

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِیْمِ

تعهدنامه‌ی اصالت اثر و رعایت حقوق دانشگاه

تمامی حقوق مادی و معنوی مترتب بر نتایج، ابتکارات، اختراعات و نوآوری‌های ناشی از انجام این پژوهش، متعلق به **دانشگاه محقق اردبیلی** می‌باشد. نقل مطلب از این اثر، با رعایت مقررات مربوطه و با ذکر نام دانشگاه محقق اردبیلی، نام استاد راهنما و دانشجو بلامانع است.

اینجانب **وحید گلشن** دانش‌آموخته‌ی مقطع کارشناسی ارشد رشته‌ی **مکانیک** گرایش **ساخت و تولید** دانشکده‌ی **فنی مهندسی** دانشگاه محقق اردبیلی به شماره‌ی دانشجویی **۹۰۴۴۶۵۳۱۱۰** که در تاریخ **۹۲/۴/۱۵** از پایان‌نامه‌ی تحصیلی خود تحت عنوان **تاثیر ممان های دینامیکی در بررسی تغییرشکل‌های پیش‌رونده لوله های زانویی تحت فشار از جنس فولاد ضد زنگ** دفاع نموده‌ام، متعهد می‌شوم که:

- (۱) این پایان‌نامه را قبلاً برای دریافت هیچ‌گونه مدرک تحصیلی یا به عنوان هرگونه فعالیت پژوهشی در سایر دانشگاه‌ها و مؤسسات آموزشی و پژوهشی داخل و خارج از کشور ارائه ننموده‌ام.
- (۲) مسئولیت صحت و سقم تمامی مندرجات پایان‌نامه‌ی تحصیلی خود را بر عهده می‌گیرم.
- (۳) این پایان‌نامه، حاصل پژوهش انجام شده توسط اینجانب می‌باشد.
- (۴) در مواردی که از دستاوردهای علمی و پژوهشی دیگران استفاده نموده‌ام، مطابق ضوابط و مقررات مربوطه و با رعایت اصل امانت‌داری علمی، نام منبع مورد استفاده و سایر مشخصات آن را در متن و فهرست منابع و مأخذ ذکر نموده‌ام.
- (۵) چنانچه بعد از فراغت از تحصیل، قصد استفاده یا هرگونه بهره‌برداری اعم از نشر کتاب، ثبت اختراع و ... از این پایان‌نامه را داشته باشم، از حوزه‌ی معاونت پژوهشی و فناوری دانشگاه محقق اردبیلی، مجوزهای لازم را اخذ نمایم.
- (۶) در صورت ارائه‌ی مقاله‌ی مستخرج از این پایان‌نامه در همایش‌ها، کنفرانس‌ها، سمینارها، گردهمایی‌ها و انواع مجلات، نام دانشگاه محقق اردبیلی را در کنار نام نویسندگان (دانشجو و اساتید راهنما و مشاور) ذکر نمایم.
- (۷) چنانچه در هر مقطع زمانی، خلاف موارد فوق ثابت شود، عواقب ناشی از آن (منجمله ابطال مدرک تحصیلی، طرح شکایت توسط دانشگاه و ...) را می‌پذیرم و دانشگاه محقق اردبیلی را مجاز می‌دانم با اینجانب مطابق ضوابط و مقررات مربوطه رفتار نماید.

نام و نام خانوادگی دانشجو: **وحید گلشن**

امضا

تاریخ



دانشکده فنی مهندسی

گروه مهندسی مکانیک

پایان نامه کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک - ساخت و تولید

عنوان

تاثیر ممانهای دینامیکی در بررسی تغییر شکل های پیش رونده لوله های
زانویی تحت فشار از جنس فولاد ضد زنگ

استاد راهنما

دکتر سید جاوید زکوی

استاد مشاور

پژوهشگر

وحید گلشن

تابستان ۹۲



دانشگاه صنعتی اربیل

دانشکده مهندسی

گروه مهندسی مکانیک

پایان نامه کارشناسی ارشد

مهندسی مکانیک گرایش ساخت و تولید

عنوان:

تاثیر ممانهای دینامیکی در بررسی تغییرشکلهای پیشرونده لوله های

زانویی تحت فشار از جنس فولاد ضد زنگ

پژوهشگر:

وحید گلشن

ارزیابی و تصویب شده ی کمیته ی داوران پایان نامه با درجه ی

امضاء	سمت	مرتبه ی علمی	نام و نام خانوادگی
	استاد راهنما و رئیس کمیته ی داوران	استاد یار	دکتر سید جاوید زکوی
-	استاد مشاور	-	-
	داور	استاد یار دانشیار	دکتر ابراهیم عبدی اقدم دکتر بهروز میرزائی

تقدیم به

پدر و مادر مهربان و عزیزم که با نهایت عشق و مهربانی زمینه‌های رشد و تعالی مرا فراهم نموده‌اند

پاس و قدردانی فراوان از همراهی و راهنمایی های ارزنده استاد بزرگوارم

جناب آقای دکتر سید جاوید زکوی

<p style="text-align: right;">نام خانوادگی: گلشن</p> <p style="text-align: center;">نام: وحید</p>
<p>عنوان پایان نامه: تاثیر ممان های دینامیکی در بررسی تغییر شکل های پیش رونده لوله های زانویی تحت فشار از جنس فولاد ضدزنگ</p>
<p style="text-align: right;">استاد راهنما: دکتر سید جاوید زکوی</p> <p style="text-align: right;">استاد مشاور: -</p>
<p>مقطع تحصیلی: کارشناسی ارشد رشته: مهندسی مکانیک گرایش: ساخت و تولید دانشگاه: محقق اردبیلی</p> <p>دانشکده: فنی مهندسی تاریخ فارغ التحصیلی: ۱۳۹۲/۴/۱۵ تعداد صفحه: ۹۵</p>
<p>کلید واژه ها: کرنش های پیش رونده، مدل سخت شوندگی، ممان دینامیکی، لوله زانویی، فولاد ضدزنگ</p>
<p style="text-align: right;">چکیده:</p> <p>اساس این طرح، مطالعه و بررسی پدیده تغییر شکل های پیش رونده در لوله های زانویی تحت فشار از جنس فولاد Stainless steel-304L مورد استفاده در نیروگاه ها، تاسیسات شیمیایی، صنایع پتروشیمی و ... می باشد. این پدیده بر اساس انتخاب مدل سخت شوندگی سینماتیکی غیرخطی و در حضور ممان های تناوبی مشابه اثرات زلزله مورد بررسی قرار گرفته است. ضرایب مدل سختی و داده های تنش - کرنش با استفاده از سیکل های پایدار شده نمونه های تحت آزمون کرنش متقارن به دست آمده و تحلیل عددی با استفاده از کد کامپیوتری ABAQUS انجام گرفته است. مقایسه نتایج به دست آمده از این طرح با نتایج تجربی موجود در ادبیات فن، پیش بینی تغییر شکل های پیش رونده محیطی می باشد. نتایج در دو حالت تجربی و عددی نشان می دهد که با افزایش میزان بارگذاری ها نرخ تغییر شکل های پیش رونده افزایش میابد. با افزایش تنش میانگین و بالا رفتن دامنه تنش، میزان کرنش های پیش رونده بیشتر می شود. در ابتدای بارگذاری ها نرخ کرنش های پیش رونده بیشتر بوده و با افزایش تعداد سیکل ها نرخ کرنش های پیش رونده کاهش میابد. به صورتی که طبق نتایج بدست آمده حداکثر میزان کرنش های پیش رونده در قسمت پهلویی زانویی مشاهده شده است. نرخ تغییر شکل های پیش رونده پیش بینی شده توسط روش عددی در محدوده ممان های دینامیکی $M/M_I \leq 1$، توافق خوب و قابل توجهی را با نتایج تجربی نشان می دهد، ولی در نسبت ممان های دینامیکی بالا نتایج بدست آمده از روش عددی فرا تخمین می باشد. در بررسی پدیده تغییر شکل های پیش رونده به علت عدم وجود تنش های حرارتی، اثرات خزش مورد نظر نمی باشد.</p>

فهرست مطالب

شماره و عنوان مطالب	صفحه
---------------------	------

فصل اول: مفاهیم اساسی

۱-۱ مقدمه	۱
۲-۱ محدوده الاستیک، پلاستیک، شیک دان و کرنش‌های پیش‌رونده	۲
۳-۱ کرنش‌های پیش‌رونده	۵
۳-۱-۱ کرنش‌های پیش‌رونده حرارتی	۵
۳-۱-۲ کرنش‌های پیش‌رونده مکانیکی	۷

فصل دوم: پیشینه تحقیق

۱-۲ مقدمه	۸
۲-۲ مروری بر مطالعات گذشته	۹
۱-۲-۲ بررسی‌های تسنیم و همکارانش	۹
۲-۲-۲ بررسی‌های زیگر	۱۱
۳-۲-۲ بررسی‌های حسن باری	۱۱
۴-۲-۲ بررسی‌های مورتن	۱۲
۵-۲-۲ بررسی‌های یوشیدا	۱۳
۶-۲-۲ بررسی‌های چن و همکارانش	۱۳
۷-۲-۲ بررسی‌های جیائو	۱۴
۸-۲-۲ بررسی‌های کنگ	۱۵

- ۹-۲-۲ بررسی‌های لوباردو و همکارنش ۱۶
- ۱۰-۲-۲ بررسی‌های چانگ ۱۷
- ۱۱-۲-۲ بررسی‌های نایبی ۱۹

فصل سوم: قوانین سختی

- ۱-۳ معادلات ارتجاعی ۲۰
- ۲-۳ توابع انرژی ارتجاعی کرنش ۲۲
- ۳-۳ معیارهای تسلیم جسم ۲۳
- ۱-۳-۳ حداکثر تنش عمودی (رانگین) ۲۴
- ۲-۳-۳ حداکثر کرنش عمودی (سن ونان) ۲۵
- ۳-۳-۳ نظریه حداکثر تنش برشی (ترسکا) ۲۶
- ۴-۳-۳ نظریه حداکثر انرژی کرنشی ۲۸
- ۵-۳-۳ معیار ماکزیمم انرژی واپیچش ون میسز ۲۹
- ۴-۳ مفاهیم عمومی پلاستیسیته ۳۱
- ۵-۳ معادلات تنش-کرنش پلاستیک ۳۲
- ۶-۳ اندازه کرنش پلاستیک ۳۵
- ۷-۳ نظریه‌های سخت شوندگی ۳۵
- ۱-۷-۳ نظریه سخت شوندگی ایزوتروپیک ۳۶
- ۲-۷-۳ نظریه سخت شوندگی سینماتیک ۳۸
- ۳-۷-۳ نظریه سخت شوندگی ترکیبی ایزوتروپیک و سینماتیک غیرخطی ۴۰
- ۸-۳ مدل‌های پلاستیسیته معکوس شونده ۴۱
- ۱-۸-۳ مدل پراکر ۴۱
- ۲-۸-۳ آرمسترانگ-فردریک ۴۲

۴۲ ۳-۸-۳ مدل دراگر
۴۴ ۴-۸-۳ مدل دافلایس و پوپوف
۴۵ ۵-۸-۳ مدل تسینق لی
۴۶ ۶-۸-۳ مدل شاباشی
۴۷ ۷-۸-۳ مدلوشیدا
۴۸ ۸-۸-۳ مدل چان

فصل چهارم: مواد و روش آزمون

۴۹ ۱-۴ مقدمه
۵۱ ۲-۴ بیان آزمایش تجربی
۵۸ ۳-۴ آزمون سیکلیک برای ایجاد سیکل های پایدار
۵۹ ۴-۴ فشار طراحی
۶۰ ۵-۴ ممانهای دینامیکی
۶۱ ۶-۴ تجزیه و تحلیل عددی
۶۲ ۷-۴ آنالیز خطی و غیرخطی در المان محدود
۶۳ ۸-۴ نرم افزارهای المان محدود
۶۳ ۹-۴ معرفی نرم افزار آباکوس
۶۵ ۱۰-۴ مدل سازی نمونه های آزمایش و نحوه انجام کار با آباکوس
۶۷ ۱۱-۴ المان مورد استفاده در تحلیل مدل
۶۷ ۱۲-۴ بدست آوردن ضرایب سخت شوندگی نمونه های تست شونده
۶۸ ۱۳-۴ روشهای بدست آوردن پارامترهای سخت شوندگی ماده
۶۸ ۱-۱۳-۴ روش نیم سیکل پایدار

۶۸ استفاده از یک سیکل پایدار ۲-۱۳-۴

۷۰ استفاده از چندین سیکل پایدار، آزمون یک بعدی کشش و فشار ۳-۱۳-۴

۷۱ تعیین ضرایب ماده با استفاده از روش سیکل پایدار ۱۴-۴

فصل پنجم: نتیجه گیری و بحث در نتایج

۷۷ بررسی نتایج تجربی و عددی ۱-۵

۸۳ پیشنهادات ۲-۵

۹۴ منابع و مآخذ

فهرست جدول‌ها

شماره و عنوان جدول صفحه

- جدول ۱-۴ ابعاد زانویی‌های تست شونده ۵۱
- جدول ۲-۴ حداقل و حداکثر تنش تسلیم و نهایی برای فولاد ضد زنگ ۵۴
- جدول ۳-۴ تنش نهایی و تنش حد الاستیک میانگین ۵۵
- جدول ۴-۴ جزئیات شرایط بارگذاری در تستهای تجربی ۵۵
- جدول ۵-۱ داده‌ها و نتایج حاصل از نمونه‌های تست شونده SLSI ۸۰
- جدول ۵-۲ داده‌ها و نتایج حاصل از نمونه‌های تست شونده SLXI ۸۱
- جدول ۵-۳ داده‌ها و نتایج حاصل از نمونه‌های تست شونده SSSI ۸۲
- جدول ۵-۴ داده‌ها و نتایج حاصل از نمونه‌های تست شونده SSXI ۸۳
- جدول ۵-۵ نسبت $\frac{M}{M_I}$ لازم برای شروع کرنش‌های پیش‌رونده محیطی ۸۸

فهرست شکل‌ها

شماره و عنوان شکل	صفحه
شکل ۱-۱- کرنش‌های پیش‌رونده در N سیکل	۳
شکل ۱-۲- پدیده شیک‌دان	۳
شکل ۱-۳- مرز بین رفتار الاستیک شیک‌دان، پلاستیک شیک‌دان، و رچیتینگ	۴
شکل ۱-۴- دیاگرام Bree	۶
شکل ۲-۱- نحوه انجام تست‌های تجربی در آزمایشات چانگ	۱۸
شکل ۳-۱- نظریه حداکثر تنش عمودی	۲۵
شکل ۳-۲- تئوری حداکثر کرنش اصلی	۲۶
شکل ۳-۳- سطح تسلیم در تئوری ترسکا	۲۷
شکل ۳-۴- نظریه حداکثر انرژی کرنشی	۲۹
شکل ۳-۵- سطح تسلیم در تئوری ون میسز	۳۰
شکل ۳-۶- جریان پلاستیک مواد	۳۲
شکل ۳-۷- سختی ایزوتروپیک: ارزیابی در فضای تنش در اثر کشش و فشار	۳۸
شکل ۳-۸- سختی سینماتیک: ارزیابی در فضای تنش در اثر کشش و فشار	۴۰
شکل ۳-۹- سخت شونده‌گی پراگر در فضای تنش	۴۲
شکل ۳-۱۰- نمونه‌ای از پیش‌بینی نتایج تجربی توسط مدل دراگر	۴۳
شکل ۳-۱۱- نمونه‌ای از پیش‌بینی نتایج تجربی توسط مدل دافلایس	۴۵
شکل ۳-۱۲- انتخاب سطح تسلیم شونده در مدل لی	۴۶

- شکل ۴-۱- انجام تست تجربی بر روی زانویی ۵۰
- شکل ۴-۲- هندسه زانویی تست شونده و محل نصب اکستنسایومترها ۵۱
- شکل ۴-۳- محل نصب اکستنسایومتر بر روی زانویی های تست شونده ۵۳
- شکل ۴-۴- نمونه‌ای از نتایج بدست آمده از تست کشش شاده ۵۴
- شکل ۴-۵- نمونه‌های کشش با درجات سختی متغییر جهت رسیدن به خواص مکانیکی ۵۶
- شکل ۴-۶- نمودار تنش کرنش (نمونه به‌دست آمده منطبق بر نتایج تجربی) ۵۷
- شکل ۴-۷- نتایج حاصل از نمودار تنش-کرنش (نمونه منطبق بر نتایج تجربی) ۵۷
- شکل ۴-۸- دستگاه سنتام ۱۵۰ ۵۸
- شکل ۴-۹- نمونه‌ای از سیکل‌های پایدار شده ۵۹
- شکل ۴-۱۰- مقاطع مدل سازی شده برای نمونه‌های SSSI و SSXI ۶۵
- شکل ۴-۱۱- مقاطع مدل سازی شده برای نمونه های SLSI و SLXI ۶۵
- شکل ۴-۱۲- نمونه‌ای از داده‌های آزمون نیم سیکل پایدار تنش-کرنش ۶۸
- شکل ۴-۱۳- نمونه‌ای از داده‌های آزمون سیکل پایدار تنش-کرنش ۶۹
- شکل ۴-۱۴- پنج نمونه تست شونده جهت استخراج ثوابت ماده با دامنه کرنش متقارن ۷۱
- شکل ۴-۱۵- فیکسچر ساخته شده برای جلوگیری از جابه‌جایی نمونه‌های تست شونده ۷۲
- شکل ۴-۱۶- نمونه‌ای از نتایج پایدار شده حلقه‌های تنش-کرنش (کنترل کرنش) ۷۴
- شکل ۴-۱۷- ممان استخراج شده از روش عددی برای یکی از نمونه‌های SLSI ۷۵
- شکل ۴-۱۸- ممان استخراج شده از روش عددی برای یکی از نمونه‌های SSSI ۷۵
- شکل ۵-۱- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از نتایج تجربی برحسب گشتاور ۸۴
- شکل ۵-۲- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از روش عددی برحسب گشتاور ۸۵
- شکل ۵-۳- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از نتایج تجربی و روش عددی برای SLSI ۸۵
- شکل ۵-۴- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از نتایج تجربی و روش عددی برای SLXI ۸۶

- شکل ۵-۵- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از نتایج تجربی و روش عددی برای SSSI ۸۶
- شکل ۵-۶- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از نتایج تجربی و روش عددی برای SSXI ۸۷
- شکل ۵-۷- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از نتایج تجربی برحسب $\frac{M}{M_l}$ ۸۷
- شکل ۵-۸- کرنش‌های پیش‌رونده به‌دست آمده از روش عددی برحسب $\frac{M}{M_l}$ ۸۸
- شکل ۵-۹- کرنش پیش‌رونده تحت ممان ۳۸۱۸/۱۸ در نمونه‌های SLSI برحسب زمان ۸۹
- شکل ۵-۱۰- کرنش پیش‌رونده تحت ممان ۴۷۰۴/۵۵ در نمونه‌های SSXI برحسب زمان ۹۰
- شکل ۵-۱۱- کرنش پیش‌رونده تحت ممان ۵۱۱۳/۶۴ در نمونه‌های SLXI برحسب زمان ۹۰
- شکل ۵-۱۲- کرنش‌های پیش‌رونده تحت ممان ۳۵۴۵ در نمونه‌های SSSI برحسب زمان ۹۱
- شکل ۵-۱۳- فیکسچر ساخته شده برای انجام تست‌های تجربی با بارگذاری سیکلیک ۹۳

فهرست علائم اختصاری

علامت اختصاری	مفهوم یا توضیح
r	شعاع دایره تسلیم
t	ضخامت
C	ثابت سخت شونده‌گی ماده در مدل سینماتیکی
γ	ضریب مشخصه مواد در مدل سینماتیکی
D_0	قطر خارجی لوله
D_i	قطر داخلی لوله
E	مدول الاستیسیته
R	متغیر سختی ایزوتروپیک
G	مدول ارتجاعی برشی
λ	ضریب لامه
ε_m	کرنش متوسط
σ_m	تنش متوسط
e_{ij}	تانسور با اثر کرنش
S_{ij}	تانسور با اثر تنش
$\Delta\varepsilon^p$	محدوده کرنش پلاستیک

$\Delta \varepsilon_i^p$	محدوده کرنش پلاستیک طولی
ε	کرنش کل
dp	نمو کرنش پلاستیک پیش‌رونده
ε^p	کرنش پلاستیک معادل
ε^e	کرنش الاستیک معادل
ε_θ^R	کرنش پیش‌رونده محیطی
ε^p	نرخ کرنش پلاستیک معادل
ε_θ	دامنه کرنش دینامیکی
$\bar{\sigma}_{exp}$	تنش معادل تجربی
σ_{eq}	تنش معادل
σ_p	تنش فشاری
σ_t	تنش حرارتی
σ_y	تنش تسلیم
$\sigma _0$	سطح تسلیم به ازای کرنش پلاستیک صفر
σ^0	تنش تسلیم جاری
σ_θ	تنش محیطی ناشی از فشار
ρ	چگالی جرمی
F	تابع سطح پتانسیل
H	تابع پله‌ای

I	ممان اینرسی
J_2, J_2'	تغییر ناپذیرهای تانسور با اثر تنش
K	تابع تسلیم
M	ممان‌های ناشی از بارگذاری نوسانی
P_D	فشار طراحی
Q	مقدار مجانب متناظر با یک ناحیه سیکل پایدار
Q_∞	حداکثر تغییر در اندازه سطح تسلیم
Q	ضرایب مشخصه مواد در مدل ایزوتروپیکی
R	متغیر سختی ایزوتروپیک
S_y	استحکام تسلیم
b	نرخ تغییر اندازه سطح تسلیم
dp	نمو کرنش پلاستیک پیش‌رونده
f	تابع بارگذاری
f_Y	تابع معیار تسلیم
h	مدول سختی
$\bar{\sigma}$	تنش معادل در معادله Swift
m, n	ثابت‌های مواد در معادله Swift
M_i	حداقل ممان دینامیکی
X	تنش برگشتی

$d\varepsilon^p$	نرخ کرنش پلاستیک
$d\varepsilon_p$	افزایش کرنش پلاستیک
S_{ij}	تنش انحرافی
ε_{ij}	تانسور کرنش
σ_{ij}	ماتریس تنش

