

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



دانشگاه صنعتی اصفهان
دانشکده مکانیک

بررسی و شبیه سازی فرایند خم لوله های قطور با شعاع خم کوچک به روش خمش القائی

پایان نامه کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک - ساخت و تولید

فرشید احمدی

استاد راهنما
دکتر محمود فرزین



دانشگاه صنعتی اصفهان
دانشکده مکانیک

پایان نامه کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک - ساخت و تولید آقای فرشید احمدی
تحت عنوان

بررسی و شبیه سازی فرایند خم لوله های قطور با شعاع خم کوچک به روش خمش القائی

در تاریخ ۱۳۸۶/۱۰/۱۹ توسط کمیته تخصصی زیر مورد بررسی و تصویب نهایی قرار گرفت.

۱- استاد راهنمای پایان نامه دکتر محمود فرزین

۲- استاد مشاور پایان نامه دکتر محمدرضا فروزان

۳- استاد داور دکتر محمود سلیمی

۴- استاد داور دکتر حسن خادمی زاده

سرپرست تحصیلات تکمیلی دانشکده دکتر محمود اشرفی زاده

تشکر و قدردانی

خداوند سبحان را شکر می گویم که به من توفیق داد تا این دوره را به پایان برسانم. بعد از سپاس از خداوند متعال، از اولین اساتید زندگی، پدر و مادر عزیزم که در تمام مراحل زندگی پشتیبان و یاور من بوده‌اند، تشکر و قدردانی می کنم.

از استاد بزرگوارم جناب آقای دکتر محمود فرزین که با رهنمودهای ارزشمندشان در طول پایان نامه همراه من بودند، تشکر و قدردانی می نمایم.

فرشید احمدی

دی ماه ۱۳۸۶

دانشگاه صنعتی اصفهان

کلیه حقوق مادی مترتب بر نتایج مطالعات، ابتکارات و
نوآوریهای ناشی از تحقیق موضوع این پایان نامه متعلق به
دانشگاه صنعتی اصفهان است.

تقدیم به

پدر و مادر عزیز و مهربانم

آنان که راستی قامت در شکستگی قامتشان تجلی یافت.
در برابر وجود گرامیشان زانوی ادب بر زمین می نهم و
با دلی مملو از عشق و محبت بر دست پرمهرشان بوسه
می زنم.

و تقدیم به

۳ خواهر عزیزم

آنان که حمایت های معنویشان همواره موجب دلگرمی و
مایه رشد من بوده است.

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
هشت	فهرست مطالب
۱	چکیده
	فصل اول: مقدمه
۲	۱-۱- تاریخچه فرایند خمش القایی
۳	۱-۲- خم لوله
۳	۱-۲-۱- معیارهای پذیرش و عدم پذیرش یک خم
	فصل دوم: آشنایی با خم کاری به روش خمش القایی
۷	۱-۲- خمش القایی چیست
۷	۲-۲- نحوه عملکرد خمش القایی
۹	۳-۲- موارد استفاده از روش خمش القایی
۱۴	۴-۲- قابلیت‌های روش خمش القایی
	فصل سوم: مقایسه خمش القایی با دیگر پروسه‌های جایگزین
۱۵	۱-۳- پروسه‌های جایگزین
۱۶	۱-۳-۱- آشنایی با خمش سرد
۲۱	۱-۳-۲- آشنایی با خمش القایی
۲۱	۱-۳-۳- آشنایی با خمش تختال داغ
۲۲	۱-۳-۴- آشنایی با روش زانوی جوشکاری شده
۲۴	۲-۳- مقایسه خمش القایی با دیگر پروسه‌ها
۲۴	۲-۳-۱- مقایسه خمش القایی با خمش سرد
۳۰	۲-۳-۲- مقایسه خمش القایی با زانوی جوشکاری شده
	فصل چهارم: دستگاه خمش القایی و پارامترهای موثر فرایند
۳۵	۱-۴- دستگاه خم کاری به روش خمش القایی
۳۷	۱-۴-۱- ساختمان دستگاه
۳۷	۱-۴-۲- تکیه گاه یا بستر لوله
۳۸	۱-۴-۳- هل دهنده
۳۹	۱-۴-۴- سیستم گرمایش
۴۶	۱-۴-۵- سیستم سرمایش
۴۷	۱-۴-۶- بازوی خم
۴۸	۱-۴-۷- سیستم کنترل
۴۹	۲-۴- پارامترهای تولید
۴۹	۲-۴-۱- مینیمم ضخامت دیواره لوله

۵۳ ۲-۲-۴- کمترین شعاع خم
۶۰ ۳-۲-۴- بیشترین دوپهنی بعد از خمش
۶۲ ۴-۲-۴- نازکی دیواره
۶۳ ۵-۲-۴- ضخیمی دیواره
۶۴ ۳-۴- قابلیت‌های خم کاری
۶۶ ۴-۴- کنترل ابعادی و تست‌های غیر مخرب مورد نیاز
۶۸ ۵-۴- معیارهای پذیرش
فصل پنجم: تئوری فرایند خمش القائی	
۶۹ ۱-۵- تجزیه و تحلیل بارگذاری در حین خم لوله
۷۱ ۲-۵- تحلیل تنش و کرنش در منطقه تغییر شکل پلاستیکی در حین خم
۷۶ ۳-۵- تئوری خم لوله با شعاع خم کوچک
۷۷ ۴-۵- تحلیل تنش و کرنش در حین باربرداری
۷۹ ۵-۵- بررسی میزان برگشت فنری
۸۱ ۶-۵- شبیه سازی عددی الگوهای جریان
۸۴ ۷-۵- شبیه سازی عددی میدان تنش
فصل ششم: تنظیمات لازم جهت شبیه سازی	
۸۶ ۱-۶- مقدمه
۸۶ ۲-۶- دستاورد المان محدود برای تغییر شکل های پلاستیکی زیاد
۸۷ ۳-۶- تنظیمات ابعادی
۸۸ ۴-۶- ماده
۹۰ ۵-۶- تنظیمات بخش گرمایش القائی
۹۴ ۶-۶- دیگر تنظیمات لازم جهت شبیه سازی
فصل هفتم: نتایج شبیه سازی و ارائه پیشنهادات	
۹۶ ۱-۷- مقدمه
۹۸ ۲-۷- بررسی نازک شدن و ضخیم شدن
۹۹ ۳-۷- بررسی بیضی شدن سطح مقطع
۱۰۲ ۴-۷- نیروی هل دهنده
۱۰۵ ۷-۵- تغییرات دما
۱۰۴ ۶-۷- برگشت فنری
۱۰۶ ۷-۷- اعتبار شبیه سازی
۱۰۶ ۱-۷-۷- بیضی شدن سطح مقطع و نازک شدن دیواره
۱۰۸ ۲-۷-۷- برگشت فنری

۱۱۰ ۸-۷- بررسی تغییرات فازی
۱۱۱ ۹-۷- جمع بندی
۱۱۲ ۱۰-۷- ارائه پیشنهادات
۱۱۴ مراجع

چکیده

اهمیت و ارزش نیروگاه‌های اتمی، نیروگاه‌های حرارتی و پالایشگاه‌ها که نبض تولید و انتقال انرژی را بر عهده دارند، بر هیچ کس پوشیده نیست. وجه مشترک آنها را می‌توان سیستم‌های لوله‌کشی و انتقال سیالات پر فشار دانست که نیروهای مهندسی فراوانی را برای طراحی و ساخت به خود اختصاص می‌دهد. یکی از حساس‌ترین نقاط سیستم لوله‌کشی، خم‌ها و زانوها است. این مسئله به خصوص در مورد لوله‌های با قطر بالا بسیار حادتر می‌باشد.

این پایان‌نامه به بررسی و شناخت روش خمش القایی برای خم لوله‌های با قطر بالا که کاربرد فراوانی در خطوط لوله، پالایشگاه‌ها، نیروگاه‌های حرارتی و نیروگاه‌های اتمی دارد پرداخته است. با بررسی و مطالعه بر روی پروسه خم‌کاری به این روش و مقایسه آن با دیگر روش‌های خم‌کاری لوله و تولید زانو، مزایا و معایب آن، قابلیت‌ها و محدودیت‌های این روش می‌توان آن را یکی از روش‌های برتر برای خم لوله‌ها دانست.

برای آشنائی بیشتر از کیفیت لوله‌های خم شده به این روش و بهینه کردن و کنترل بیشتر بر روی فرایند، یک تحلیل المان محدود بر روی این فرایند انجام گردید. جهت شبیه‌سازی این فرایند نیاز به داشتن توزیع حرارتی ناشی از سیستم گرمایش القایی و سرمایش بعد از آن می‌باشد. به این منظور از نرم افزار INFOLYTICA استفاده شده و توزیع حرارت بر روی لوله استخراج شده است. مدل ماده در نظر گرفته شده یک مدل الاستو-پلاستیک ترمو مکانیکی می‌باشد. گرمایش القایی موضعی، خم لوله‌های قطور با شعاع خم کوچک و خنک‌سازی سریع لوله بعد از فرایند خم در این شبیه‌سازی به کمک نرم افزار ABAQUS انجام شده و نتایج شبیه‌سازی پارامترهای موثر از قبیل نازک‌شدگی جداره خارجی و ضخیم شدن دیواره داخلی لوله، میزان نیروی هل دهنده مورد نیاز، ovality سطح مقطع لوله و میزان زاویه برگشت فنری لوله در پایان خم استخراج شده است. تمام نتایج برای دو حالت با وجود اعمال ممان معکوس به بازوی خم و بدون وجود آن مقایسه شده و تصدیق شده است که برای جلوگیری از نازک‌شدگی بیش از اندازه دیواره خارجی لوله بایستی ممانی مناسب و معکوس به بازوی خم اعمال شود، تا با کنترل سرعت زاویه‌ای لوله و کم کردن آن نسبت به حالت سنتی کنترل بیشتری بر روی فرایند بوجود آید. جهت بدست آوردن میزان مناسب ممان معکوس و دیگر پارامترهای فرایند مانند نازک‌شدن جداره خارجی و میزان برگشت فنری لوله، یک بررسی تحلیلی نیز برای شرایط شکل‌گیری خم از قبیل تنش، کرنش، هندسه لوله و نیروها ارائه شده و در نهایت کلیه نتایج حاصل از المان محدود و تئوری با نتایج تجربی مقایسه گردیده که تطابق بسیار خوب بین آنها حاکی از صحت شبیه‌سازی انجام شده و تحلیل تئوری پیشنهاد شده می‌باشد.

از آنجائی که لوله در منطقه‌ای به دمای تقریباً ۱۰۰۰ درجه رسیده و سریعاً سرد می‌شود، خواص لوله از لحاظ ساختارهای دانه بندی و نوع آنها بسیار اهمیت پیدا می‌کند. لذا به کمک نرم افزار AC3 مناطقی از لوله که مارتنزیتی شده نیز مورد مطالعه قرار گرفته و مشخص گردیده است که این فرایند از لحاظ ویژگی‌های تردی و یا شکنندگی لوله بعد از فرایند خم اصلاً بحرانی نیست و این مورد نیز مانند بقیه موارد کیفیت و قابلیت بالای این فرایند را نشان می‌دهد.

چکیده

اهمیت و ارزش نیروگاه‌های اتمی، نیروگاه‌های حرارتی و پالایشگاه‌ها که نبض تولید و انتقال انرژی را بر عهده دارند، بر هیچ کس پوشیده نیست. وجه مشترک آنها را می‌توان سیستم‌های لوله‌کشی و انتقال سیالات پر فشار دانست که نیروهای مهندسی فراوانی را برای طراحی و ساخت به خود اختصاص می‌دهد. یکی از حساس‌ترین نقاط سیستم لوله‌کشی، خم‌ها و زانوها است. این مسئله به خصوص در مورد لوله‌های با قطر بالا بسیار حادتر می‌باشد.

این پایان‌نامه به بررسی و شناخت روش خمش القایی برای خم لوله‌های با قطر بالا که کاربرد فراوانی در خطوط لوله، پالایشگاه‌ها، نیروگاه‌های حرارتی و نیروگاه‌های اتمی دارد پرداخته است. با بررسی و مطالعه بر روی پروسه خم‌کاری به این روش و مقایسه آن با دیگر روش‌های خم‌کاری لوله و تولید زانو، مزایا و معایب آن، قابلیت‌ها و محدودیت‌های این روش می‌توان آن را یکی از روش‌های برتر برای خم لوله‌ها دانست.

برای آشنائی بیشتر از کیفیت لوله‌های خم شده به این روش و بهینه کردن و کنترل بیشتر بر روی فرایند، یک تحلیل المان محدود بر روی این فرایند انجام گردید. جهت شبیه‌سازی این فرایند نیاز به داشتن توزیع حرارتی ناشی از سیستم گرمایش القایی و سرمایش بعد از آن می‌باشد. به این منظور از نرم افزار INFOLYTICA استفاده شده و توزیع حرارت بر روی لوله استخراج شده است. مدل ماده در نظر گرفته شده یک مدل الاستو-پلاستیک ترمو مکانیکی می‌باشد. گرمایش القایی موضعی، خم لوله‌های قطور با شعاع خم کوچک و خنک‌سازی سریع لوله بعد از فرایند خم در این شبیه‌سازی به کمک نرم افزار ABAQUS انجام شده و نتایج شبیه‌سازی پارامترهای موثر از قبیل نازک‌شدگی جداره خارجی و ضخیم شدن دیواره داخلی لوله، میزان نیروی هل دهنده مورد نیاز، ovality سطح مقطع لوله و میزان زاویه برگشت فنری لوله در پایان خم استخراج شده است. تمام نتایج برای دو حالت با وجود اعمال ممان معکوس به بازوی خم و بدون وجود آن مقایسه شده و تصدیق شده است که برای جلوگیری از نازک‌شدگی بیش از اندازه دیواره خارجی لوله بایستی ممانی مناسب و معکوس به بازوی خم اعمال شود، تا با کنترل سرعت زاویه ای لوله و کم کردن آن نسبت به حالت سنتی کنترل بیشتری بر روی فرایند بوجود آید. جهت بدست آوردن میزان مناسب ممان معکوس و دیگر پارامترهای فرایند مانند نازک شدن جداره خارجی و میزان برگشت فنری لوله، یک بررسی تحلیلی نیز برای شرایط شکل‌گیری خم از قبیل تنش، کرنش، هندسه لوله و نیروها ارائه شده و در نهایت کلیه نتایج حاصل از المان محدود و تئوری با نتایج تجربی مقایسه گردیده که تطابق بسیار خوب بین آنها حاکی از صحت شبیه‌سازی انجام شده و تحلیل تئوری پیشنهاد شده می‌باشد.

از آنجائی که لوله در منطقه ای به دمای تقریباً ۱۰۰۰ درجه رسیده و سریعاً سرد می‌شود، خواص لوله از لحاظ ساختارهای دانه بندی و نوع آنها بسیار اهمیت پیدا می‌کند. لذا به کمک نرم افزار AC3 مناطقی از لوله که مارتنزیتی شده نیز مورد مطالعه قرار گرفته و مشخص گردیده است که این فرایند از لحاظ ویژگی‌های تردی و یا شکنندگی لوله بعد از فرایند خم اصلاً بحرانی نیست و این مورد نیز مانند بقیه موارد کیفیت و قابلیت بالای این فرایند را نشان می‌دهد.

فصل اول

مقدمه

۱-۱- تاریخچه فرایند خمش القائی

فرایند خمش القائی، گونه ای از فرایند های خمش گرم می باشد که در سال ۱۹۶۱ توسط یک کمپانی ژاپنی به نام Dai-ichi High Frequency که عموماً بصورت مختصر DHF خوانده می شود اختراع گردید [۱]. در آن سال ها بخاطر مشکلات موجود در تجهیزات گرمایش القائی و هم چنین سیستم کنترلی آن کمتر این روش به چشم آمد [۲].

در سال ۱۹۷۰ شخصی به نام میرهوف^۱ و پدرش شروع به بررسی تکنولوژی خم برای لوله های قطور کرده تا توانائی کمپانی خود (Bend-Tec) را گسترش دهند. این دو بعد از سفری به ژاپن و بازرسی از یک ماشین خمش القائی کوچک، مجذوب آن شده و تصمیم گرفتند تا ماشینی تولید کنند که از همان روش برای خم لوله های قطور استفاده شود. ابتدا در سال ۱۹۷۲ موفق شدند یک ماشین خمش القائی را طراحی و تولید و سریعاً وارد بازار کنند. با بررسی های بیشتر در مارچ ۱۹۷۳ موفق شدند اولین ماشین خمش القائی که قادر به خم لوله های به قطر ۲۷ اینچ بود را تولید کنند. سرانجام در آگوست ۱۹۷۵ ماشینی تولید کردند که خم لوله های با قطر ۶۶ اینچ را ممکن می-ساخت [۳].

به تدریج این فرایند شناخته شد بگونه ای که در سال ۱۹۸۰ کمپانی خم لوله TUSLA نیز شروع ساخت چنین ماشین های خمشی در اروپا را آغاز کرد [۴].

¹ Meierhoff

بررسی های زیادی جهت بالابردن کیفیت و استفاده بهینه از این روش از سال ۱۹۸۰ شروع شد. در سال ۱۹۸۰ شخصی به نام آسائو^۱ از ژاپن آنالیزهای زیادی جهت بهینه استفاده کردن از این روش انجام داده و سرانجام موفق شد با پیشنهاد اعمال ممان معکوس، این فرایند را بهینه و کیفیت و قابلیت آن را دو چندان کند [۵].

در سال ۱۹۸۴ آقای وانگ^۲ و دستیارش هو^۳ از چین بر روی تئوری این فرایند اندکی کار کرده و سعی کردند که با بررسی بر روی تئوری فرایند کمکی به بالابردن ظرفیت های نهفته این روش بکنند. آنها با انجام آزمایش های متنوع بر روی لوله ها توسط یک ماشین خمش القائی 48B-1000KW دریک کمپانی در چین به نام Changzhou، تئوری ارائه شده خود را مورد بررسی دقیق تر قرار دادند [۶].

در سال ۱۹۹۸ یک کمپانی به نام INDUTECH در کانادا توانست یک ماشین خم القائی تولید کند که توانائی خم لوله های قطور با زاویه ۱۸۰ درجه را دارا بوده و می توانست استانداردهای مهندسی را نیز ارضاء کند [۷].

۱-۲-۲- خم لوله

امروزه تنوعی از روش های خم لوله وجود دارد که پاره ای از آنها همراه با گرما و پاره ای دیگر بدون حضور گرما انجام می شود. انتخاب یک روش نسبت به دیگری تابعی از ویژگی های ماده، اندازه لوله، شعاع خم، موارد اقتصادی و در دسترس بودن تجهیزات می باشد [۸].

به طور کلی در هر نوع فرایند خم لوله یک سری محدودیت هایی وجود دارد. به عنوان مثال موادی که قرار است خم شوند ترجیحاً بایستی خاصیت شکل پذیری^۴ خوبی داشته و کمترین نرخ کرنش سختی را از خود نشان دهند. از این جهت در اکثر صنایعی که از لوله استفاده می کنند، از موادی برای لوله استفاده می شود که این نیازها را برآورده کنند. یک خم موفق هم چنین تابعی از قطر لوله، ضخامت لوله و شعاع خم است. مثلاً هرچه نسبت قطر به ضخامت افزایش و شعاع خم نیز کاهش یابد، احتمال بیشتری برای کماتش^۵ وجود دارد [۹].

هر فرایند خمش دارای توانائی های متفاوتی است. به منظور مقایسه این توانائی ها در فرایندهای مختلف و هم چنین شاخصی که بتواند کیفیت و قابل پذیرش بودن یک فرایند خمش را تعیین کند، نیاز به معیارهائی می باشد [۹].

۱-۲-۱- معیارهای پذیرش و عدم پذیرش یک خم

پارامترهائی وجود دارند که چگونگی آنها بعد از فرایند خم، پذیرش یا عدم پذیرش خم را مشخص می کنند. با بررسی این پارامترها برای هر نوع فرایند خمش، قابلیت های آن فرایند قابل استخراج می باشد.

میزان نازک شدن جدار خارجی لوله

در هر فرایند خمش، بخش بیرونی خم کشیده و بخش داخلی فشرده می شود. این عمل باعث نازک شدن سطح خارجی و ضخیم شدن سطح داخلی لوله می گردد.

به دلیل عدم قطعیت هائی که مربوط به روش تولید لوله، تولرانس های لوله و کلیه مواردی که مربوط به خود عملیات خمش می باشد بدست آوردن میزان دقیق درصد نازک شدگی جداره خارجی لوله امکان پذیر نیست. با این

¹ H.Asao. ² Z.T.Wang ³ Z.Hu ⁴ ductility ⁵ buckling

حال آنچه که بصورت تقریبی در اکثر هندبوک های لوله ارائه شده، این میزان را توسط معادله ۱ پیش بینی می کنند [۹].

$$\text{thinning ratio} = t \frac{R}{R+r}$$

t = ضخامت لوله

R = شعاع خم

r = شعاع لوله (نصف قطر خارجی)

یک خم خوب آن است که ضخامت لوله در دیواره خارجی بعد از فرایند خمش حداقل برابر با می نیم ضخامت مورد نظر برای یک لوله مستقیم باشد [۹].

میزان بیضی شدن سطح مقطع خم

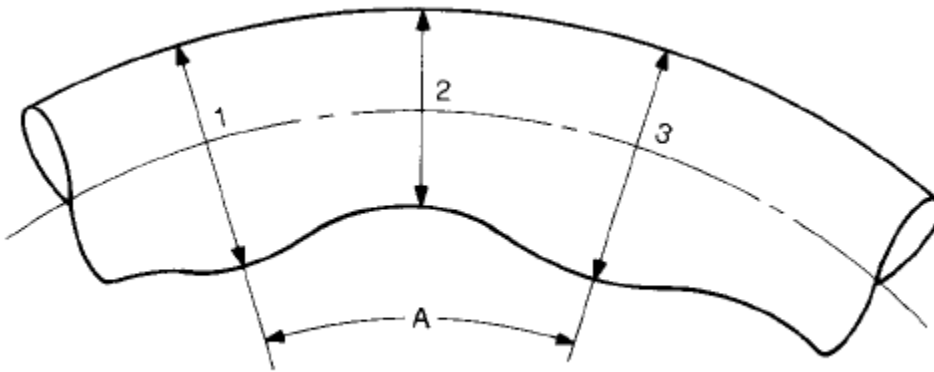
معیار پذیرش ثانویه ovality می باشد. در طول فرایند خم، سطح مقطع قوس خم شکل بیضی به خود می گیرد که محور اصلی آن عمود بر سطح خم است. میزان ovality را از تقسیم کردن تفاوت میان قطر کوچک و بزرگ بیضی بر قطر اسمی لوله بدست می آورند [۹].

در مکان هایی که خم در معرض فشار داخلی است، فشار تلاش می کند تا سطح مقطع لوله را گرد کند. تحت این شرایط بعضی کدهای استاندارد میزان ۸٪ را قابل قبول دانسته اند. اما در مواردی که موقعیت بخش خم شده بگونه ای است که در معرض فشار خارجی می باشد، از آنجائی که فشار خارجی تلاش می کند تا سطح مقطع لوله فروپاشی کند، حداکثر درصد قابل قبول برای میزان ovality را ۳٪ تعریف کرده اند. این دو مقدار برگرفته شده از استاندارد ASME B31.3 Code می باشد [۱۰].

کمانش

فرایند خم در مورد لوله هائی که نسبت قطر به ضخامت بزرگ دارند، اغلب به جای افزایش ضخامت داخلی لوله کمانش ایجاد می گردد. این شرایط حتی در مواقعی که از محورهای داخلی^۱ یا دیگر وسائل جهت حداقل کردن آن استفاده شده، دیده شده است [۹].

استانداردی که عموماً مورد استفاده قرار می گیرد، توسط PFI^۲ ارائه شده و در قالب معیار PFIES-24 می باشد. تحت این معیار یک کمانش قابل قبول کمانشی است که نسبت فاصله میان دو قله تقسیم بر عمق قله میانگین نسبت به دره برابر یا بزرگتر از ۱۲ باشد. شکل و رابطه چگونگی این معیار را نشان می دهد [۱۰].



شکل ۱-۱: محدوده کمانش قابل قبول [۱۰]

عمق قله میانگین نسبت به دره توسط معادله حاصل می شود:

$$Depth = \frac{(OD)_1 + (OD)_3}{2} - (OD)_2 \quad (1-1)$$

معیار کمانش قابل قبول بر طبق استاندارد PFIES-24 می شود :

$$\frac{A}{Depth} \geq \frac{12}{1}$$

با توجه وجود یا عدم وجود گرما در فرایند خمش، دو دسته عمده فرایند خمش سرد و فرایند خمش گرم وجود دارد. فرایندهای خمش سرد معمولاً دارای محدودیت های هستند که توسط PFI این محدودیت ها ذکر شده و نمودارهایی ارائه شده است که دامنه استفاده از فرایندهای خمش سرد را نشان می دهد. پارامترهای موثر این نمودارها معمولاً R/D و D/t می باشند. به عبارتی در یکی از محورها شعاع نسبی خم و در محور دیگر نسبت قطر به ضخامت قرار گرفته است [۱۰].

یکی از مواردی که خمش سرد جوابگوی استاندارد ها نمی باشد، خم لوله های قطور با شعاع خم کوچک است. از این رو برای خم چنین لوله هایی از خمش گرم استفاده می گردد. در خمش گرم معمولاً لوله هایی که قرار است خم شوند در محدوده دمایی ۸۵۰-۱۱۰۰ درجه سانتی گراد برده شده و سپس عملیات خمش صورت می گیرد [۹]. روش خمش القایی^۱ در خم لوله های با قطر بالا را می توان بهترین و برترین روش برای این منظور دانست که متأسفانه تکنولوژی و علم آن در کشور وجود ندارد و سالانه هزینه های بالایی برای وارد نمودن محصولات این روش که در صنایع مذکور مورد استفاده است، پرداخت می شود. هدف این پایان نامه بررسی و شناخت بر روی این روش و پارامترهای مؤثر در پروسه آن است تا شاید بتوان آن را به عنوان گام های اولیه برای بومی کردن این روش دانست.

¹ Induction Bending

البته کشورهای پیشرفته صنعتی سالیان دراز است که از این روش برای تولید محصولات مورد نیاز خود استفاده می‌کنند و با تحقیق و توسعه قابلیت‌های این روش به‌طور فزاینده‌ای افزایش داده‌اند تا بتوانند آن را روش برتر و بدون رقیبی کنند. به‌گونه‌ای که این روش قابلیت خم لوله‌های با قطر ۶۶ in و ضخامت ۵ in را دارد که هیچ روش خم کاری توانایی انجام چنین خمی را ندارد.

در فصل دوم روش خمش القایی معرفی و قابلیت‌های این روش ذکر شده است. در فصل سوم چکیده‌ای از دیگر روش‌های خمش لوله و یا روش‌های جایگزین خم ارائه شده و با ارائه ویژگی‌های هر یک به مقایسه با فرایند خمش القائی پرداخته شده است. در فصل چهارم ابتدا دستگاه خمش القائی و اجزاء آن را مورد بررسی قرار گرفته و سپس در انتهای فصل، پارامترهای مهم یک فرایند خمش، در مورد این فرایند خاص بررسی شده است. در فصل پنجم یک تئوری تحلیلی از این فرایند ارائه گردیده و پارامترهای مهم آن به کمک فرمول‌های تئوری استخراج شده است. در فصل ششم تنظیمات لازم جهت شبیه‌سازی المان محدود این فرایند به‌طور مفصل توضیح داده شده است. در فصل هفتم نتایج حاصل از شبیه‌سازی ارائه گردیده و جهت اعتبار تحلیل المان محدود انجام شده، نتایج حاصل با نتایج تجربی موجود و با نتایج تئوری برگرفته از فصل پنجم مقایسه و خطای موجود محاسبه گردیده و در انتها یک جمع‌بندی کلی از نتایج انجام و پیشنهادات لازم جهت تحقیقات بیشتر ارائه گردیده است.

فصل دوم

آشنایی با خم کاری به روش خمش القایی

۲-۱- خمش القایی چیست

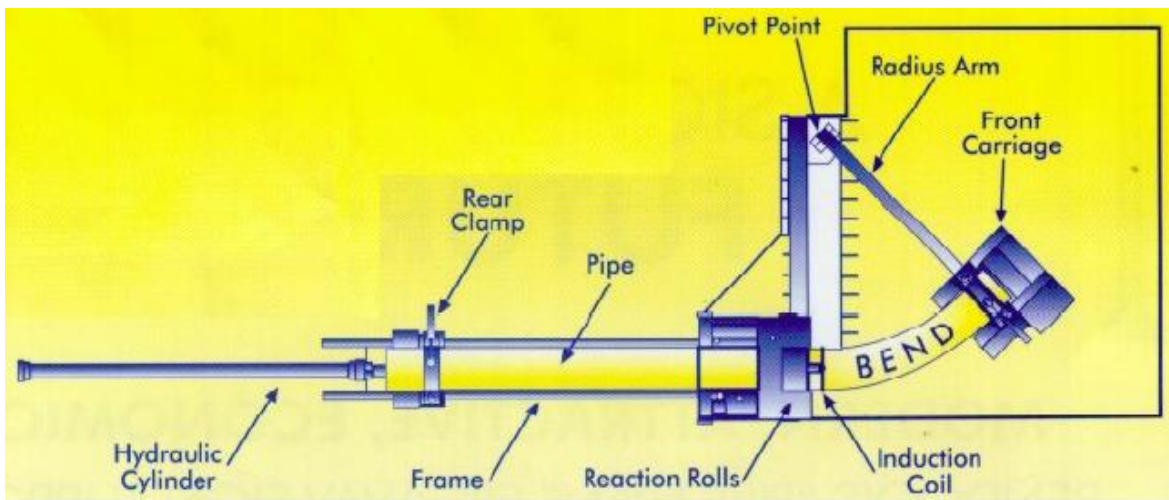
پروسه خم کاری به روش خمش القایی یک پروسه ترکیبی از هیدرولیک و گرمایش است تا بتوان یک فلز را خم نمود. پروسه گرمایش در این روش خم به روش القایی^۱ صورت می‌گیرد از این رو آن را خمش القایی می‌نامند. القا یک روش ساده و موثر برای گرمایش مواد فلزی است. در روش القایی به وسیله جریان‌های گردابی حاصل شده از یک میدان مغناطیسی متغیر القا شده، توسط جریان الکتریکی در داخل حلقه القایی^۲ اطراف، باعث ایجاد یک منبع حرارتی داخلی در فلز شده و آنرا گرم می‌نماید. پروسه شکل دهی در این روش به وسیله یک سیستم هیدرولیکی انجام می‌شود [۸].

۲-۲- نحوه عملکرد خمش القایی

محصولی که باید خم شود از میان یک سیم‌پیچ القایی^۳ به آرامی عبور می‌کند و به کمک منبع حرارتی داخلی ایجاد شده در لوله یک بانده باریک محیطی از ماده گرم شده و به دمای شکل دهی^۴ می‌رسد. در شکل ۱-۲ یک نمای شماتیک از سیستم خم به روش خمش القایی ارائه شده است.

¹ Induction ² Induction Ring ³ Induction Coil ⁴ Forging Temperature

بعد از سیستم گرمایش یک سیستم سرمایش وجود دارد. سیستم سرمایش یا همان حلقه‌های خنک کننده^۱ تعبیه شده در مجاورت حلقه‌های گرمایش، ماده را بعد از عبور از سیستم گرمایش سرد می‌نماید. سیال عامل سیستم سرمایش، بسته به مورد استفاده آب یا هوا است. یک بازو^۲ که بر یک محور استوار است و تنها قابلیت دوران حول این محور را دارد به وسیله یک سری تجهیزات، انتهای محصول را کاملاً گرفته است. بنابراین محصول به بازو کاملاً مقید است. فاصله قسمت انتهایی لوله تا محور بازو ثابت است و شعاع خم^۳ محصول را نیز این فاصله یا طول بازو تعیین می‌کند. نکته قابل توجه این است که محور بازو در صفحه حلقه القایی قرار دارد [۸].



شکل ۲-۱: پروسه خم کاری لوله به روش خمش القایی [۸]

یک سیلندر هیدرولیکی لوله را به سمت جلو با یک سرعت مشخص هل می‌دهد. در این شرایط باند باریک محیطی گرم شده با همان سرعت تمام طول را که باید خم شود طی می‌نماید و در همین حال با توجه به این نکته که محور بازو در صفحه حلقه القایی قرار دارد، یک ممان خمشی نسبتاً بزرگ بر ضعیف ترین مقطع لوله که همان باند باریک گرم شده محیطی است اعمال می‌شود و شرایط را برای انجام یک خم یکنواخت و دارای شعاع خم ثابت که همان طول بازو است مهیا می‌کند. برای تغییر دادن شعاع خم می‌توان به سادگی محل محور را تغییر داد و طول بازوی شعاعی را تنظیم نمود.

از نکات قابل توجه در این روش خم این است که در حین پروسه خم ناحیه باریک گرم شده در هر دو طرف توسط ماده سرد پشتیبانی می‌شود. در یک طرف ماده توسط سیستم سرمایش سرد می‌شود و در طرف دیگر ماده از قبل در دمای محیط است، که این باعث می‌شود تا از دو پهنی و چین خوردگی در مقطع خم جلوگیری شود [۱۱]. شکل ۲-۲ تصویری واقعی از پروسه خم لوله به روش خمش القایی را نشان می‌دهد تا موجب آشنایی بیشتر با ابعاد و مشخصات این روش شود.

¹Cooling Ring ²Arm ³Bend Radius



شکل ۲-۲: پروسه خم لوله به روش خمش القایی [۱۲]

همانطور که مشاهده می‌شود، این روش توانایی خم لوله‌هایی با قطر بالا را دارد. در ادامه با قابلیت‌های این روش بیشتر آشنا می‌شویم.

۲-۳ - موارد استفاده از روش خمش القایی

محصول روش خمش القایی قطعه خم شده با کیفیت و دقت بالا است. بنابراین هر جا که نیاز به یک قطعه خم شده باشد و از نظر فنی و اقتصادی تولید آن به روش خمش القایی قابل توجیح باشد می‌توان از این روش استفاده نمود [۱۳].

استفاده از روش خمش القایی تنها به خم لوله با قطر بالا محدود نمی‌شود. انواع سطح مقطع‌ها، تیوپ‌ها و مقاطع توخالی به صورت منحنی‌های تک شعاعی^۱ یا چند شعاعی^۲، بیضی‌وار، سهمی‌وار مسطح و یا حتی فرم‌های سه بعدی را می‌توان با پروسه خمش القایی تولید نمود [۲].

شکل‌های ۲-۳ و ۲-۴ نشان دهنده موارد استفاده از روش خمش القایی است.



شکل ۲-۳: نمونه‌ای از محصول روش خمش القایی [۲]