



دانشکده فنی

پایان نامه کارشناسی ارشد

پاسخ الاستوپلاستیک مخازن استوانه ای تحت فشار داخلی

سیکلی

از

شیوا ترابی خداشهری

استادان راهنما

دکتر ابوالفضل درویزه

دکتر منصور درویزه

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِيْمِ

دانشکده فنی

گروه مکانیک

گرایش طراحی کاربردی

پاسخ الاستوپلاستیک مخازن استوانه ای تحت فشار داخلی سیکلی

از

شیوا ترابی خداشهری

استادان راهنما

دکتر ابوالفضل درویزه

دکتر منصور درویزه

استاد مشاور

دکتر رضا انصاری

تقدیم به پدر و مادر عزیزم

خدای را بسی شاکرم که از روی کرم، پدر و مادری فداکار نصیبم ساخته تا در سایه درخت پر بار وجودشان بیاسایم و از ریشه آنها شاخ و برگ گیرم و از سایه وجودشان در راه کسب علم و دانش تلاش نمایم . والدینی که بودنشان تاج افتخاری است بر سرم و نامشان دلیلی است بر بودنم چراکه این دو وجود پس از پروردگار مایه هستی ام بوده اند دستم را گرفتند و راه رفتن را در این وادی زندگی پر از فراز و نشیب آموختند و آموزگارانی که برایم زندگی ، بودن و انسان بودن را معنا کردند.

تشکر و قدردانی

در آغاز لازم می دانم از زحمات کلیه کسانی که در دوران تحصیل همواره مشوق و پشتیبان اینجانب بوده‌اند
کمال تشکر را بنمایم.

هم چنین از زحمات اساتید محترم راهنمای آقایان دکترا ابوالفضل درویزه و دکتر منصور درویزه و استاد مشاور
ارجمند جناب آقای دکتر رضا انصاری و دوستانی که در انجام این رساله با راهنمایی‌های خود راهگشای
اینجانب بوده‌اند، کمال تشکر و سپاسگزاری را دارم.

فهرست مطالب

عنوان	صفحه
فهرست جدول‌ها	ج
فهرست شکل‌ها	ح
فهرست علائم	ذ
چکیده فارسی	ز
چکیده انگلیسی	س
فصل اول: پیشگفتار	
۱-۱ مقدمه	۲
۱-۲ مروری بر تحقیقات گذشته	۲
۱-۳ معرفی رساله حاضر	۳
فصل دوم: تحلیل الاستیک و فرمول بندی اجزاء محدود	
۲-۱ مقدمه	۷
۲-۲ الاستیسیته	۷
۲-۳ قانون عمومی هوک	۷
۴-۲ معادلات تعادل در مختصات استوانه ای	۹
۵-۲ کرنشها بر حسب تغییر مکان در مختصات استوانه ای	۱۱
۶-۲ معادله توافق یا سازگاری در مختصات استوانه ای	۱۳
۷-۲ حل الاستیک سیلندر جداره ضخیم با استفاده از روش تحلیلی	۱۴
۸-۲ روش حل فیزیکی مسائل	۱۵
۹-۲ روش المان محدود	۱۶
۱-۹-۲ مزایای روش المان محدود	۱۶
۲-۹-۲ فرمول بندی المان محدود برای مواد با رفتار الاستیک	۱۷
۳-۹-۲ فرمول بندی المان محدود در حالت تقارن محوری و الاستیک	۱۸
۱۰-۲ نحوه‌ی مش بندی سیلندر جداره ضخیم در المان محدود	۲۳
فصل سوم: تحلیل الاستو پلاستیک مخازن جداره ضخیم	
۱-۳ مقدمه	۲۶
۲-۳ تحلیل الاستو پلاستیک با استفاده از تئوری تغییر شکل کلی هنکی	۲۷
۳-۳ تعیین پارامترهای موثر ماده	۲۷
۱-۳-۳ ماده پلاستیک کامل	۲۹
۲-۳-۳ ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی	۲۹
۳-۳-۳ ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی	۳۰
۴-۳ روش تکرار برای حل معادلات	۳۱
۵-۳ معیار تسلیم	۳۲
۱-۵-۳ معیار تسلیم ترسکا	۳۳

۳۳	۲-۵-۳ معیار تسلیم ون میز
۳۴	۶-۳ تنش موثر
۳۵	۷-۳ اثر بوشینگر
۳۵	۸-۲ سخت شوندگی کرنشی
۳۶	۱-۸-۲ مدل سخت شوندگی ایزوتروپیک
۳۶	۲-۸-۲ مدل سخت شوندگی سینمانیک
۳۷	۹-۳ فرآیند باربرداری از سیلندر جداره ضخیم
۳۹	۱۰-۳ فرآیند انوفریت برای بهبود توزیع تنشها در سیلندر ها
۳۹	۱۱-۳ تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر ساخته شده از مواد هدفمند
۴۱	۱۲-۳ تحلیل الاستو پلاستیک با استفاده از تئوری نمو کرنش
۴۱	۱۳-۳ معادلات لوی - سمیز
۴۲	۱۴-۳ معادلات پرانتل - روس
۴۴	۱۵-۳ رابطه ای تنش - کرنش برای مواد با رفتار الاستیک - پلاستیک
۴۴	۱۶-۳ رابطه ای بین کرنشهای پلاستیک و نهایی
۴۸	۱۷-۳ فرمول بندی الاستو پلاستیک مخازن جداره ضخیم به صورت بی بعد
۴۸	۱-۱۷-۳ سیلندر جداره ضخیم
۵۰	۲-۱۷-۳ کره جداره ضخیم
۵۲	۱۸-۳ روش حل عددی با استفاده از نمو کرنش

فصل چهارم: نتایج

۵۴	۱-۴ مسئله ۱: تحلیل الاستیک سیلندر جداره ضخیم تحت بار استاتیکی
۵۵	۲-۴ مسئله ۲: تحلیل الاستوپلاستیک سیلندر جداره ضخیم تحت بار استاتیکی
۵۵	۱-۲-۴ ماده پلاستیک کامل
۶۰	۲-۲-۴ ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی
۶۴	۳-۲-۴ ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی
۶۴	۱-۳-۲-۴ تحلیل الاستوپلاستیک سیلندر جداره ضخیم
۶۸	۲-۳-۲-۴ تحلیل الاستوپلاستیک کره ای جداره ضخیم
۶۸	۳-۴ مسئله ۳: بررسی فشار اتوفریت در سیلندرهای جداره ضخیم
۷۱	۴-۴ مسئله ۴: تحلیل الاستوپلاستیک سیلندر جداره ضخیم با مواد هدفمند
۷۷	۵-۴ مسئله ۵: تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر جداره ضخیم تحت بار سیکلی

فصل پنجم: نتیجه گیری و پیشنهادات

۸۴	۱-۵ نتیجه گیری
۸۶	۲-۵ پیشنهاداتی جهت ادامه ای کار
۸۷	مراجع و مأخذ

فهرست جداول‌ها

صفحه

جداول ۴-۱: خواص مکانیکی ماده مورد نظر در تحلیل الاستیک.....	۵۴
جداول ۴-۲: خواص مکانیکی ماده مورد نظر در تحلیل الاستوپلاستیک ماده پلاستیک کامل.....	۵۶
جداول ۴-۳: ترکیب آلیاژ آلمینیوم بر حسب درصد.....	۶۱
جداول ۴-۴: خواص مکانیکی ماده دارای سخت شوندگی کرنشی خطی.....	۶۱
جداول ۴-۵: خواص مکانیکی ماده دارای سخت شوندگی کرنشی غیر خطی.....	۶۵
جداول ۴-۶: مقایسه نتایج حاصل از فشار اتوفریتز با مرجع [۹].....	۷۰
جداول ۴-۷: تاثیر فشار اتوفریتز در بیشترین مقدار تنش موثر.....	۷۱
جداول ۴-۸: خواص مکانیکی در مواد هدفمند مورد بررسی.....	۷۲

فهرست شکل‌ها

صفحه

۹ شکل ۱-۲: المان استوانه ای و تعادل آن در جهات مختلف
۱۱ شکل ۲-۲: تغییر شکل در یک المان استوانه ای
۱۸ شکل ۲-۳: مسئله با تقارن محوری
۱۹ شکل ۴-۲: المان حجمی در مختصات استوانه ای
۲۰ شکل ۵-۲: تغییر شکل یک المان در مختصات استوانه ای
۲۱ شکل ۶-۲: نمایش یک المان مثلثی در جسم با تقارن محوری
۲۳ شکل ۷-۲: بارگسترهای اعمال شده بر یک لینک
۲۳ شکل ۸-۲: مش بندی سیلندر برای تحلیل المان محدود
۲۹ شکل ۹-۱: نمودار تنش کرنش برای ماده با رفتار پلاستیک کامل
۳۰ شکل ۹-۲: نمودار تنش کرنش برای ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی
۳۰ شکل ۹-۳: نمودار تنش کرنش برای ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی
۳۱ شکل ۹-۴: فرآیند تکراری برای محاسبه پارامتر موثر ماده
۳۴ شکل ۹-۵: معیارهای ون میزز و ترسکا
۳۵ شکل ۹-۶: نمودار تنش -تغییر شکل نسبی در حالت بارگذاری محوری
۳۶ شکل ۹-۷: نمایش مدل سخت شوندگی کرنشی ایزوتروپیک
۳۷ شکل ۹-۸: نمایش مدل سخت شوندگی سینماتیک
۳۸ شکل ۹-۹: نمودار تنش- کرنش در بارگذاری و باربرداری
۴۷ شکل ۱۰-۱: رابطه‌ی بین ϵ_{et} ، σ_e و $\Delta\epsilon_p$
۵۵ شکل ۱۱-۱: توزیع تنش‌های بی بعد در راستای ضخامت در تحلیل الاستیک سیلندر تحت فشار
۵۶ شکل ۱۱-۲: توزیع پارامترهای موثر ماده در راستای ضخامت در ماده پلاستیک کامل
۵۷ شکل ۱۱-۳: نحوه‌ی مش بندی در نرم افزار انسیس
۵۷ شکل ۱۱-۴: نمایش تنش موثر در راستای ضخامت در ماده پلاستیک کامل در نرم افزار انسیس به صورت کانتوری
۵۸ شکل ۱۱-۵: توزیع تنش‌های بی بعد در حالت الاستو پلاستیک در ماده پلاستیک کامل تحت بار استاتیکی
۵۸ شکل ۱۱-۶: توزیع تنش‌های بی بعد در حالت الاستو پلاستیک در ماده پلاستیک کامل با استفاده از تئوری نموی
۵۹ شکل ۱۱-۷: توزیع تنش موثر به کرنش موثر بی بعد در ماده پلاستیک کامل با استفاده از روش نموی
۵۹ شکل ۱۱-۸: توزیع تنش موثر به کرنش موثر بی بعد در ماده پلاستیک با استفاده از تئوری جابجایی کلی هنکی
۵۹ شکل ۱۱-۹: همگرایی روش خواص مادی متغیر در ماده پلاستیک کامل
۶۰ شکل ۱۱-۱۰: توزیع تنش‌های پسماند بی بعد در ماده پلاستیک کامل
۶۱ شکل ۱۱-۱۱: تنش موثر در راستای ضخامت در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی در نرم افزار انسیس
۶۲ شکل ۱۱-۱۲: توزیع تنش‌های بی بعد در راستای ضخامت در ماده با سخت شوندگی خطی در حالت الاستوپلاستیک
۶۲ شکل ۱۱-۱۳: توزیع تنش‌های بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی با استفاده از تئوری نموی
۶۳ شکل ۱۱-۱۴: توزیع تنش موثر به کرنش موثر بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی با روش خواص مادی متغیر
۶۳ شکل ۱۱-۱۵: توزیع تنش موثر به کرنش موثر بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی با استفاده از تئوری نموی
۶۳ شکل ۱۱-۱۶: همگرایی روش خواص مادی متغیر در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی
۶۴ شکل ۱۱-۱۷: تنش‌های بی بعد پسماند در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی با مدل سخت شوندگی سینماتیک
۶۴ شکل ۱۱-۱۸: تنش‌های بی بعد پسماند در ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی با مدل سخت شوندگی ایزوتروپیک

شکل ۱۹-۴: تنش موثر در راستای ضخامت در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی در نرم افزار انسیس.....	۶۵
شکل ۲۰-۴: تنش موثر به کرنش موثر بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی با استفاده از روش خواص مادی متغیر.....	۶۶
شکل ۲۱-۴: توزیع تنش موثر به کرنش موثر بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی با استفاده از تئوری نموی.....	۶۶
شکل ۲۲-۴: همگرایی روش خواص مادی متغیر در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی.....	۶۶
شکل ۲۳-۴: (الف) توزیع تنش شعاعی بی بعد ، (ب) توزیع تنش محیطی بی بعد ، (ج) توزیع تنش محوری بی بعد ، (د) توزیع تنش موثر بی بعد. در سیلندر جداره ضخیم با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی تحت فشار های داخلی	۶۷
$P/\sigma_y = 1, 1.4, 1.6$	
شکل ۲۴-۴: توزیع تنش های بی بعد الاستوپلاستیک در کره ای جداره ضخیم تحت فشار داخلی.....	۶۸
شکل ۲۵-۴: توزیع تنش موثر بی بعد به کرنش موثر بی بعد در کره ای جداره ضخیم تحت فشار داخلی.....	۶۸
شکل ۲۶-۴: توزیع تنش موثر بیشینه به ازای فشارهای اتوفریتز متفاوت.....	۶۹
شکل ۲۷-۴: توزیع تنش موثر بیشینه به ازای مرزهای الاستوپلاستیک مختلف.....	۶۹
شکل ۲۸-۴: توزیع تنش موثر بهینه در راستای ضخامت در ماده پلاستیک کامل و ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی.....	۷۰
شکل ۲۹-۴: (الف) توزیع تنش تسلیم و مدول الاستیسیته بی بعد در ماده هدفمند (۱) .(ب) توزیع تنش تسلیم و مدول الاستیسیته بی بعد در مواد هدفمند (۲) و (۳)	۷۲
شکل ۳۰-۴: (الف) توزیع تنش های بی بعد در ماده هدفمند پلاستیک کامل(۱) با استفاده از روش خواص مادی متغیر، (ب) توزیع تنش های بی بعد در ماده هدفمند پلاستیک کامل(۲) با استفاده از روش خواص مادی متغیر.....	۷۳
شکل ۳۱-۴: (الف) توزیع تنش های بی بعد در ماده پلاستیک کامل (۱) در مرجع [۱۴] ، (ب) توزیع تنش های بی بعد در ماده پلاستیک کامل (۲) در مرجع [۱۴].....	۷۳
شکل ۳۲-۴: (الف) توزیع کرنش های پلاستیک در ماده هدفمند پلاستیک کامل(۱) با استفاده از روش خواص مادی متغیر ، (ب) توزیع کرنش های پلاستیک در ماده هدفمند پلاستیک (۲) با استفاده از روش خواص مادی متغیر.....	۷۴
شکل ۳۳-۴: (الف) توزیع کرنش های پلاستیک در ماده پلاستیک کامل (۱) از مرجع [۱۴] ، (ب) توزیع کرنش های پلاستیک در ماده پلاستیک کامل (۲) از مرجع [۱۹].....	۷۴
شکل ۳۴-۴: توزیع تنش های باقیمانده در ماده هدفمند پلاستیک کامل(۱) با استفاده از روش خواص مادی متغیر ، (ب) توزیع تنش های باقیمانده در ماده هدفمند پلاستیک کامل (۲) با استفاده از روش خواص مادی متغیر.....	۷۵
شکل ۳۵-۴: (الف) توزیع تنش های بی بعد در ماده هدفمند با سخت شوندگی کرنشی خطی ، (ب) توزیع کرنش های پلاستیک در ماده هدفمند با سخت شوندگی کرنشی خطی ، (ج) توزیع تنش های پسمند در ماده هدفمند با سخت شوندگی کرنشی خطی.....	۷۶
شکل ۳۶-۴: توزیع فشار داخلی بی بعد نسبت به زمان.....	۷۷
شکل ۳۷-۴: توزیع تنش شعاعی بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی نسبت به زمان در بارگذاری فشاری سیکلی.....	۷۸
شکل ۳۸-۴: توزیع تنش محیطی بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی نسبت به زمان در بارگذاری سیکلی.....	۷۸
شکل ۳۹-۴: توزیع تنش های محوری بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی تحت بارگذاری سیکلی فشاری.....	۷۹
شکل ۴۰-۴: توزیع تنش موثر بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی تحت فشار داخلی سیکلی.....	۷۹
شکل ۴۱-۴ : توزیع کرنش های شعاعی در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی تحت فشار داخلی سیکلی.....	۸۰
شکل ۴۲-۴: توزیع کرنش های محیطی در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیر خطی تحت فشار داخلی سیکلی.....	۸۰

- شکل ۴۳-۴: توزیع تنش موثر بی بعد به کرنش موثر بی بعد در ماده با سخت شوندگی کرنشی تحت بارگذاری سیکلی ۸۱
- شکل ۴۴-۴: توزیع تنش موثر بی بعد به کرنش موثر بی بعد با در نظر گرفتن خواص نا همسانگردی در بارگذاری سیکلی ۸۲
- شکل ۴۵-۴: توزیع تنش پسماند شعاعی در سیکلهای مختلف در ماده با سخت شوندگی کرنشی غیرخطی ۸۲

فهرست علائم اختصاری

علائم اختصاری

	توضیح
B	ماتریس کرنش - جابجایی
BEF	عدد بوشینگر
D	ماتریس تنش - کرنش
D_e	ماتریس تنش - کرنش موثر
E	مدول یانگ
E_e	مدول یانگ موثر
E_T	مدول پلاستیسیته
F	ماتریس نیرو
K	ماتریس سفتی
n	سخت شوندگی کرنشی
P_a	دامنه فشار
p_{in}	فشار داخلی
\bar{P}_{in}	فشار داخلی بی بعد
P_m	فشار موثر میانگین
r_i	شعاع داخلی
r_o	شعاع خارجی
S_r	تنش شعاعی بی بعد
S_θ	تنش محیطی بی بعد
S_z	تنش محوری بی بعد
u	جابجایی در راستای r
v	جابجایی در راستای θ
w	جابجایی در راستای z
$\bar{\sigma}$	تنش موثر
σ'_{ij}	مولفه های تنش انحرافی
σ_m	تنش هیدرو استاتیک
σ_y	تنش تسلیم
ε_r	کرنش شعاعی
ε_θ	کرنش محیطی
ε_z	کرنش محوری
ϵ_r	کرنش شعاعی بی بعد
ϵ_θ	کرنش محیطی بی بعد
ϵ_z	کرنش محوری بی بعد
ε_m	کرنش هیدرو استاتیک
ε_r^p	کرنش شعاعی پلاستیک
ε_θ^p	کرنش محیطی پلاستیک
ε_z^p	کرنش محوری پلاستیک

ϵ_r^p	کرنش شعاعی پلاستیک بی بعد
ϵ_θ^p	کرنش محیطی پلاستیک بی بعد
ϵ_z^p	کرنش محوری پلاستیک بی بعد
ϑ	ضریب پواسون
ϑ_e	ضریب پواسون موثر

پاسخ الاستو پلاستیک مخازن استوانه ای تحت فشار داخلی سیکلی

شیوا ترابی خداشهری

در این رساله تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر جداره ضخیم بسیار طویلی تحت فشار داخلی با سه ماده پلاستیک کامل ، ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی و غیرخطی در نظر گرفته شده است. از روش المان محدود در حالت الاستیک و تعمیم آن به حالت پلاستیک با استفاده از روش خواص مادی متغیر در هر دو حالت بارگذاری و باربرداری استفاده شده است. فشار اتوفریتر و مرز الاستو پلاستیک بهینه سیلندر دارای سخت شوندگی کرنشی در حالت کرنش صفحه ای مورد مطالعه قرار گرفته است. تحلیل الاستوپلاستیک یک سیلندر جداره ضخیم طویل با مواد هدفمند در حالت کرنش صفحه ای و تحت فشار داخلی صورت گرفته است. در حالت باربرداری از تئوری سخت شوندگی کرنشی سینماتیک استفاده شده و تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر تحت بارگذاری فشاری سیکلی مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج بدست آمده با استفاده از نرم افزار انسیس ، تئوری نموی و نتایج موجود در مراجع مختلف مقایسه شده است که تعامل نزدیکی بین آنها برقرار است.

واژه های کلیدی: مخازن تحت فشار ، فشار داخلی ، بارگذاری سیکلی ، رفتار الاستوپلاستیک.

Abstract

Elasto plastic response of cylindrical pressure vessels subjected to cyclic loading

Shiva Torabi Khodashahri

In this thesis elasto plastic analysis of thick walled cylinder under internal pressure with three kinds of material , perfectly plastic, linear strain hardening and nonlinear are investigated. Inelastic solution of cylinder is determined through its elastic solution via FEM with variable material properties method during loading and unloading. The optimum autofrettage pressure and the optimum radius of the elastic–plastic boundary of strain-hardening cylinders in plane strain have been studied. Elastoplastic analysis of a long thick walled cylinder under internal pressure with functionally graded material that can be assumed plane strain condition is considered.Kinematic hardening model are used for unloading behavior and elasto plastic analysis of cylinder under cyclic internal pressure are considered. At the end, these results are compared with ANSYS , incremental theory and results in different articles that used analytical method. It has been observed that this method have good agreement with them.

Keywords: Pressure Vessels, Internal Pressure, Cyclic Loading, Elasto plastic Behavior.

فصل اول:

پیشگفتار

۱-۱ - مقدمه

تحلیل سیلندرهای جداره ضخیم تحت فشار داخلی و یا خارجی یکی از موضوعات بسیار مهم مهندسی می باشد، زیرا کاربرد فراوانی در تجهیزات هسته ای، بویلر ها، صنایع نظامی، صنایع شیمیایی و همینطور در انتقال و ذخیره سیالات و گازها دارد. در اکثر این موارد طراحی برای ناحیه الاستیک انجام می گیرد، اما در مخازن تحت فشار بالا احتمال اینکه مخازن وارد حالت پلاستیک شوند بالا است، لذا بررسی این موضوع حائز اهمیت می باشد. از طرفی بسیاری از محققین در تلاشند تا ظرفیت مجاز فشار را برای مخازن پیش بینی نمایند، برای استفاده بهتر از مواد و ماکریتم کردن ظرفیت کاری مخازن روش های مختلفی مورد استفاده قرار گرفته است که یکی از مهمترین آنها فرایند اتوفریتز^۱ می باشد.

استفاده از مواد هدفمند نیز در ساخت مخازن تحت فشار باعث صرف جویی در مصرف مواد و هزینه کمتر جهت ساخت خواهد شد. معمولاً مخازن تحت فشار با مواد هدفمند به منظور مینیمم کردن جرم و ظرفیت تحمل فشار بالا طراحی می شوند.

۲-۱ - مروری بر تحقیقات گذشته

در چند سال اخیر تحقیقات زیادی چه بصورت تحلیلی و چه به صورت تجربی روی مخازن جداره ضخیم تحت فشارهای داخلی و خارجی، پیچش و گرادیان دما و یا حالت ترکیبی این بارگذاریها انجام شده است.

رفتار الاستیک سیلندر جداره ضخیم تحت فشار داخلی توسط تیموشنکو [۱] مورد بررسی قرار گرفته است. مندلسون [۲] تحلیل الاستو پلاستیک مخازن تحت فشار را به صورت کاملاً تحلیلی با استفاده از معیار ترسکا و ساده سازی های خاصی ارایه داده است. Gao [۳] تحلیل الاستوپلاستیک سیلندر با سخت شوندگی کرنشی تحت فشار داخلی و جاهد [۴] تحلیل الاستوپلاستیک دیسک در حالت تنفس صفحه ای تحت فشار داخلی و گرادیان دما انجام داده اند.

استفاده از روش ES-FEM در تحلیل الاستو پلاستیک دیسک تحت فشار داخلی توسط Cui [۵] ارائه شده است. Blazinski [۶] فرآیند اتوفریتز را برای سیلندری که دارای ماده الاستو پلاستیک کامل^۳ می باشد مطالعه نموده است. مجدوبی [۷] با استفاده از نرم افزار المان محدود^۴ Ansys فرآیند اتوفریتز را برای سیلندری در حالت کرنش صفحه ای بررسی کرده است. کارگنوین [۸] این روش را برای مخازن کروی جداره ضخیم با مواد دارای سخت شوندگی کرنشی و بدون

1-Autofrettage Process

2-Edge_Smooth Finite Element Method

3-Perfectly Plastic Material

4-Finite Element Method(FEM)

سخت شوندگی کرنشی بکار برده است. در بیشتر این تحقیقات فرآیند باربرداری در حالت الاستیک در نظر گرفته شده است. حجتی [۹] فشار اتوفریتز سیلندر جداره ضخیم را با استفاده از روش تحلیلی و همینطور با استفاده از نرم افزار انسیس بدست آورده است. حل تحلیلی دقیق سیلندر جداره ضخیم تحت فشار داخلی با استفاده از معیار ترسکا و همینطور بدست آوردن فشار اتوفریتز بهینه توسط دریجانی [۱۰] صورت گرفته است.

Chen [۱۱-۱۲] توزیع تنش سیلندرهای FGM تحت فشار داخلی و بیرونی در حالت الاستیک و همینطور توزیع تنش در کره های توخالی ساخته شده از مواد هدفمند در حالت الاستیک را مورد بررسی قرار داده است. راه حل هایی برای تنش و تغییر مکان مخازن تحت فشار کروی و استوانه ای FGM که تنها در معرض فشار داخلی قرار دارند، با استفاده از تئوری تغییر شکل های بی نهایت کوچک الاستیسیته به دست آمد [۱۳]. تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر جداره ضخیم با مواد هدفمند تحت فشار داخلی در ماده الاستو پلاستیک کامل با استفاده از روش تحلیلی توسط Eraslana [۱۴] ارائه شده است.

با این وجود ، اکثر کارهای فوق به تحلیل الاستو پلاستیک مخازن تحت فشار با تقریب منحنی تنش کرنش به حالت خطی پرداخته اند. همینطور در حالت باربرداری فقط تغییر شکل الاستیک در نظر گرفته شده است. از طرفی دیگر تحلیل باربرداری در سیلندر تحت فشار با مواد هدفمند بسیار کم بوده است. تعداد بسیار محدودی از کارها مربوط به تحلیل الاستو پلاستیک مخازن تحت بار گذاری سیکلی می باشد.

۱-۳- معرفی رساله حاضر

در این پایان نامه ، در ابتدا با استفاده از تئوری تغییر شکل کلی هنکی^۱ و تئوری نموی^۲ تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر جداره ضخیم طویلی تحت فشار داخلی انجام شده است. در حالتی که از تئوری تغییر شکل کلی هنکی استفاده شده است، ابتدا با استفاده از روش المان محدود مسئله به صورت الاستیک حل شده است سپس با استفاده از روش تصویر کردن با کرنش ثابت ، به عبارت دیگر روش تکراری مبتنی بر تصویر کرنش کنترل شده^۳ ، این تحلیل به حالت الاستو پلاستیک تعمیم داده شده است. در حالتی که از تئوری نموی استفاده شده در ابتدا با در نظر گرفتن تنشهای و کرنشهای اعمال شده ، معادله کلی حاکم بر مسئله استخراج می شود و سپس روابط مربوط به تنش و کرنش محاسبه می شوند. فرآیند بار برداری^۴ از سیلندری که دچار

1-Hencky 's Total Deformation Theory

2-Incremental

3-Strain Controlled Projection

4-Unloading

تغییر شکل پلاستیک شده متفاوت از باربرداری از سیلندر در حالت الاستیک است، زیرا مقادیری از تنש های پسماند^۱ در حالت پلاستیک باقی می ماند . مواد مورد بررسی ماده الاستو پلاستیک کامل، ماده با سخت شوندگی کرنشی خطی^۲ و ماده با سخت شوندگی کرنشی غیرخطی^۳ می باشند. از معیار تسلیم ون میزز برای یافتن مرز تغییر شکل پلاستیک استفاده شده است.

در حالت باربرداری از دو مدل سخت شوندگی ایزوتروپیک^۴ و سینماتیک^۵ استفاده شده است. اکنون با بدست آوردن تنشهای پسماند می توان مسئله را تحت بارگذاری سیکلی حل نمود. نتایج حاصل شده در قالب چندین مثال ارائه می شود و با مقایسه نتایج حاصله با نتایج موجود در سایر منابع و همینطور نرم افزار Ansys [۱۵] از صحت نتایج ، اطمینان حاصل می شود.

فصل دوم :

در این فصل به تحلیل الاستیک مخازن جداره ضخیم با استفاده از روش تحلیلی و روش المان محدود پرداخته می شود. برای روش تحلیلی معادلات تعادل ، روابط بین تنش ها و کرنش های حاکم بر مسئله و معادله سازگاری در حالت الاستیک بدست می آیند.

فصل سوم:

در این فصل به تحلیل الاستو پلاستیک مخازن جداره ضخیم پرداخته می شود. از دو روش برای تحلیل الاستو پلاستیک استفاده می شود، در قسمت اول برای تحلیل پلاستیک از تئوری جابجایی کلی هنکی استفاده شده است و پارامتر های موثر ماده به عنوان تابعی از تنش و خصوصیات ماده در یک فرآیند تکراری بدست می آیند. برای تشخیص مرز ناحیه الاستو پلاستیک از تابع تسلیم ون میزز استفاده می شود. برای فرآیند باربرداری از دو مدل سخت شوندگی ایزوتروپیک و سینماتیک استفاده شده است و تنشهای پسماند ناشی از باربرداری با استفاده از این دو مدل مقایسه شده است. از طرف دیگر فرآیند اتوفریت^۶ برای افزایش قدرت تحمل مخازن تحت فشار در این فصل مورد بررسی قرار گرفته است. تحلیل الاستو پلاستیک

1-Residual Stresses

2-Linear Strain Hardening Material

3-Nonlinear Strain Hardening Material

4- Isotropic Hardening Model

5- Kinematic Hardening Model

سیلندر جداره ضخیم با مواد هدفمند تحت فشار داخلی در دو حالت بارگذاری و باربرداری انجام پذیرفته است. در نهایت نیز

تحلیل الاستو پلاستیک سیلندر جداره ضخیم تحت بارگذاری سیکلی مورد بررسی قرار گرفته است.

در روش دوم از تئوری سیلان^۱ در پلاستیسته برای تحلیل الاستو پلاستیک استفاده شده است. در ابتدا با توجه به معادلات تعادل و سازگاری و همینطور شرایط مرزی توزیع تنشها محاسبه شده و با توجه به روابط بین تنش و کرنش، توزیع کرنش‌ها محاسبه می‌شوند. در این قسمت تحلیل الاستو پلاستیک سیلندرهای جداره ضخیم و همینطور کره‌های جداره ضخیم تحت فشار داخلی به صورت نموی صورت گرفته است.

فصل چهارم:

در این فصل به ارائه نتایج به دست آمده از روش‌های ذکر شده در فصول قبل پرداخته می‌شود. نتایج به دست آمده با روش نموی و روش جایجاپی کلی هنکی با نتایج حاصل از نرم افزار Ansys و همینطور منابع موجود مقایسه شده و دقت و بازدهی روش ارائه شده مورد بررسی قرار می‌گیرد.

فصل پنجم:

در فصل پنجم به نتیجه‌گیری‌های حاصل از انجام این رساله پرداخته شده و در انتها نیز پیشنهاداتی برای ادامه‌ی کار داده می‌شود.