماده امکان پذیر است که با استفاده از مواد حافظه شکلی و یا ترکیبی از این مواد و مواد عادی انجام می شود. تفاوت چاپ چهاربعدی با چاپهای سهبعدی مرسوم امکان تغییر شکل قطعات چاپ شده به روش چاپ چهاربعدی بعد از چاپ است. در واقع با تحریک توسط محرکهای خارجی در طول زمان می توان تغییر شکل موردنظر را از این قطعات دریافت نمود [۹]. این ویژگی امکان مونتاژ خودکار، خودترمیمی و چندکارهای را بهصورت وابسته به زمان و مستقل از چاپگر، به محققین خواهد داد [۹]. در واقع چاپ چهاربعدی به گونهای آینده ساخت افزایشی است [۱۰].

پلیمرهای حافظه شکلی دسته ای خاص از مواد هوشمند هستند که توانایی به خاطر سپردن شکل موقت در خود را دارند و پسازآن توسط محرکهای خارجی چون دما، نور، میدان مغناطیسی و جریان الکتریکی تحریک شده و به شکل اولیه خود باز می گردند [۱۱ و ۱۲]. این نوع از مواد حافظه شکلی قابلیت چاپ سه بعدی شدن را دارند که در شرایط خاص می توان به فرآیند چاپ چهار بعدی تبدیل شوند [۱۳ و ۱۴]. در چاپ چهار بعدی، فرآیند به خاطر سپردن شکل خاص در پلیمرهای حافظه شکلی، در حین فرآیند چاپ انجام می شود که مزایای مختلفی چون چاپ ساختارهای هندسی ساده و سپس تحریک آن و تغییر شکل به شکلهای پیچیده را دارد [۱۵].

چاپ چهاربعدی پلیمرهای حافظه شکلی با روش لایه نشانی ذوبی فناوری نوظهوری است که در عین ارزان بودن، سهولت در استفاده و در دسترس بودن، کاربردهای فراوان و متنوعی دارد. ازاینرو، محققان متعددی مطالعاتی بر روی اثر پارامترهای فرآیند چاپ سهبعدی لایهنشانی ذوبی بر نوع تغییر شکل نهایی در این پلیمرها را انجام دادهاند [۱۶و ۱۷]. با توجه به اهمیت پیشکرنش ذخیره شده در رشته چاپ شده که عامل بازیابی شکلی پس از اعمال محرک است، در بسیاری از تحقیقات اخیر عوامل مؤثر بر میزان پیش کرنش ذخیرهشده موردبررسی قرار گرفتهاند [۱۸]. ووو همکاران [۱۹] در تحقیقی اثرات ارتفاع لایه، جهت گیری چاپ، دمای تغییر شکل و دمای بازیابی شکل بر روی نسبت بازیابی شکل و حداکثر سرعت بازیابی شکلی پلیلاکتیک اسید چاپی به روش لایهنشانی ذوبی را بررسی کردند. آنها همچنین میزان اثرگذاری این پارامترها را با یکدیگر مقایسه کردند و حالت بهینه نسبت بازیابی شکلی را به دست آوردند. مانن و همکاران [۲۰] در تحقیقی اثر ارتفاع لایه و دمای نازل را بر مقدار پیشکرنش ذخیرهشده در رشته چاپ شده بررسی کردند. آنها به این نتیجه دست یافتند که میزان پیش کرنش ذخیره شده در رشته با دمای نازل و ارتفاع لايه رابطه عكس دارد. در همين راستا، بوداغي و همکاران [۲۱] سازوکار خود تاشو از نظر پارامترهای ساخت مانند سرعت چاپ و دمای مایع که بر روند برنامهریزی لایه به لایه و تغییر شکل نهایی تأثیر می گذارد، بررسی کردند. جی اف هو و همکاران [۲۲] در همان سال با الهام از بناهای معماری نمونههایی از روش چاپ چهاربعدی فرآیند لایهنشانی ذوبی چاپ کردند و به روش اجزای محدود نتایج تجربی را صحتسنجی کردند. بوداغی و همکاران [۲۳] ساختارهای پیچیده با ویژگیهای خود خمش، شکلگیری و غلتش ساخته شده توسط فناورى چاپ چهاربعدى معرفى کرده و سپس تکرار رفتارهای ترمومکانیکی آنها با استفاده از یک ابزار محاسباتی را انجام دادهاند. یوژوان یو و همکاران [۲۴] پژوهشی را از طرح ساختار ترکیبی ساخته شده از دو ماده پلی لاکتیک اسید و پلی لاکتیک اسید تقویت شده با الیاف کربن را برای افزایش مقاومت ساختاری مصنوعات تولید شده توسط چاپ چهاربعدی را ارائه دادند.

با توجه به اهمیت پارامترهای چاپ سهبعدی در تغییر شکل بازیابی شده پس از ساخت قطعات، در این پژوهش به بررسی اثر پارامترهای ارتفاع لایه، سرعت چاپ و قطر نازل در فرآیند چاپ سهبعدی لایهنشانی ذوبی بر تغییر شکل بازیابی شده قطعات پس از چاپ و اعمال تحریک خارجی، پرداخته شد. در این بررسی برای کاهش هزینه و زمان همچنین بالا بردن اعتبار و دقت از طرح مرکب مرکزی از زیرمجموعههای روش سطح پاسخ استفاده شد. به کمک این روش علاوه بر بررسی اثر پارامترها، اثر تعاملی بین آنها و میزان تأثیر هر یک، در یک مدل تجربی محاسبه شد. این مدل می تواند تغییر شکل ذخیره شده در فرآیند چاپ سهبعدی را پیشبینی نماید که خلأ تحقیقات گذشته است. اهمیت و ضرورت آن هم به این دلیل است که پیشبینی و كنترل رفتار حافظه شكلى پس از ساخت نمونه ها مى تواند کارایی چاپ چهاربعدی را بیشازپیش نمایان سازد. شرایط ساخت نمونهها در این تحقیق به گونهای انجام شد که تغییر شکل بازیابی نمونه ها پس از چاپ و اعمال تحریک خارجی، بهصورت پیچشی است. در این پژوهش برای تعیین رفتار بازیابی پیچشی از شبیهسازی عددی استفاده شد که بدین منظور پیشتنشهای وارده در فرآیند چاپ سهبعدی به دست آمد و همچنین برای اطمینان از نتایج حاصل شده، آزمایش صحتسنجی شد.

# ۲– آمادهسازی نمونه

همان طور که اشاره شد پلیمرهای حافظه شکلی دستهای از مواد هوشمند هستند که می توانند با تحریک محیطی مانند دما تغییر شکل دهند. ساخت پلیمرهای حافظ ه شکلی به کمک چاپ سهبعدی این امکان را می دهد تا بتوان شکل های

پیچیده با کیفیت بالا را تولید نمود [۲۵]. شکل ۱ چرخه ترمومکانیکی پلیمرهای حافظه شکلی را نشان میدهد که قطعه پس از چاپ به کمک چاپگر سه بعدی (مرحله ۱)، گرم شده تا به دمای انتقال شیشهای (gT) یا بالاتر از آن برسد (مرحله ۲). در این حالت با اعمال تنش خارجی تغییر شکل موردنظر در قطعه اعمال می شود (مرحله ۳). در مرحله بعد بدون برداشتن تغییر شکل دمای قطعه به پایین دمای انتقال شیشه ای انتقال می یابد (مرحله ۴) و سپس در این حالت تنش خارجی برداشته می شود و قطعه تغییر شکل ثانویه ایجاد شده در خود را، حفظ مینماید (مرحله ۵). در نهایت قطعه با گرمایش مجدد تا دمای انتقال شیشهای (gT) یا بالاتر، به شکل اولیه خود بازمی گردد (مرحله ۶). در چاپ چهاربعدی، فرآیند برنامهریزی کردن پلیمرهای حافظهشکلی در هنگام چاپ سهبعدی اعمال میشود؛ یعنی با تغییر پارامترهای روش لایهنشانی ذوبی عملیات برنامهریزی کردن به گونهای در پلیمرهای حافظه شکلی اعمال می شود که قطعه ساخته شده اگر در دمای انتقال شیشهای (<sub>g</sub>T) یا بالاتر از آن قرار گیرد به شکل مدنظر و کنترلشده بازمی گردد.

شکل  $\mathbf{Y}$  فرآیند برنامه ریزی پلیمر حافظه شکلی به کمک فناوری ساخت افزایشی لایه نشانی ذوبی را نشان می دهد که در این پژوهش از آن استفاده شده است. زمانی که ماده (فیلامنت) از نازل عبور می کند دمای آن تا بالای دمای  $T_g$ افزایش می یابد. در این حالت به علت سرعت بالای حرکت نازل، رشته های اکسترود شده بر روی میز دستگاه یا لایه های پایین تر در جهت چاپ کشیده شده و تنش کششی بر روی آن اعمال می شود (شکل **۲ الف**) [۲۳]. در ادامه این رشته ها در تعامل با محیط، سرد می شوند و دمای آن به پایین دمای  $T_g$  می رسد.



شکل (۱): چرخه بازیابی شکلی پلیمر حافظه شکلی چاپ شده توسط چاپگر سهبعدی

به علت سرعت بالای سرد شدن، تنش کششی اعمال شده به رشتهها ذخیره میشود (شکل **۲**  $\mathbf{v}$ ). این تنش کششی ذخیره شده در فرآیند چاپ باعث میشود پیش کرنش کششی در رشتهها ایجاد شود. این فرآیند باعث رسیدن به شکل برنامهریزی شده میشود، به گونهای که بلافاصله با افزایش دما به بالاتر از T<sub>8</sub>, ماده بازیابی میشود و در جهت رشتهها منقبض و در جهت دیگر منبسط خواهند شد (شکل رشتهها منقبض و در جهت دیگر منبسط خواهند شد (شکل چهاربعدی به کمک فرآیند لایهنشانی ذوبی، با تغییر جهت گیری رشتهها و میزان پیش کرنش ایجاد شده میتوان نوع بازیابی شکلی و میزان آن را کنترل نمود. در نتیجه این روش میتواند شکلهای برنامهریزی شده پیچیده و با دقت بالایی را تولید نماید.



**شکل (۲)**: شماتیک فرآیند چاپ چهاربعدی الف) تنش خارجی اعمال شده در دمای بالاتر از دمای انتقال شیشه. ب) کاهش دما به دمای پایینتر از دمای انتقال شیشه با حفظ تنش خارجی. ج) افزایش دمای نمونه و بازیابی شکل

در این پژوهش برای انجام آزمایشات تجربی، تمامی نمونهها بهصورت مکعب مستطیل در ابعاد ۲/۱×۱۰×۶۰ میلیمتر ساخته شد (شکل **۳ الف**). ماده مورداستفاده در این پژوهش رشتههای پلی لاکتیک اسید از شرکت Z.F.Filaments رشتههای پلی لاکتیک اسید از شرکت Z.F.Filaments بالا، بازیابی شکلی خوبی از خود نشان میدهد [۲۶ و ۲۷]. بر اساس پژوهش گذشته، دمای انتقال شیشهای برای ماده موردنظر به کمک آزمون ۵۹/۲۳ درجه سانتی گراد محاسبه شد [۲۸].



شکل (۳): الف) شماتیکی از ابعاد نمونه. ب) شماتیکی از زاویه چاپ رشتهها در فرآیند چاپ سهبعدی که برای لایههای بالایی ۴۵ درجه و لایههای پایین ۴۵– درجه است. برای برنامهریزی قطعات جهت بازیابی شکلی پیچشی، ضخامت تیرها به دو قسمت تقسیم شد. لایههای بالا با زاویه ۴۵+ درجه و لایههای پایین با زاویه ۴۵- درجه چاپ شدند (شکل ۳ ب). این شرایط چاپ مطابق مطالب گفته شده، پیش کرنشی (پیشتنشی) در قطعات برنامهریزی می کند که در زمان بازیابی تغییر شکل پیچشی به دست میآید. همانطور که بیان شد، پارامترهای چاپ در فرآیند چاپ چهاربعدی بر نوع و میزان بازیابی شکلی قطعات ساخته شده مؤثر هستند؛ یعنی با تغییر پارامترهای چاپ میتوان مقدار و جهت پیش کرنش ایجاد شده در قطعه را کنترل نمود. برای بررسی تأثیر پارامترهای چاپ بر مقدار بازیابی شکلی، در این پژوهش پارامترهای ارتفاع لایه، سرعت چاپ و قطر نازل موردبررسی قرار گرفتهاند.

پژوهشهای قبل نشان داد هرچقدر دمای نازل در زمان چاپ کمتر باشد پیشکرنش ایجاد شده و در نتیجه تغییر شکل بازیابی بیشتر میشود [۲۰]. به همین علت دمای نازل در حین چاپ ۱۹۰ درجه سانتی گراد تنظیم شد. دمای میز چاپ در تنظیمات چاپگر سهبعدی صفر در نظر گرفته شده است تا المنتهای گرمکننده میز روشن نشوند، چون افزایش دمای میز چاپ میتواند موجب آزاد شدن تنشهای دخیره شده در رشتهها شوند. البته به علت اینکه دمای اتاق در طی چاپ نمونهها ۲۵ درجه سانتی گراد بود، در نتیجه دمای میز چاپ نیز در همین محدوده قرار گرفت. برای دمای میز چاپ نیز از چسب ماتیکی استفاده شده است تا رشتههای لایه اول در زمان چاپ، بهخوبی به

میز چاپ بچسبند و پیشکرنش موردنیاز در رشتهها با کشیده شدن در جهت چاپ اعمال شود.

**جدول (۱):** پارامترهای چاپ سهبعدی با روش لایهنشانی ذوبی

|               | مقدار | تنظيمات چاپگر | نوع پارامتر      |
|---------------|-------|---------------|------------------|
| •/٣— •/ ١     | mm    | اندازه لايه   |                  |
| ۲۰–۱۲۰        | mm/s  | سرعت چاپ      | پارامترهای متغیر |
| ۰/۸ ٫۰/۶ ٫۰/۴ | mm    | قطر نازل      |                  |
| /١٠٠          |       | درصد پرشدگی   |                  |
| ۱٩٠           | C°    | دمای نازل     |                  |
| •             | C°    | دمای بستر چاپ | پارامىرھاى ئابت  |
| ١/٧۵          | mm    | قطر فيلامنت   |                  |

# ۳- طراحی آزمایش

انجام آزمایش همواره متضمن هزینه و زمان است. برای بهینه کردن تعداد آزمایشات در تحلیل فرآیندی که چند متغیر ورودی و خروجی وجود دارد از روشهای طراحی آزمایش استفاده می شود. ساده ترین روش طراحی آزمایش طراحی عاملی کامل است که بر اساس همه ترکیبهای احتمالي (سطوح مختلف) تمامي فاكتورها عمل ميكند كه در این حالت اگر تعداد فاکتور و سطوح آنها بالا رود تعداد آزمایشات نیز بهقدری افزایش می یابد که از نظر منطقی انجام آن توجیهی ندارد. در این صورت می توان از روشهای دیگر مانند طراحی سطح پاسخ استفاده نمود که مجموعهای از تکنیکهای ریاضی و آماری برای مدلسازی و تجزيهوتحليل مسائلي است كه در آنها ياسخ موردنظر تحت تأثیر چندین متغیر قرار دارد [۲۹]. به کمک این طرح می توان با تعداد آزمایشات کمتر مدل تجربی دقیقی به دست آورد. طراحی باکس بنکن و طراحی مرکب مرکزی دو روش متداول طراحی سطح یاسخ می باشند. در اغلب طراحی آزمایشات، طراحی باکس بنکن تعداد آزمایشات کمتری نسبت به طرح مرکب مرکزی نیاز دارد اما معادله رگرسیونی به دست آمده در آن، درجه پایین تر و در نتیجه ممکن است دقت کمتری داشته باشد [۳۰]. در این پژوهش طراحی آزمایش با استفاده از نرمافزار دیزایناکسیرت و به کمک

طرح مرکب مرکزی انجام می شود. این طرح مشابه روش طراحی عاملی یا طراحی عاملی کسری است که علاوه بر آن، شامل نقاط مرکزی و نقاط محوری نیز می باشد (شکل ۴). فاصله نقاط محوری تا نقطه مرکزی با α معرفی می شود که مقدار دقیق آن به نوع طراحی و تعداد فاکتورها بستگی دارد.



شکل (۴): شماتیکی از طرح مرکب مرکزی در حالت کلی در این تحقیق به علت محدودیت در انتخاب اندازه قطر نازل (بهعنوان یکی از فاکتورهای آزمایش)، مقدار  $\alpha$  برابر با یک در نظر گرفته شد که به آن طرح مرکب مرکزی چهره محور گفته میشود. در این حالت فاکتورهای ضخامت لایهها (A)، سرعت چاپ (B) و قطر نازل (C) در سه سطح ۱+، • و ۱– موردبررسی قرار میگیرند که در این شرایط روش طرح مرکب مرکزی مجموعاً ۱۷ آزمایش پیشبینی کرده است.

۴- شبیهسازی اجزای محدود

پاسخ مکانیکی مواد ویسکو⊣لاستیک ترکیبی از خواص الاستیک و ویسکو است [۳۱]. در کرنشهای محدود، بخشهای الاستیک و ویسکو را میتوان به ترتیب با مدل هایپرالاستیک و سریهای پرونی توصیف کرد [۳۳ و ۳۳]. برای مدلسازی مادهی ترمو-ویسکوهایپرالاستیک، تنش، علاوه بر کرنش وابسته به زمان و دما میباشد [۳۴].

$$\sigma(\varepsilon, t, T) = \int_0^t g(t_r - \xi_r) \frac{d\sigma_0}{d\xi} d\xi \tag{1}$$

در این رابطه g مدول استراحت برشی نسبی است که از رابطه زیر محاسبه میشود:

$$g(t) = \frac{G(t)}{G_0} = 1 - \sum_{i=1}^{m} g_i (1 - e^{\frac{-t}{\tau_i}})$$
(٢)

در این رابطه G مدول ذخیره و  $\tau_i$  زمان استراحت می اشد که با برازش منحنی آزمون DMTA (مدول ذخیره) به دست

میآید. برای محاسبه گراز رابطه WLF استفاده می شود [۳۵].

$$\log_{10} A_{t} = -\frac{C_{1}(T_{t} - T_{ref})}{C_{2} + (T_{t} - T_{ref})}$$
(<sup>(\*)</sup>

که با توجه به آن:

$$\xi(t) = \int_0^t \frac{d\xi}{A_T(\xi)} \tag{f}$$

.در معادلات بالا  $C_1$ ،  $C_2$  و  $T_{ref}$  پارامترهای ماده هستند برای شبیهسازی اجزای محدود و بررسی نتایج تجربی از دیدگاه کیفی و پدیدار شناختی، شرایط چاپ اولیه برای نمونهها با مادهای ترمو- ویسکوهایپرالاستیک بر پایه ضرایب پلیمر حافظه شکلی ارائه شده توسط دایانی [۳۶] و آریتا [۳۷] در نرمافزار آباکوس اعمال شد. برای اعمال شرایط اولیه چاپ در نمونهها، در لایههای بالا و پایین نمونه بر اساس جهت گیری رشتههای چاپ شده، پیشتنشی در نمونه اعمال گردید. این پیشتنش در شرایط اولیه تعریف مسئله در نرمافزار آباکوس برای قسمتهای لایههای بالا و پایین تیرها در جهت رشتههای چاپ شده مطابق شکل ۵ ایجاد شد. همچنین شکل ۵ نشان میدهد برای لایههای بالا که در جهت ۴۵+ درجه قرار دارند، پیشتنش  $\sigma_{12}$ و برای لایههای پایین که در جهت ۴۵- درجه قرار دارند پیشتنش اعمال شده است. شرایط چاپ در لایههای بالا و پایین $\sigma_{21}$ کاملاً مشابه هم بوده و تنها جهت گیری رشتهها متفاوت است، بنابراین  $\sigma_{12} = -\sigma_{12}$  است که مقدار  $\sigma_{12}$  به شرایط چاپ و فرآیند برنامهریزی در ماده (پلیمر حافظه شکلی) بستگی دارد. با اعمال این پیشتنش در واقع فرآیند برنامهریزی در پلیمر حافظه شکلی انجام شده است و با گرمایش نمونه تا دمای انتقال شیشهای یا بالاتر از آن این پیشتنش آزاد شده و فرآیند بازیابی شکلی ایجاد می شود؛ بنابراین میزان این بازیابی شکلی مستقیماً وابسته به مقدار پیش تنش وارده یعنی  $\sigma_{12}$  است. در ادامه به کمک نوشتن  $\sigma_{12}$  اسکریپ با زبان پایتون برای نرمافزار آباکوس، مقادیر از ۱ تا ۴۰ مگاپاسگال تغییر می کند تا میزان بازیابی شکلی متناظر آن محاسبه شود. سپس با توجه به این مقادیر و پاسخ آن توسط نرمافزار رابطه بین مقدار  $\sigma_{12}$ و میزان بازیابی شکلی که در اینجا زاویه پیچش است به دست آمد. برای شبیهسازی از تحلیل کوپل جابجایی و دما و المان

خطی استاندارد مختص تحلیل کوپل جابجایی و دما استفاده شد. در قسمت بارگذاری در شرایط اولیه پیشتنش  $\sigma_{12}$  و  $\sigma_{12}$  و دمای  $\Lambda$  درجه سانتیگراد (بالاتر از دمای انتقال شیشهای) اعمال شد که قطعه به صورت آزاد و بدون تکیهگاه فرآیند بازیابی شکلی را انجام دهد.

۵- نتایج و بحث

# ۵-۱- بازیابی شکلی

نحوه اندازه گیری بازیابی شکلی در جسم بعد از تحریک توسط محرک گرمایی در شکل **۵** و  $\mathbf{r}$  نشان داده شده است که برای حالتی که زاویه پیچش کمتر از ۱۸۰ درجه باشد با رابطه  $\gamma - ۱۸۰ = \theta$  و برای حالتی که زاویه پیچش بیشتر از ۱۸۰ درجه باشد با رابطه  $\gamma + ۱۸۰ = \theta$  محاسبه میشوند. آزمایشهای تجربی بر اساس مقادیر پیش بینی شده توسط طراحی آزمایش برای فاکتورهای ضخامت لایه، سرعت چاپ و قطر نازل انجام شد. جدول **۲** نتایج به دست آمده برای زاویه پیچش در ۱۷ آزمایش طراحی شده را نشان می دهد.



**شکل (۶):** نحوه تغییر شکل و اندازه گیری زاویه پیچش نمونههای آزمایشگاهی در نمای الف) روبرو و ب) جانبی

|     | قطر    | سرعت            | ضخامت   | م ا م <sup>ش</sup> |  |
|-----|--------|-----------------|---------|--------------------|--|
| (°) | نازل   | <b>چاپ</b> mm/s | لايه mm | سماره<br>آد ا      |  |
| ()  | (C) mm | (B)             | (A)     | أرمايس             |  |
| ٩٢  | • /8   | ٧٠              | ۰ /٣    | ١                  |  |
| ۱۰۱ | • / ٨  | 12.             | • / 1   | ٢                  |  |
| 174 | ٠/۴    | 12.             | ٠ /٣    | ٣                  |  |
| 143 | • /8   | ۲۰              | ٠/٢     | ۴                  |  |
| ۲۰۵ | ٠/۴    | ٧٠              | ٠/٢     | ۵                  |  |
| ۱۳۷ | • /8   | 12.             | ٠/٢     | ۶                  |  |
| ١٣٣ | • /۶   | ٧٠              | ٠/٢     | ٧                  |  |
| 711 | • /۶   | ٧٠              | •/1     | ٨                  |  |
| 17. | •/٨    | 12.             | ٠ /٣    | ٩                  |  |
| 108 | •/٨    | ۲۰              | •/1     | ١٠                 |  |
| ١٣٧ | • /8   | ٧٠              | ٠/٢     | 11                 |  |
| ٧٩  | • / ٨  | ٧٠              | ۰/۲     | ١٢                 |  |
| 219 | ٠/۴    | ۲۰              | •/1     | ١٣                 |  |
| ٧٠  | ٠/۴    | ۲۰              | ۰ /٣    | 14                 |  |
| ۱۳۸ | • /۶   | ٧٠              | ۰/۲     | ۱۵                 |  |
| ۵٨  | •/٨    | ۲۰              | ۰/٣     | 18                 |  |
| 292 | ۰/۴    | 17.             | • / 1   | ١٧                 |  |

#### ۵–۲– مدل تجربی

برای تحلیل بهتر نتایج و از نظر کمی و اثرگذاری فاکتورهای مختلف بهصورت مجزا و نسبت به یکدیگر از جدول تحلیل واریانس استفاده میشود که در جدول ۳ آورده شده است. با توجه به توالی مدل مجموع مربعات، مدل بر اساس چندجملهای مرتبه بالا انتخاب شد که علاوه بر مدل تعداد ترمهای قابلتوجه (اثرگذار) زیاد است.

مقدار P نشاندهنده قابلتوجه بودن متغیر است که اگر کمتر از ۰/۰۵ باشد نشاندهنده تأثیر قابلتوجه آن متغیر بر پاسخ است. مقدار P برای مدل کمتر از ۰/۰۵ به دست آمد که نشاندهنده قابلتوجه بودن مدل محاسبهشده است. متغیرهایی که در این مدل مهم هستند در جدول **۳** آمده است. با توجه به این جدول مشاهده می شود مقدار P برای متغیرهای B و <sup>۲</sup>A بزرگتر از ۰/۰۵ است اما به دلیل اینکه

ضرایب آنها در جملات قابل توجه دیگر وجود دارد، باید در مدل باقی بمانند. عدم برازش مدل غیرقابل توجه یا بدون تأثیر شده است که نشان می دهد حذف ترمهای غیرمؤثر اثر نامناسبی نداشته و این مدل برای این آزمایش مناسب است. R<sup>7</sup> بیانگر مقدار تشابه دادههای آزمایشگاهی و مقادیر پیشبینی شده است که مقدار آن بالای ۹۹٪ است که نشان دهنده دقت بالای مدل است؛ و Adj R<sup>7</sup> تأثیر جملههایی که قابل توجه نیستند را کم می کند که معیار محاسبه شده مقدار R بالای ۸۹٪ به دست آمد که عدم تأثیر ترمهایی را که قابل توجه نیستند نشان می دهد. مقادیر تأثیر ترمهایی را که قابل توجه نیستند نشان می دهد. مقادیر

با توجه به آن مىتوان دريافت ضخامت لايهها، قطر نازل و سرعت چاپ به ترتیب اثرگذاری بیشتری در میزان بازیابی شکلی تیر موردنظر دارند. برای بررسی بیشتر صحت مدل به دست آمده از نمودار باقیماندهها و درصد احتمال نرمال استفاده می شود (شکل **۷**). در شکل **۷ الف** می توان دید که باقيماندهها بهصورت تصادفي مقادير مثبت يا منفى مناسبي دارند و این نشان دهنده پراکندگی مناسب و استقلال آنها است. برای بررسی دقیقتر پراکندگی دادهها میتوان از نمودار احتمال نرمال استفاده نمود که با توجه به شکل ۷ ب، دادهها حول خط باقیمانده هستند که نشان دهنده صحت مدل بهدستآمده است. با توجه به مدل بهدستآمده، برای محاسبه مقدار زاویه پیچش بازیابی شده می توان از معادله (۵) در حالت مقادیر واقعی پارامترها استفاده نمود. درواقع به کمک این معادله می توان مقدار زاویه پیچش را به کمک مقادیر ضخامت لایهها، قطر نازل و سرعت چاپ به دست آور د.

$$\theta = 2.22857 + 3533.28A + 3.97B + 315.5C$$
  
-23.55AB - 5552.5AC - 4.90BC ( $\Delta$ )  
-1099571A<sup>2</sup> + 17ABC + 395A<sup>2</sup>B + 14625A<sup>2</sup>C

| مقادير | همراه | بە | انجامشده | آزمايشات | نتايج | :(۲)   | جدول       |
|--------|-------|----|----------|----------|-------|--------|------------|
|        |       |    |          | سے ر     | ,د د, | بای مو | یار امتر ہ |

زمان ساخت به نمونه اعمال کرد. به مراحل افزایش دما، اعمال تغییر شکل و سرد کردن سریع، فرآیند برنامهریزی کردن (اعمال پیشکرنش یا پیشتنش) بر روی قطعه نیز گفته می شود. در فرآیند ساخت افزایشی لایهنشانی ذوبی می توان این پیش تنش (پیش کرنش) را در زمان ساخت به نمونه اعمال کرد. مقدار این پیشتنش به پارامترهای متعددی از جمله پارامترهای هندسی و دمایی فرآیند، نوع ماده و پارامترهای محیطی بستگی دارد. در این پژوهش برای محاسبه این پیشتنش اعمال شده در نمونهها از شبیهسازی عددی به کمک نرمافزار آباکوس استفاده شده است. به دلیل اینکه فرآیند برنامهریزی در زمان ساخت اعمال می شود شبیه سازی برای مرحله نهایی یعنی بازیابی و برگشت به شکل ثابت، انجام شده است. هدف به دست آوردن پیشتنش اعمالی برای بازیابی شکلی مشخص (زاویه پیچش) است. برای تحقق این امر، به کمک برنامهنویسی پایتون، ۴۰ شبیهسازی پیدرپی انجام شد تا زاویه متناظر پیش تنشهای اعمال شده به دست آید. بازه پیش تنشها از ۱ تا ۴۰ مگاپاسگال در نظر گرفته شد که زاویه پیچش در بازه ۱۹/۴۸ تا ۳۶۹/۹۷ درجه قرار گرفت. نمونهای از این شبیهسازیها را میتوان در شکل ۷ مشاهده کرد. شکل ۸ نیز دادههای شبیهسازیهای انجام شده را نشان میدهد. با توجه به دادههای شبیهسازی، زوایای پیچش برای ییشتنشهای متعددی به دست آمد که رابطه بین آنها به کمک برازش منحنی در نرمافزار اکسل محاسبه شد (معادله ۶). رابطه به دست آمده چندجملهای مرتبه ۴ با <sup>۲</sup> یک است که نشاندهنده دقت بالای آن است.

 $\sigma_{12} = -9E - 11 \theta^4 + 6E - 7 \theta^3 + 1E - 5 \theta^2$ +0.0502 \theta + 0.0176 (\varepsilon)

در معادله ۵ میزان تغییر شکل بازیابی یا همان زاویه پیچش نسبت به پارامترهای فرآیند ساخت لایهنشانی ذوبی به دست آمد و در معادله ۶ مقدار پیشتنش اعمالی در شبیهسازی نسبت به زاویه پیچش بازیابی شده محاسبه شده است. با توجه به این دو معادله میتوان مقدار پیشتنش موردنیاز در شبیهسازی را بر اساس پارامترهای فرآیند ساخت؛ یعنی ضخامت لایه، سرعت چاپ و قطر نازل به دست آورد.



**شکل (۷):** نمودار باقیماندهها برای بازیابی شکلی پیچشی پلیمر PLA بر الف) شماره آزمایش ب) درصد احتمال نرمال

#### ۵–۳– شبیهسازی

همان طور که اشاره شد، چرخه ترمومکانیکی پلیمرهای حافظه دار با تحریک دمایی شامل چهار مرحله افزایش دما (تا دمای انتقال شیشه ای یا بالاتر)، اعمال تغییر شکل، سرد کردن سریع (برای ذخیره تغییر شکل اعمال شده) و در نهایت مرحله بازیابی و برگشت به شکل اولیه خود است. به مراحل افزایش دما، اعمال تغییر شکل و سرد کردن سریع، فرآیند برنامه ریزی کردن (اعمال پیش کرنش یا پیش تنش) بر روی قطعه نیز گفته می شود. در فرآیند ساخت افزایشی لایه نشانی ذوبی می توان این پیش تنش (پیش کرنش) را در

| Source   | Sum of Squares                             | df | Mean Square    | value-F | value-p                               |              |
|--|--|----|----------------|---------|---------------------------------------|--------------|
| Model  | ۵۸۳۵۰/۴۸                                   | ١٠ | ۵۸۳۵/۰۵        | १९/९•   | •/••• \>                              | قابل توجه    |
| Layer Thickness-A  | 78077/00                                   | ١  | 78077/00       | 404/•1  | $\cdot / \cdot \cdot \cdot \gamma >$  |              |
| Speed Print-B  | ۱۸/۰۰                                      | ١  | ۱۸/۰۰          | ٠/٣٠٨٢  | •/۵٩٨٩                                |              |
| Nozzle Diameter-C  | V9WX/                                      | ١  | <b>۲۹۳۸/۰۰</b> | ۱۳۵/۹۰  | $\cdot / \cdot \cdot \cdot \rangle >$ |              |
| AB   | ۱۲۰۰/۵۰                                    | ١  | ۱۲۰۰/۵۰        | ۲ • /۵۵ | •/••۴•                                |              |
| AC   | $\vee \cdot \wedge \cdot / \diamond \cdot$ | ١  | Υ·Λ·/۵·        | 171/77  | $\cdot / \cdot \cdot \cdot \rangle >$ |              |
| BC   | ۱ <b>۸</b> ••/••                           | ١  | ۱۸۰۰/۰۰        | ۳۰/۸۲   | •/••14                                |              |
| <sup>т</sup> А   | ۱۲۱/۹۸                                     | ١  | ١٢١/٩٨         | ۲/• ۹   | ۰/۱۹۸۵                                |              |
| ABC  | 2212/                                      | ١  | 2212/ ••       | ۳٩/۵٨   | •/•••٨                                |              |
| В'А  | 874/1.                                     | ١  | 824/10         | ۱ • /۶۸ | •/• ١٧١                               |              |
| C'A  | ۱۳۶۸/۹۰                                    | ١  | ۱۳۶۸/۹۰        | 22/66   | •/••٢٩                                |              |
| Residual   | ۳۵۰/۴۶                                     | ۶  | ۵۸/۴۱          |         |                                       |              |
| Lack of Fit  | 889/49                                     | ۴  | ۸۴/۱۱          | 17/•7   | •/• ٧٨٣                               | غيرقابل توجه |
| Pure Error   | 14/  | ٢  | ٧/••           |         |                                       |              |
| Cor Total  | ۵۸۷۰۰/۹۴                                   | 18 |                |         |                                       |              |
| $(\cdot, \mathfrak{NF}) = \operatorname{Adj} R \cdot, \mathfrak{PF}$ | = <sup>*</sup> R)                          |    |                |         |                                       |              |

**جدول (۳):** تحلیل واریانس مدل میزان پیچش



با توجه به نمودار بین پیشتنش و زاویه پیچش (شکل ۹)، با افزایش زاویه پیچش بازیابی شده، پیشتنش اعمال شده نیز افزایش می یابد؛ یعنی این دو پارامتر رابطه مستقیم دارند. در بخش ۵-۲ نشان داده شد که ضخامت لایهها، قطر نازل و سرعت چاپ به ترتیب اثرگذاری بیشتری در میزان زاویه پیچش بازیابی شده دارند بنابراین این پارامترها با میزان پیش تنش اعمال شده نیز به همین ترتیب اثر گذار هستند. براي صحتسنجي اين معادلات زاويه پيچش بازيابي دلخواه ۲۰۰ درجه در نظر گرفته شد. برای این زاویه پیچش مطابق معادله ۵ مقادیر ضخامت لایه، سرعت چاپ و قطر نازل محاسبه شد (جدول ۴). همچنین در ادامه پیشتنش موردنیاز برای شبیهسازی این حالت (زاویه پیچش ۲۰۰ درجه) بر اساس معادله ۶ به دست آمد. با توجه به نتيجه آزمایش به دست آمده خطای مدل ارائه شده در معادله ۵ برای رسیدن به زاویه پیچش بازیابی کنترل شده ۶ درصد است که نشاندهنده دقت بالای مدل است. همچنین معادله ۶ به علت اینکه کاملاً منطبق با دادههای شبیهسازی است بدون خطا، مقدار پیش تنش لازم برای شبیه سازی این حالت را محاسبه نمود. شكل ۱۰ انطباق نتايج آزمايش تجربي و شبیهسازی عددی را نشان میدهد.

## ۶- نتیجهگیری

در این پژوهش سه پارامتر بسیار مؤثر در رفتار حافظه شکلی پلیمرهای حافظه شکلی بر پایه ماده پلی لاکتیک اسید در فرآیند چاپ سه بعدی جهت کنترل میزان تغییر شکل بازیابی شده نهایی، موردبررسی قرار گرفت. برای کاهش هزینه و زمان همچنین بالا بردن اعتبار و دقت از طرح

مرکب مرکزی از زیرمجموعههای روش سطح پاسخ استفاده شد. طراحی آزمایش بر مبنای پارامترهای چاپ سهبعدی شامل ارتفاع لايه، سرعت چاپ و قطر نازل بهعنوان سه فاکتور در سه سطح انجام شد. برای تحلیل آزمایشات، تعداد ۱۷ نمونه ساخته شده و آزمایش لازم انجام شدند. با توجه به جدول تحلیل واریانس، مدل به دست آمده مؤثر شده و R<sup>۲</sup> آن بالای ۱/۹۹ به دست آمد که نشاندهنده دقت بالای مدل و تشابه دادههای آزمایشگاهی و مدل پیشبینی شده است. همچنین Adj R<sup>۲</sup> که معیار دقیقتری برای بررسی تشابه دادهها است نیز بیشتر از ۰/۹۸ به دست آمد. مدل بهدستآمده در واقع میزان تغییر شکل بازیابی که در این پژوهش زاویه پیچش است را بر اساس سه فاکتور چاپ سهبعدی کنترل مینماید. این مدل نشان میدهد که ضخامت لایه ها، قطر نازل و سرعت چاپ به ترتیب اثرگذاری بیشتری در میزان زاویه پیچش بازیابی شده، دارند. در ادامه برای تحلیل رفتار تغییر شکل بازیابی از شبیهسازی عددی استفاده شد. برای این کار قطعه به دو قسمت لایههای بالا در جهت چاپ مثبت ۴۵ درجه و لایههای پایین در جهت چاپ منفی ۴۵ درجه تقسیم و در همین جهتها پیشتنشی در آنها اعمال شد. برای محاسبه رابطه این پیشتنشها با زاویه پیچش بازیابی، تعداد ۴۰ عدد شبیهسازی به کمک نوشتن اسکریپ به زبان پایتون انجام شد. در مدل محاسبه شده میزان تغییر شکل بازیابی یا همان زاویه پیچش نسبت به پارامترهای فرآیند چاپ سهبعدی به دست آمد و در رابطه بعدی مقدار پیشتنش اعمالی در شبیهسازی نسبت به زاویه پیچش بازیابی شده محاسبه شد. با توجه به این دو رابطه می توان مقدار پیش تنش موردنیاز در شبیه سازی را بر اساس یارامترهای فرآیند ساخت؛ یعنی ضخامت لایه، سرعت چاپ و قطر نازل به دست آورد. برای صحتسنجی این روابط زاویه پیچش بازیابی دلخواه ۲۰۰ درجه در نظر گرفته شد. برای این حالت آزمایش تجربی انجام شد که زاویه پیچش ۲۰۴ درجه به دست آمد که بر اساس آن میزان خطای مدل، ۲ درصد محاسبه شد. همچنین به کمک رابطه بین زاویه پیچش و پیشتنش موردنیاز در شبیهسازی، مقدار این پیشتنش ۱۵/۱۱ مگاپاسگال محاسبه شد که بر اساس آن نتایج شبیهسازی کاملاً منطبق بر حالت موردنظر به دست review. Science and technology of advanced materials. 2018;19(1):243-62.

[5] Mantihal S, Kobun R, Lee B-B. 3D food printing of as the new way of preparing food: A review. International Journal of Gastronomy and Food Science. 2020;22:100260.

[6] Tetsuka H, Shin SR. Materials and technical innovations in 3D printing in biomedical applications. Journal of Materials Chemistry B. 2020;8(15):2930-50.

[7] Nadagouda MN, Ginn M, Rastogi V. A review of 3D printing techniques for environmental applications. Current Opinion in Chemical Engineering. 2020;28:173-8.

[8] Tibbits S, editor The emergence of "4D printing". TED conference; 2013.

[9] Momeni F, Liu X, Ni J. A review of 4D printing. Materials & Design. 2017;122:42-79.

[10] Zafar MQ, Zhao H. 4D printing: future insight in additive manufacturing. Metals and Materials International. 2019:1-22.

[11] Roudbarian N, Baghani M, Baniassadi M, George D, Mohammadi A. An experimental investigation on the energy storage in a shapememory-polymer system. Energy Equipment and Systems. 2019;7(4):309-16.

[12] Baniasadi M, Foyouzat A, Baghani M. Multiple Shape Memory Effect for Smart Helical Springs with Variable Stiffness over Time and Temperature. International Journal of Mechanical Sciences. 2020:105742.

[13] Xie T. Tunable polymer multi-shape memory effect. Nature. 2010;464(7286):267.

[14] Yu K, Ge Q, Qi HJ. Reduced time as a unified parameter determining fixity and free recovery of shape memory polymers. Nature communications. 2014;5:3066.

[15] Zhou Y, Huang WM, Kang SF, Wu XL, Lu HB, Fu J, et al. From 3D to 4D printing: approaches and typical applications. Journal of Mechanical Science and Technology. 2015;29(10):4281-8.

[16] Carrell J, Gruss G, Gomez E. Four-dimensional printing using fused-deposition modeling: a review. Rapid Prototyping Journal. 2020;26(5):855-69.

[17] Solomon IJ, Sevvel P, Gunasekaran J. A review on the various processing parameters in FDM. Materials Today: Proceedings. 2021;37:509-14.

[18] Bodaghi M, Damanpack AR, Liao WH. Adaptive metamaterials by functionally graded 4D printing. Materials & Design. 2017;135:26-36.

آمد. مدل به دست آمده در این پژوهش برای ارتباط بین پارامترهای چاپ سهبعدی و تغییر شکل بازیابیشده نهایی و شبیهسازی عددی این رفتار، میتواند نقشه راهی برای ادامه کار محققان در این زمینه برای بهبود خواص پلیمرهای حافظهدار شکلی و استفاده از فرآیند چاپ چهاربعدی در پژوهشهای آینده باشد.

جدول (۴): نتایج آزمایش، شبیهسازی و مقادیر محاسبه شده پارامترهای ساخت برای زاویه پیچش ۲۰۰ درجه





شکل (۱۰): شبیهسازی به همراه آزمایش تجربی برای زاویه

۷- مراجع

[1] Jijotiya D, Verma PL. A survey of performance based advanced rapid prototyping techniques. Sch J Eng Tech. 2013;1(1):4-12.

[2] Joshi SC, Sheikh AA. 3D printing in aerospace and its long-term sustainability. Virtual and Physical Prototyping. 2015;10(4):175-85.

[3] Savastano M, Amendola C, Fabrizio D, Massaroni E. 3-D printing in the spare parts supply chain: an explorative study in the automotive industry. Digitally supported innovation: Springer; 2016. p. 153-70.

[4] Gul JZ, Sajid M, Rehman MM, Siddiqui GU, Shah I, Kim K-H, et al. 3D printing for soft robotics-a

Annals of Mathematical Statistics. 1957;28(1):195-241.

[31] Gutierrez-Lemini D. Fundamental aspects of viscoelastic response. Engineering Viscoelasticity: Springer; 2014. p. 1-21.

[32] Brinson HF, Brinson LC. Polymer engineering science and viscoelasticity. An introduction. 2008.

[33] Ghoreishy MHR. Determination of the parameters of the Prony series in hyperviscoelastic material models using the finite element method. Materials & Design. 2012;35:791-7.

[34] Baniasadi M, Bigdeli MAM, Baghani M. Force and multiple-shape-recovery in shape-memorypolymers under finite deformation torsionextension. Smart Materials and Structures. 2020.

[35] Williams ML, Landel RF, Ferry JD. The Temperature Dependence of Relaxation Mechanisms in Amorphous Polymers and Other Glass-forming Liquids. Journal of the American Chemical Society. 1955;77(14):3701-7.

[36] Diani J, Gilormini P, Frédy C, Rousseau I. Predicting thermal shape memory of crosslinked polymer networks from linear viscoelasticity. International Journal of Solids and Structures. 2012;49(5):793-9.

[37] Arrieta S, Diani J, Gilormini P. Experimental characterization and thermoviscoelastic modeling of strain and stress recoveries of an amorphous polymer network. Mechanics of materials. 2014;68:95-103.

[19] Wu W, Ye W, Wu Z, Geng P, Wang Y, Zhao j. Influence of Layer Thickness, Raster Angle, Deformation Temperature and Recovery Temperature on the Shape-Memory Effect of 3D-Printed Polylactic Acid Samples. Materials (Basel, Switzerland). 2017;10.

[20] van Manen T, Janbaz S, Zadpoor AA. Programming 2D/3D shape-shifting with hobbyist 3D printers. Materials horizons. 2017;4(6):1064-9.

[21] Bodaghi M, Damanpack A, Liao W. Adaptive metamaterials by functionally graded 4D printing. Materials & Design. 2017;135:26-36.

[22] Hu G, Damanpack A, Bodaghi M, Liao W. Increasing dimension of structures by 4D printing shape memory polymers via fused deposition modeling. Smart Materials and Structures. 2017;26(12):125023.

[23] Bodaghi M, Noroozi R, Zolfagharian A, Fotouhi M, Norouzi S. 4D printing self-morphing structures. Materials. 2019;12(8):1353.

[24] Yu Y, Liu H, Qian K, Yang H, McGehee M, Gu J, et al. Material characterization and precise finite element analysis of fiber reinforced thermoplastic composites for 4D printing. Computer-Aided Design. 2020;122:102817.

[25] Ding Z, Yuan C, Peng X, Wang T, Qi HJ, Dunn ML. Direct 4D printing via active composite materials. Science advances. 2017;3(4):e1602890.

[26] Akhoundi B, Nabipour M, Hajami F, Shakoori D. An Experimental Study of Nozzle Temperature and Heat Treatment (Annealing) Effects on Mechanical Properties of High-Temperature Polylactic Acid in Fused Deposition Modeling. Polymer Engineering & Science. 2020;60(5):979-87.

[27] Roudbarian N, Baniasadi M, Ansari M, Baghani M. An experimental investigation on structural design of shape memory polymers. Smart Materials and Structures. 2019;28(9):095017.

[28] Hosseinzadeh M, Ghoreishi M, Narooei K. An investigation into the effect of thermal variables on the 3D printed shape memory polymer structures with different geometries. Journal of Intelligent Material Systems and Structures. 2021:1045389X211028286.

[29] Montgomery DC. Design and analysis of experiments: John wiley & sons; 2017.

[30] Box GE, Hunter JS. Multi-factor experimental designs for exploring response surfaces. The



# Journal of Aerospace Mechanics



DOR: 20.1001.1.26455323.1401.18.2.12.2

# Experimental and Numerical Study on the Effect of 3D Printing Geometrical Parameters on the Torsional Shape Recovery Behavior of Polylactic Acid

## Mohammadhadi Hosseinzadeh<sup>1\*</sup>, Majid Ghoreishi<sup>2</sup>, Keivan Narooei<sup>3</sup>

<sup>1</sup>Ph.D. Student, Department of Mechanical Engineering, K. N. Toosi University of Technology, Tehran, Iran <sup>2</sup>Professor, Department of Mechanical Engineering K. N. Toosi University of Technology, Tehran, Iran <sup>3</sup>Assistant Professor, Department of Materials Science and Engineering, K. N. Toosi University of Technology, Tehran, Iran

#### HIGHLIGHTS

- With the help of the shape memory behavior of PLA and the orientation of the filaments in the 3D printing process, torsional recovery was obtained.
- The central composite design method was used to investigate the effect of geometrical parameters of 3D printing on the degree of shape recovery.

## ARTICLE INFO

Article history: Article Type: Research paper Received: 20 December 2021 Received in revised form: 1 January 2022 Accepted: 10 January 2022 Available online: 10 January 2022 \*Correspondence: m.hadi.hosseinzadeh@gmail.com How to cite this article: M. Hosseinzadeh, M. Ghoreishi, K .Narooei. Experimental and numerical study on the effect of 3d printing geometrical parameters on the torsional shape recovery behavior of polylactic acid. Journal of Aerospace Mechanics. 2022; 18(2):169-181. Konworde

| neyworus.                 |
|---------------------------|
| 3D Printing               |
| Fused Deposition Modeling |
| Shape Memory Polymer      |
| Central Composite Design  |
| Numerical Simulation      |
|                           |

#### GRAPHICAL ABSTRACT



## ABSTRACT

Additive manufacturing is one of the advanced manufacturing processes that is being developed nowadays due to the capability of manufacturing parts with complex structures, speed, and low production cost. 3D printing of shaped memory parts in the form of 4D printing is an emerging phenomenon, which is referred to as the future of additive manufacturing. In this study, the effect of three-dimensional printing fusion layer parameters including layer thickness, print speed, and nozzle diameter on the rate of shape recovery of Polylactic acid was investigated. To reduce the cost and time as well as to increase the validity and accuracy, the Central Composite Design method, one of the subsets of the Response Surface Methodology, was used. Seventeen experiments were performed and a model was obtained to determine the effect of 3D printing geometrical parameters on shape recovery. R 2 and Adj R2 of the model were obtained above of 0.99 and 0.98, respectively, which indicate the high accuracy of the model and the similarity of laboratory data and experimental model. This model showed that the layer thickness, nozzle diameter, and printing speed have a greater effect on the amount of torsional shape recovery, respectively. This process was simulated to investigate the shape recovery behavior. As a result, the relationship between the recovered shape torsion angle and the applied pre-stress was obtained. To validate the model, the effect of 3D printing parameters on the shape recovery, and the relationship between the pre-stress and the rate of shape recovery, the desired torsion angle of 200 degree was considered. The model error for the experiment was calculated as 2% and the simulation results were obtained in accordance with the shape memory behavior of the sample.

\* Copyrights for this article are retained by the author(s) with publishing rights granted to Imam Hossein University Press. The content of this article is subject to the terms and conditions of the Creative Commons Attribution 4.0 International (CC-BY-NC 4.0) License. For more information, please visit https://www.creativecommons.org/licenses/by-nc/4.0/legalcode.