

پیش‌بینی ابعاد قطعه‌های قالب‌گیری تزریقی با استفاده از پروفیل فشار مذاب در قالب و شبکه عصبی

کریم شلش نژاد*، صمد تقی زاده

تبریز، دانشگاه تبریز، دانشکده مهندسی مکانیک، قطب مکاترونیک، آزمایشگاه تحقیقاتی تکنولوژی پلاستیک

صندوق پستی ۵۱۶۶۵/۱۱۶

دریافت: ۸/۴/۲۰، پذیرش: ۸/۶/۲۰



مجله علوم و تکنولوژی پلیمر،

سال بیست و یکم، شماره ۳،

صفحه ۱۹۹، ۱۳۸۷

ISSN : 1016-3255

چکیده

نوسانات در شرایط فرایندی قالب‌گیری تزریقی باعث نوسانات ابعادی محصولات می‌شود. از طرف دیگر، با توجه به سرعت زیاد فرایند قالب‌گیری و همچنین انقباض پس از قالب‌گیری، کنترل مستقیم و در مسیر ابعاد محصولات مشکل و فاقد دقت لازم است. هدف از این پژوهش، پیش‌بینی در مسیر ابعاد نهایی محصول بر اساس چگونگی تغییرات فشار مذاب در محفظه قالب است. در مرحله نخست، به منظور اندازه‌گیری نوسانات فرایندی، شرایط تنظیمی مبنای برای دستگاه قالب‌گیری انتخاب شد و فشار مذاب درون قالب طی چرخه‌های متوالی قالب‌گیری اندازه‌گیری شد. در مرحله بعدی، اثر متغیرهای قالب‌گیری شامل سرعت تزریق، فشار نگه‌داری و دمای مذاب بر پروفیل فشار مذاب در محفظه قالب و ابعاد محصول آزمایش و مشخص شد که سه متغیر شامل حداقل فشار مذاب در قالب، زمان رسیدن به حداقل فشار و سطح زیر منحنی فشار - زمان را می‌توان به عنوان مهم‌ترین مولفه‌ها در پیش‌بینی ابعاد محصول در نظر گرفت. در این پژوهش، یک شبکه عصبی با ساختار ۳-۲-۱ برای پیش‌بینی طول قطعه‌های قالب‌گیری شده مدل‌سازی شد. در آزمون‌های به عمل آمده از شبکه عصبی مورد نظر، طول محصول با حداقل خطای 0.29 mm پیش‌بینی شد. نتایج به دست آمده از این پژوهش نشان داد که کاربرد روش اندازه‌گیری فشار مذاب در قالب و شبکه عصبی در پیش‌بینی ابعاد نهایی محصول از دقت و کارآمدی زیادی برخوردار است.

واژه‌های کلیدی

قالب‌گیری تزریقی،
فشار حفره قالب،
نوسانات،
ابعاد قطعات قالب‌گیری شده،
مدل شبکه عصبی

*مسئول مکاتبات، پیام‌نگار:

shelesh-nezhad@tabrizu.ac.ir

بخشی از این مقاله در دومین همایش بین‌المللی ساخت و تولید ایران، آذرماه ۱۳۸۶، دانشگاه علم و صنعت ایران ارائه شده است.

Dimensional Prediction of Injection Molded Parts Using Melt Pressure Trace and Neural Network

K. Shelesh-Nezhad* and S. Taghizadeh

Department of Mechanical Engineering, Tabriz University, P.O. Box: 51665/116, Tabriz, Iran

Received 11 November 2007; accepted 7 July 2008

Abstract

The variations in plastic injection molding process may lead to the inconsistency of molded parts' dimensions. Furthermore, due to the speed of production as well as post-shrinkage of molded parts make the control of process difficult and give inaccurate molded parts. The objective of this research is to predict the dimensions of injection molded parts on the basis of cavity pressure during the molding process. At the first stage of experimentations, the variations of molding process were determined under a base setting condition by using cavity pressure measurement approach. At the second stage, the effects of molding parameters on the cavity pressure profile as well as part's dimensions were studied. Following, an artificial neural-network model was implemented capable of predicting the molded part's dimensions based on the cavity pressure. To increase the efficiency of proposed model, three features of the cavity pressure trace encompassing maximum cavity pressure, cavity pressure-time integral value, as well as time to reach the maximum pressure were selected as neural-network inputs.

Key Words

injection molding,
cavity pressure,
variations,
molded part dimensions,
neural network model

(*) To whom correspondence should be addressed.

E-mail:

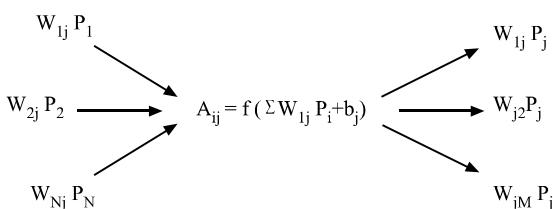
shelesh-nezhad@tabrizu.ac.ir

اثر می‌گذارد. در بخش دیگر از این پژوهش، یک مدل شبکه عصبی برای پیش‌بینی طول نهایی قطعه‌های قالب‌گیری شده بر اساس پروفیل فشار مذاب در قالب پیشنهاد شد.

کارایی شبکه عصبی

یک شبکه عصبی از تعداد محدودی نرون تشکیل شده است. نرون‌های تشکیل‌دهنده یک شبکه عصبی در چند لایه مجزا قرار گرفته و هر نرون در لایه‌ای به تمام نرون‌های لایه بعدی متصل است. در شبکه عصبی با ساختار ۱-۳-۳-۱، در لایه اول ۳ نرون، در لایه دوم (لایه مخفی) ۳ نرون و در لایه آخر یک نرون وجود دارد. به هر اتصال بین دو نرون، وزن مشخصی اختصاص یافته و مقادیر عددی وزن‌ها برای هر اتصال در مرحله آموزش شبکه عصبی مشخص می‌شود. آموزش شبکه عصبی با اصلاح عوامل وزنی تا حدی ادامه می‌یابد که خروجی شبکه عصبی به نتایج واقعی نزدیک و خطای شبکه عصبی قابل اغماض شود.

مطابق شکل ۱، در یک شبکه عصبی، مقادیر ورودی به هر نرون (P_i) در وزن اختصاص یافته (w_{ij}) ضرب و مجموع آنها با یک عدد ثابت (b_j) جمع می‌شود. در مرحله بعد، با استفاده از تابع تبدیل، روى نتیجه به دست آمده عملیات ریاضی انجام می‌شود و مقدار حاصل به عنوان خروجی آن نرون در نظر گرفته می‌شود. مهم‌ترین انواع توابع تبدیل شامل لگاریتم سیگموید، تانژانت هایپربولیک سیگموید و خطی هستند [۱۲]. در ابتدای مرحله آموزش شبکه عصبی، مقادیر کوچک و بزرگ‌تر از صفر به تمام وزن‌ها اختصاص داده می‌شود. سپس، تعدادی از نمونه‌های آموزشی شامل مقادیر ورودی و خروجی برای شبکه تعریف می‌شود. در هر مرحله از فرایند یادگیری شبکه عصبی، مقدار خطای شبکه تعیین و مقادیر وزن‌ها به نحوی اصلاح می‌شود که مقدار خطای کاهش یابد. به هر مرحله از این فرایند یادگیری ایپوچ (epoch) اطلاق می‌شود و به دفعات لازم تکرار می‌گردد [۱۰]. مهم‌ترین روشهای برای آموزش شبکه‌های عصبی به کار گرفته می‌شود، روش انتشار به پشت (back propagation) است. در این روش، مقدار خطای بین خروجی شبکه عصبی و پاسخ مورد نظر به سمت عقب جریان می‌یابد تا



شکل ۱- کاربری یک نرون در شبکه عصبی.

مقدمه

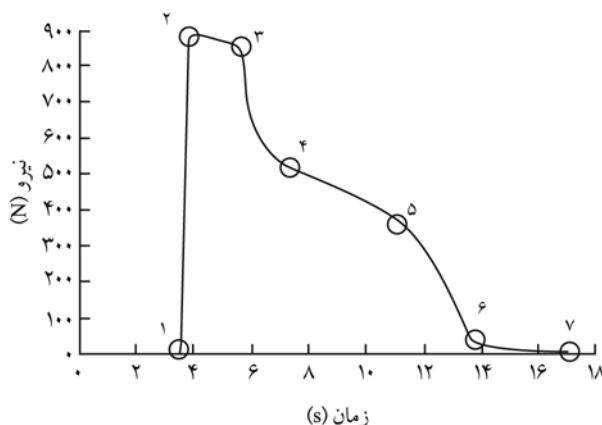
فرایند قالب‌گیری تزریقی، فرایندی چرخه‌ای است و برای تولید انبوه قطعه‌های مختلف پلاستیکی به کار می‌رود. در این فرایند عواملی وجود دارد که پیش‌بینی کیفیت محصول را دشوار و پیچیده می‌کند. در فرایند قالب‌گیری تزریقی پارامترهای تنظیمی متعددی وجود دارد و شرایط تنظیمی به طور غیرخطی بر کیفیت نهایی محصول اثر می‌گذارد [۱-۳]. عدم یکنواختی مواد مذاب پلاستیک در سیلندر گرمایی و هم‌چنین نوسانات فشار روغن هیدرولیک درساز و کار واحد تزریق منجر به ایجاد تغییرات در کیفیت محصولات طی چرخه‌های متوالی فرایند قالب‌گیری می‌شود [۴،۵]. از طرف دیگر، کنترل مستقیم و در مسیر (on-line) ابعاد محصولات فاقد دقت لازم است. زیرا، مقدار انتباشت در قطعه‌های قالب‌گیری شده تابعی از زمان است و ابعاد نهایی هر قطعه پس از گذشت ساعت‌ها از عملیات قالب‌گیری مشخص می‌شود [۶]. این محدودیت‌ها سبب شده است که امکان استفاده از روش‌های کنترلی غیرمستقیم برای پیش‌بینی کیفیت محصول به طور جدی مطالعه شود [۷-۱۱].

کیفیت نهایی محصول تحت تأثیر چگونگی تغییرات فشار مذاب در محفظه قالب قرار دارد و این امکان میسر است که با اندازه گیری فشار مذاب بر حسب زمان در قالب بتوان به طور غیرمستقیم و در مسیر کیفیت محصولات قالب‌گیری شده را ارزیابی کرد [۷،۹]. پیش‌بینی ابعاد محصول بر اساس روند تغییرات فشار مذاب در قالب بر حسب زمان بسیار مفید است. زیرا، کاربر می‌تواند بر اساس آن پارامترهای فرایند قالب‌گیری را تنظیم کند.

مدل‌های مختلفی برای مرتبه ساختن فشار مذاب در قالب با شرایط ابعادی محصول پیشنهاد شده است. برخی از این مدل‌ها با استفاده از روش‌های طراحی آزمایش و معادلات رگرسیون [۸،۹] و برخی دیگر با به کارگیری الگوریتم شبکه عصبی [۱۰]، شرایط ابعادی محصول را بر اساس شاخص‌های حداکثر مقدار فشار و سطح زیرمنجنی فشار - زمان از مذاب در قالب پیش‌بینی می‌کند.

مطالعه عمیق‌تر چگونگی تغییرات فشار مذاب در قالب نشان می‌دهد که پروفیل فشار - زمان حاوی اطلاعات دقیقی از شرایط قالب‌گیری است که در پژوهش‌های قبلی، برای پیش‌بینی وضعیت ابعادی محصول، به طور کامل از آن استفاده نشده است.

در این پژوهش، علاوه بر دو مشخصه حداکثر فشار مذاب و سطح زیرمنجنی فشار - زمان، مشخصه دیگری یعنی زمان رسیدن به حداکثر مقدار فشار مذاب درون قالب برای پیش‌بینی شرایط ابعادی محصول در نظر گرفته شد. نتایج نشان می‌دهد که نوسانات موجود در فرایند قالب‌گیری و هم‌چنین تغییرات در مقادیر پارامترهای تنظیمی نه تنها بر طول محصول بلکه بر سه مشخصه مورد نظر از منحنی فشار - زمان نیز



شکل ۲ - منحنی نیرو - زمان برای یک چرخه قالب‌گیری طبق تنظیمات مبنا.

در مرحله اول از آزمایش‌ها، شرایط تنظیمی مندرج در جدول ۱ به عنوان شرایط مبنا در نظر گرفته شد و ۲۵ عدد نمونه طبق تنظیمات مبنا تزریق شد. در این مرحله، فشار داخل محفظه قالب در هر چرخه قالب‌گیری در مسیر اندازه‌گیری و ثبت شد و طول نمونه‌های نیز پس از گذشت 24 h از زمان قالب‌گیری اندازه‌گیری شد. در مرحله دوم از آزمایش‌ها، اثر تغییرات پارامترهای قالب‌گیری به ترتیب شامل کاهش و افزایش سرعت تزریق، فشار نگه داری و دمای مذاب بر شرایط ابعادی محصول و پروفیل فشار مذاب درون قالب آزمایش شد. در هر آزمایش طبق تنظیمات ثابت ۳ عدد قطعه قالب‌گیری شد و مقدار اختلاف بین مقادیر به دست آمده و مقادیر حاصل از آزمایش مبنایت شد.

جدول ۱ - شرایط تنظیم مبنا برای قالب‌گیری نمونه‌ها.

مقدار	پارامتر
۱۹۰	دمای مذاب (°C)
۲۷	دمای قالب (°C)
۳۳	سرعت تزریق (mm/s)
۴۴	فشار تزریق (MPa)
۳۲	فشار نگه داری (MPa)
۱۵	مدت زمان نگه داری فشار (s)
۱۵	موقعیت پیچ پس از تزریق (mm)
۲۵	موقعیت پیچ پس از مرحله مواد‌گیری (mm)
۱۳۵	سرعت مواد‌گیری (l/min)
۰	مقدار مکش (mm)
۱۵	زمان خنک کاری قالب (s)

بر اساس آن وزن‌های داخلی شبکه تنظیم شود و خطای کاهش یابد. متداول ترین شاخص برای اندازه‌گیری خطای میانگین مربع خطای (mean square error, MSE) طبق معادله (۱) است. به طوری که t_k پاسخ هدف و o_k پاسخ مشاهده شده است:

$$\text{MSE} = \frac{1}{n} \sum_{k=0}^{n-1} (t_k - o_k)^2 \quad (1)$$

تجربی

مواد

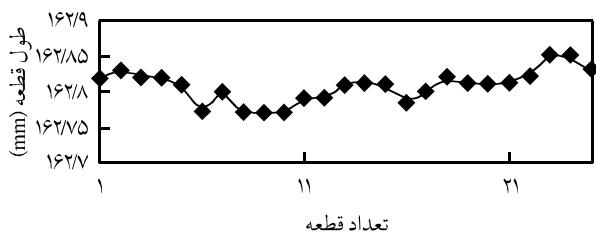
در این پژوهش، از پلی‌اتیلن سنگین (HDPE) با نام تجاری ۵۲۱۸EA چگالی $0.951-0.953\text{ g/cm}^3$ و شاخص جریان مذاب $17-19\text{ g}/10\text{ min}$ محصول شرکت پتروشیمی اراک استفاده شد.

دستگاه‌ها

یک دستگاه پیشرفتی تزریق پلاستیک مجهز به سامانه کنترل ریزفرایند ساخت شرکت پولاد مدل ۱۱۰۳۸۰ با ظرفیت تزریق ۲۶۸ گرم و گیره ۱۱۰ تن به منظور قالب‌گیری محصول (نمونه آزمون کشش طبق استاندارد ASTM D638) به کار گرفته شد. در این دستگاه قطر پیچ 45 mm ، نسبت طول به قطر پیچ 20 و تعداد گرمکن‌های الکتریکی در امتداد سیلندر و نازل 8 عدد است.

به منظور اندازه‌گیری و نمایش فشار مذاب پلاستیک در قالب از حس‌گر پیزوالکتریک نوع 9221AA0,6 دستگاه Dataflow release 2.2 نوع 2859A10 و از سامانه نرم افزاری Kistler 2859A10 ساخت شرکت استفاده شد. محل حس‌گر در قالب به نحوی طراحی شد که فشار مذاب پلاستیک از راه یک پین پران به حس‌گر پیزوالکتریک منتقل شود. مقدار نیروی اعمال شده به حس‌گر موجود در قالب بر حسب زمان در چرخه قالب‌گیری در شکل ۲ نشان داده شده است.

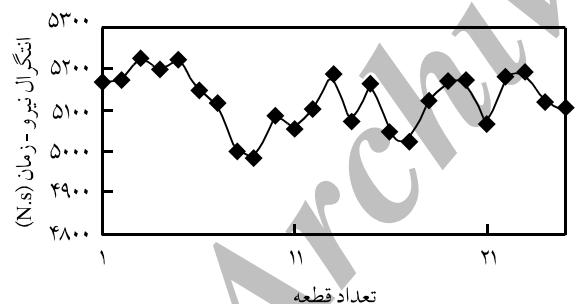
مطابق شکل ۲، نقطه ۱ زمان رسیدن مذاب به حس‌گر موجود در محفظه قالب، نقطه ۲ پرشدن محفظه و تراکم مذاب در محفظه در مرحله اول تزریق، نقطه ۳ پایان مرحله اول تزریق، نقطه ۴ شروع مرحله دوم تزریق (مرحله نگه داری فشار)، نقطه ۵ لحظه انجام مجريات تزریق، نقطه ۶ انجام سطحی محصول در قالب و نقطه ۷ پایان زمان اندازه‌گیری فشار مذاب در محفظه قالب را نشان می‌دهد. سه متغیر شامل حداکثر نیرو، زمان رسیدن به حداکثر نیرو و سطح زیر منحنی نیرو - زمان به عنوان مهم‌ترین مشخصه‌های منحنی نیرو - زمان در نظر گرفته شد.



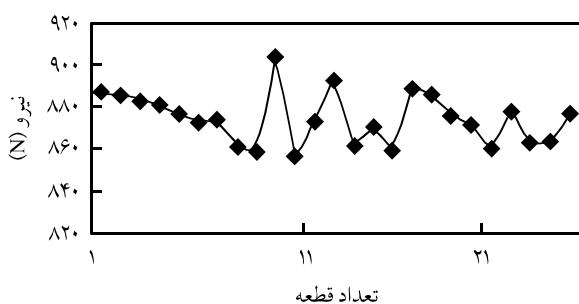
شکل ۳- نوسانات در طول قطعه‌های تولید شده.

جدول ۲ - نتایج به دست آمده از اندازه گیری نوسانات فرایندی طبق تنظیمات مبنا.

T _{Fmax} (s)	F _{max} (N)	Integral (N.s)	L (mm)	شماره آزمون
۳/۸۶	۸۸۷/۲۴	۵۱۶۶/۶	۱۶۲/۸۲	۱
۳/۸۷	۸۸۵/۴	۵۱۷۴/۳	۱۶۲/۸۳	۲
۳/۸۷	۸۸۳/۳	۵۲۲۷/۹	۱۶۲/۸۲	۳
۴/۱	۸۸۱/۲	۵۱۹۸/۲	۱۶۲/۸۲	۴
۴/۲۸	۸۷۶/۵	۵۲۲۳/۲	۱۶۲/۸۱	۵
۴/۲۴	۸۷۲/۶	۵۱۴۶/۹	۱۶۲/۷۷	۶
۴/۳۸	۸۷۴/۲	۵۱۱۵/۵	۱۶۲/۸۰	۷
۴/۷	۸۶۱	۴۹۹۹	۱۶۲/۷۷	۸
۴/۴۹	۸۵۸/۶۷	۴۹۸۲/۴	۱۶۲/۷۷	۹
۴/۳۴	۹۰۳/۵	۵۰۸۶/۹	۱۶۲/۷۷	۱۰
۴/۷۳	۸۵۶/۹	۵۰۵۵/۹۶	۱۶۲/۷۹	۱۱
۴/۰	۸۷۳	۵۱۰۲/۴	۱۶۲/۷۹	۱۲
۴/۲	۸۹۲/۳	۵۱۸۸	۱۶۲/۸۱	۱۳
۴/۴	۸۶۱/۶	۵۰۶۴	۱۶۲/۸۱	۱۴
۴/۴۶	۸۷۰/۴	۵۱۶۶/۶	۱۶۲/۸۱	۱۵
۴/۷۶	۸۵۹/۵	۵۰۴۴/۴	۱۶۲/۷۸	۱۶
۴/۷	۸۸۹/۴	۵۰۲۰/۲	۱۶۲/۸۰	۱۷
۴/۴۵	۸۸۶	۵۱۲۵	۱۶۲/۸۲	۱۸
۴/۱۶	۸۷۵/۷	۵۱۷۳	۱۶۲/۸۱	۱۹
۴/۰۳	۸۷۷/۹۸	۵۱۷۵/۴	۱۶۲/۸۱	۲۰
۴/۴۴	۸۶۰/۲	۵۰۶۳/۲	۱۶۲/۸۱	۲۱
۴/۳۳	۸۷۸/۷	۵۱۸۲/۲	۱۶۲/۸۲	۲۲
۴/۳۶	۸۶۳	۵۱۹۵/۵	۱۶۲/۸۵	۲۳
۳/۹۹	۸۶۳/۶۶	۵۱۲۱	۱۶۲/۸۵	۲۴
۴/۲۹	۸۷۶/۹۸	۵۱۰۷/۲	۱۶۲/۸۳	۲۵
۴/۲۹۷۲	۸۷۴/۵۱۷	۵۱۲۴/۲۰	۱۶۲/۸۰۷	میانگین
۴/۳۳	۸۷۴/۲	۵۱۲۵	۱۶۲/۸۱	میانه
۰/۹	۴۶/۶	۲۴۵/۵	۰/۰۸	دامنه نوسانات
۰/۲۶۹۲	۱۲/۱۸	۶۹/۹۴	۰/۰۲۳	انحراف استاندارد
۰/۴۶۴	۰/۶۶۸	۰/۸۳۹	۰/۹۷۸	KS
۰/۹۸۳	۰/۷۶۴	۰/۴۸۲	۰/۲۹۴	P-Value



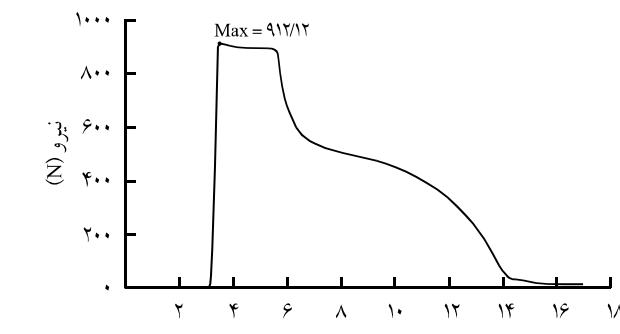
شکل ۴- نوسانات در سطح زیر منحنی نیرو - زمان.



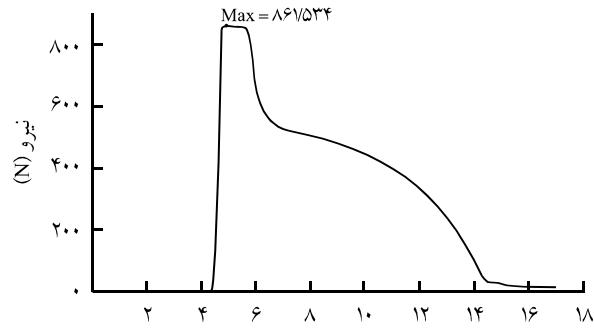
شکل ۵- نوسانات در حداکثر نیروی اعمال شده از مذاب به حس گر.

این نوسانات اندازه‌گیری شد. در این مرحله از آزمایش، منحنی نیرو - زمان برای هر قطعه طی قالب‌گیری قابل مشاهده و مقایسه بود. ولی، اندازه‌گیری ابعاد آن باید پس از گذشت ساعت‌ها از عملیات قالب‌گیری و پس از انجام کامل محصول انجام شود. بنابراین، با به کارگیری روش اندازه‌گیری فشار مذاب در محفظه قالب این امکان وجود دارد که دقیقاً در لحظه قالب‌گیری درباره نوسانات احتمالی در ابعاد نهایی قطعات

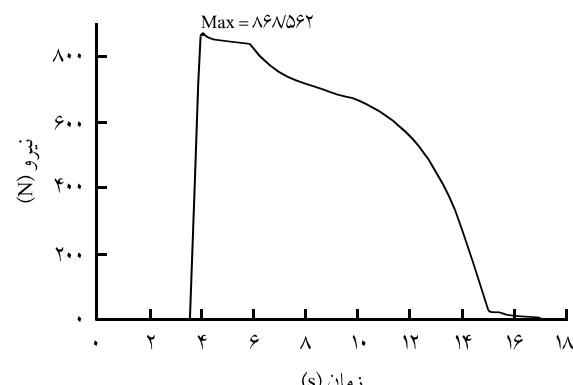
توزیع نرمال است. شکل ۳، نوسانات در اندازه طول قطعه‌ها و شکل‌های ۴ و ۵، نوسانات در داده‌های به دست آمده از منحنی نیرو - زمان طی چرخه‌های متوالی قالب‌گیری را برای ۲۵ عدد نمونه تولید شده طبق تنظیمات مبنای نشان می‌دهند. با بررسی نتایج مشخص شد که نوسانات در شرایط ابعادی قطعه و هم‌چنین نوسانات در سه مشخصه مورد نظر از پروفیل نیرو - زمان با تنظیمات مبنای وجود دارد و مقادیر دقیق



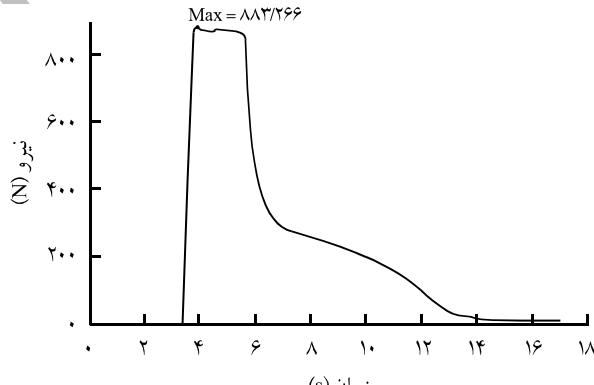
(ب)



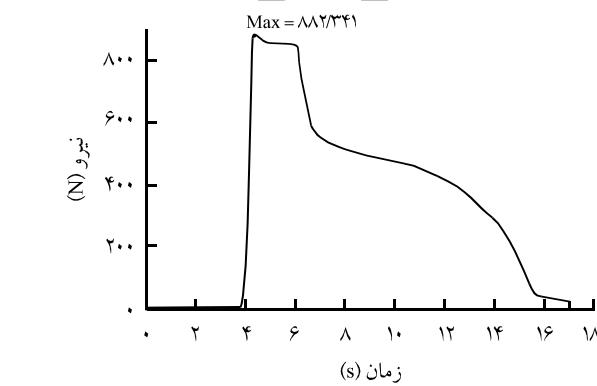
(الف)



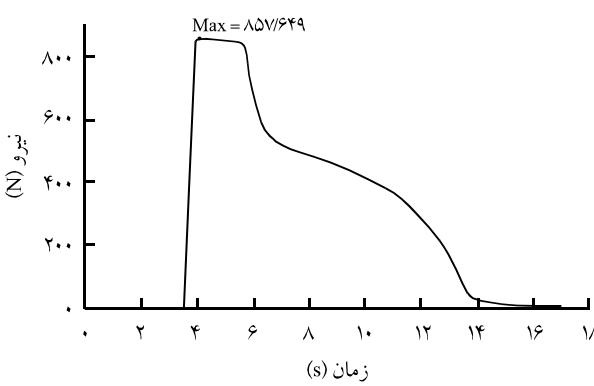
(د)



(ج)

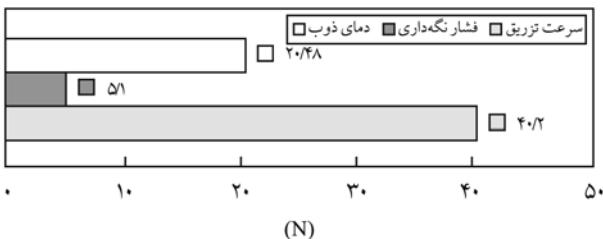


(ه)



(و)

شکل ۶ - اثر متغیرهای مختلف قالب‌گیری بر منحنی نیرو - زمان.

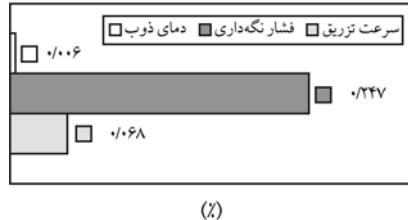


شکل ۹- اثر پارامترهای تنظیمی مختلف بر حداکثر نیروی اعمال شده از مذاب به حس‌گر.

نگه‌داری و سرعت تزریق بر مقدار انقباض محصول و در نتیجه طول نهایی محصول اثر قابل توجهی می‌گذارد (شکل ۷). افزون بر این، پارامتر فشار نگه‌داری بیشترین اثر را بر شاخص سطح زیر پروفیل نیرو - زمان (شکل ۸) و پارامتر سرعت تزریق بیشترین اثر را بر شاخص حداکثر مقدار نیرو از پروفیل نیرو - زمان (شکل ۹) دارد. شکل‌های ۶ الف و ۶ ب نیز نشان می‌دهند که تغییر در سرعت تزریق منجر به تغییر قابل ملاحظه‌ای در زمان رسیدن به حداکثر نیرو در پروفیل نیرو - زمان می‌شود. نتایج به دست آمده از این آزمایش‌ها نشان می‌دهد که متغیرهای حداکثر نیرو، زمان رسیدن به حداکثر مقدار نیرو و هم‌چنین سطح زیر منحنی نیرو - زمان تحت تأثیر تغییرات در شرایط فرایندی قرار گرفته و مشخصه‌های مهمی برای به کارگیری در پیش‌بینی طول محصولات قالب‌گیری شده هستند.

مدل سازی یک شبکه عصبی برای پیش‌بینی طول محصول با تنظیمات مبنا

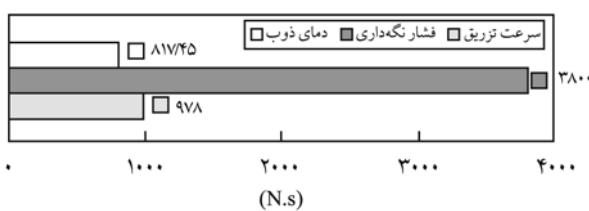
جدول ۲، نتایج به دست آمده شامل طول محصول و مشخصه‌های منحنی نیرو - زمان از قالب‌گیری متوالی ۲۵ فقط با تنظیمات مبنا را نشان می‌دهد. از داده‌های مندرج در جدول ۲ به منظور مدل سازی یک شبکه عصبی برای پیش‌بینی طول نهایی محصول استفاده شد. به طوری که نمونه‌های ۱۵ تا ۱۵ برای آموزش و نمونه‌های ۱۶ تا ۲۵ برای آزمون مدل شبکه عصبی به کار گرفته شدند. ورودی‌های مدل شبکه عصبی اطلاعاتی هستند که به کمک حس‌گر طی چرخه‌های متوالی قالب‌گیری به دست آمد و شامل سطح زیر منحنی نیرو - زمان، حداکثر نیروی وارد به حس‌گر درون قالب و زمان رسیدن به حداکثر مقدار نیرو است. خروجی مدل شبکه عصبی، طول محصول پس از گذشت ۲۴h از زمان قالب‌گیری است. در این پژوهش، از جعبه ابزار شبکه عصبی موجود در نرم افزار Matlab-R2006a برای طراحی و آموزش شبکه عصبی با ساختار ۳-۱-۳ استفاده شد. در مدل سازی این شبکه عصبی از تابع تبدیل خطی برای لایه‌های مخفی و خروجی استفاده شد. جدول ۴،



شکل ۷- اثر پارامترهای تنظیمی مختلف بر انقباض طولی محصول.

تولید شده قضاوت کرد و در صورت نیاز به طور هم زمان تغییرات لازم را در مقادیر پارامترهای تنظیمی فرایند قالب‌گیری اعمال کرد. بدیهی است، این امر در صورتی امکان‌پذیر است که بتوان ابعاد نهایی محصول را بر اساس مشخصه‌های منحنی نیرو - زمان پیش‌بینی کرد.

در مرحله دوم، مطابق جدول ۳ و شکل ۶، اثر تغییر در مقادیر پارامترهای سرعت تزریق، فشار نگه‌داری و دماز تزریق بر ابعاد و مشخصه‌های منحنی نیرو - زمان آزمایش شد. شکل‌های ۶ الف و ۶ ب نشان می‌دهند که افزایش سرعت تزریق منجر به افزایش حداکثر نیرو سطح زیر منحنی نیرو - زمان و کاهش در زمان رسیدن به حداکثر مقدار نیرو شده است. طبق شکل‌های ۶ ج و ۶ د، افزایش فشار نگه‌داری باعث افزایش قابل ملاحظه‌ای در سطح زیر منحنی نیرو - زمان می‌شود. مطابق شکل‌های ۶ ه و ۶ و، افزایش دماز منجر به افزایش سطح زیر منحنی نیرو - زمان، افزایش نیرو و افزایش مدت زمان رسیدن به حداکثر مقدار نیرو می‌شود. مقدار اثر گذاری متغیرهای مختلف قالب‌گیری بر میانگین انقباض محصول و مشخصه‌های منحنی نیرو - زمان در شکل‌های ۷ تا ۹ نشان داده شده است. به ترتیب درجه اثر گذاری، فشار نگه‌داری، سرعت تزریق و دماز مذاب بر انقباض محصول (شکل ۷)، فشار نگه‌داری، سرعت تزریق و دماز مذاب بر سطح زیر منحنی نیرو - زمان (شکل ۸) و سرعت تزریق، دماز مذاب و فشار نگه‌داری، بر حداکثر نیروی اعمال شده به حس‌گر (شکل ۹) اثر می‌گذارند. در هر مرحله از آزمایش اخیر، فقط مقدار یک پارامتر تغییر داده شد و اثر آن بر پروفیل فشار مذاب در قالب و هم‌چنین بر طول محصول معین شد. در این آزمایش مشخص شد که تغییرات در فشار



شکل ۸- اثر پارامترهای تنظیمی مختلف بر سطح زیر منحنی نیرو - زمان.

جدول ۳ - اثر تغییرات در مقادیر پارامترهای تنظیمی بر مشخصه‌های منحنی نیرو - زمان و طول محصول.

T _{Fmax} (s)	F _{max} (N)	Integral (N.s)	L (mm)	(%)	فشار نگه داری (%)	سرعت تزریق (°C)	دماه آزمون	شماره آزمون
کاهش سرعت تزریق								
۴/۹۱	۸۶۱/۵	۴۶۱۷/۷	۱۶۲/۸۴		۲۵	۲۵	۱۹۰	۲-۱-۱
۴/۹۴	۸۹۵/۹	۴۹۲۲/۹	۱۶۲/۸۲					۲-۱-۲
۴/۹۲	۸۵۷/۶	۴۷۹۹/۶	۱۶۲/۸۲					۲-۱-۳
۴/۸۲	۸۷۱/۶۷	۴۷۷۸/۰۶۷	۱۶۲/۸۲۷					میانگین اختلاف
۰/۵۲	-۲/۸۵	-۳۴۶/۱۲۳	-۰/۰۰۳		۰	-۱۰	۰	
افزایش سرعت تزریق								
۳/۴۷	۹۱۲/۱۲	۵۸۴۳/۱۷	۱۶۲/۹۹		۲۵	۴۵	۱۹۰	۲-۲-۱
۳/۸۳	۹۱۴/۱۵	۵۷۰۶/۳۳	۱۶۲/۹۲					۲-۲-۲
۳/۸۸	۹۰۹/۳۴	۵۷۱۸/۴۴	۱۶۲/۹۱					۲-۲-۳
۳/۷۳	۹۱۱/۸۷	۵۷۵۵/۹۸۰	۱۶۲/۹۴					میانگین اختلاف
-۰/۵۷	۳۷/۳۵	۶۳۷/۸	۰/۱۳۳		۰	+۱۰	۰	
کاهش فشار نگه داری								
۳/۸۶	۸۸۲/۲۷	۳۵۸۶/۴	۱۶۲/۶۳		۱۵	۳۵	۱۹۰	۲-۳-۱
۳/۸۳	۸۸۷/۰	۳۵۰۸/۷	۱۶۲/۶۴					۲-۳-۲
۴/۱۶	۸۷۴/۹۴	۳۴۹۳/۹	۱۶۲/۶۲					۲-۳-۳
۳/۹۵	۸۸۱/۷۴	۳۵۲۹/۶۶	۱۶۲/۶۳					میانگین اختلاف
-۰/۳۵	۷/۲۲	-۱۵۹۴/۵۴	۰/۱۸		-۱۰	۰	۰	
افزایش فشار نگه داری								
۴/۰۸	۸۶۸/۵۶	۷۱۳۶/۸	۱۶۳/۰۳		۳۵	۳۵	۱۹۰	۲-۴-۱
۳/۸۱	۸۹۰	۷۳۹۰	۱۶۳/۰۴					۲-۴-۲
۳/۸۳	۹۰۱/۹۵	۷۴۶۲/۶	۱۶۳/۰۶					۲-۴-۳
۳/۹۰	۸۸۶/۸۴	۷۳۳۹/۸۰	۱۶۳/۰۴					میانگین اختلاف
-۰/۴۰	۱۲/۳۲	۲۲۰۵/۶	۰/۲۳		+۱۰	۰	۰	
کاهش دماه تزریق								
۴/۰۹	۸۵۷/۶۵	۴۹۳۹/۷	۱۶۲/۷۶		۲۵	۳۵	۱۸۰	۲-۵-۱
۳/۹۱	۸۵۶/۱۷	۴۹۲۱/۴۵	۱۶۲/۷۳					۲-۵-۲
۴/۱۴	۸۵۸/۷۶	۴۹۷۲/۷	۱۶۲/۷۳					۲-۵-۳
۴/۰۵	۸۵۷/۵۳	۴۹۴۴/۶۲	۱۶۲/۷۴					میانگین اختلاف
-۰/۲۵	-۱۶/۹۹	-۱۷۹/۵۸	-۰/۰۶۷		۰	۰	-۱۰	
افزایش دماه تزریق								
۴/۳۵	۸۸۲/۳۴	۵۸۴۹/۶	۱۶۲/۷۶		۲۵	۳۵	۲۰۰	۲-۶-۱
۴/۳۶	۸۷۶/۹۸	۵۷۳۳/۶	۱۶۲/۷۴					۲-۶-۲
۴/۳۷	۸۷۴/۷	۵۷۰۳	۱۶۲/۷۱					۲-۶-۳
۴/۳۶	۸۷۸/۰۱	۵۷۶۲/۰۷	۱۶۲/۷۳					میانگین اختلاف
۰/۰۶	۳/۴۹	۶۳۷/۸۷	-۰/۰۷		۰	۰	+۱۰	

جدول ۴ - جزیيات مربوط به مدل شبکه عصبی و الگوريتم LEARNGDM-TRAINLM

فاکتورهای وزنی		بایاس		میانگین مربع خطأ (MSE)	تعداد اپوچ (epoch)
لایه دوم	لایه اول	لایه دوم	لایه اول		
[۱۲/۵۸۰۷، ۰/۵۰۸۰۸، ۰/۹۱۳۱۲]	-۰/۶۴۵۶، ۰/۵۹۳۵۲، ۰/۴۲۰۵۹، ۰/۳۵۵۴۵]	[۲/۰۷۹۹]	[۱۲/۶۱۶، ۰/۴۵۳۶۲، ۰/۹۳۹۶۲]	۰/۰۰۰۱۶۰۴۸	۲۶۲

انجام آزمایش‌ها، به منظور فراهم‌سازی نمونه‌های مورد نیاز برای آموزش مدل شبکه عصبی، اهمیت زیادی دارد و به طور مستقیم بر کارایی مدل شبکه عصبی اثر می‌گذارد.

نتیجه‌گیری

آزمایش‌های انجام شده در این پژوهش نشان داد که در فرایند قالب‌گیری تزریقی قطعات پلاستیکی، نوسانات در شرایط ابعادی محصول و هم‌چنین نوسانات در فشار مذاب درون قالب وجود دارد. اثر متغیرهای قالب‌گیری شامل سرعت تزریق، فشار نگه‌داری و دمای مذاب بر پروفیل فشار مذاب در محفظه قالب و ابعاد محصول آزمایش و مشخص شد که سه متغیر حداکثر فشار مذاب در قالب، زمان رسیدن به حداکثر مقدار فشار و سطح زیر منحنی فشار - زمان را می‌توان به عنوان مهم‌ترین مؤلفه‌ها در پیش‌بینی ابعاد محصول در نظر گرفت. در این پژوهش، شبکه‌ای عصبی با ساختار ۳-۳-۱ برای پیش‌بینی در مسیر طول قطعه‌های قالب‌گیری شده مدل سازی شد. با استفاده از شبکه عصبی مورد نظر، طول محصول با حداقل خطای $0/۰۳۹\text{ mm}$ پیش‌بینی شد.

جدول ۵ - مقایسه بین طول پیش‌بینی شده به کمک مدل شبکه عصبی و طول واقعی محصولات قالب‌گیری شده.

خطأ (mm)	طول محصول (mm)		شماره آزمون
	پیش‌بینی شده	تولید شده	
۰/۰۰۱۰	۱۶۲/۷۷۹	۱۶۲/۷۷۸	۱۶
۰/۰۳۹۰	۱۶۲/۷۶۱	۱۶۲/۸۰	۱۷
۰/۰۳۱۰	۱۶۲/۷۸۹	۱۶۲/۸۲	۱۸
-۰/۰۰۱۰	۱۶۲/۸۱۱	۱۶۲/۸۱	۱۹
-۰/۰۰۶۰	۱۶۲/۸۱۶	۱۶۲/۸۱	۲۰
۰/۰۱۹۰	۱۶۲/۷۹۱	۱۶۲/۸۱	۲۱
۰/۰۱۳۰	۱۶۲/۸۰۷	۱۶۲/۸۲	۲۲
۰/۰۳۴۰	۱۶۲/۸۱۶	۱۶۲/۸۵	۲۳
۰/۰۳۹۰	۱۶۲/۸۱۱	۱۶۲/۸۵	۲۴
۰/۰۳۶۰	۱۶۲/۷۹۴	۱۶۲/۸۳	۲۵

وزن‌ها، بایاس‌ها، و هم‌چنین شرایط آموزش این مدل شبکه عصبی را نشان می‌دهد. طبق جدول ۵ حداقل خطای این مدل شبکه عصبی در تشخیص طول نهایی قطعه برابر با $0/۰۳۹\text{ mm}$ بود. دقت اعمال شده در



مراجع

- Tuncay E. and Babur O., Minimization of Warpage and Sink Index in Injection Molded Thermoplastic Parts Using Taguchi Optimization Method, *J. Mater. Design*, **27**, 853-861, 2006.
- Yung-Kuang Y. and Jie-Ren S., Optimization of Injection Molding Process for Contour Distortions of Polypropylene Composite Components via Design of Experiments Method, *J. Reinfor. Plast. Compos.*, **25**, 1585-1599, 2006.
- Gordan M.J., *Total Quality Process Control for Injection Mold-* ing, SPE-Hanser, 350, 1992.
- Oswald T. A., *Injection Molding Handbook*, Carl Hanser, 336-337, 2002.
- Ming-Shyan H., Cavity Pressure Based Grey Prediction of the Filling-to-Packing Switchover Point for Injection Molding, *J. Mater. Proc. Technol.*, **183**, 419-424, 2007.
- Zollner O., The Fundamental of Shrinkage of Thermoplastics, Bayer, ATI1120, Germany, 2001.

7. Wu J.L., Chen S.J. and Malloy R., Development of an On-Line Cavity Pressure-based Expert System for Injection Molding Process, *ANTEC*, 444-449, 1991.
8. Postawa P. and Koszkul J., Change in Injection Molded Parts Shrinkage and Weight as a Function of Processing Conditions, *J. Mater. Proc. Technol.*, **162**, 109-115, 2005.
9. Min B.H., A Study on Quality Monitoring of Injection-molded Parts, *J. Mater. Proc. Technol.*, **136**, 1-6, 2003.
10. Kim J.G., Shin I. and Han W.H., Injection Molded Part Quality Prediction Using a New Method of Analysis, *J. Inject. Mold. Technol.*, **4**, 201-209, 2000.
11. Xi C. and Furong G., A Study of Packing Profile on Injection Molded Part Quality, *J. Mater. Sci. Eng.*, **A358**, 205-213, 2003.
12. Petrova T. and Kazmer D., Incorporation of Phenomenological Models in a Hybrid Neural Network for Quality Control of Injection Molding, *J. Polym. Plast. Eng.*, **38**, 1-18, 1999.

Archive of SID