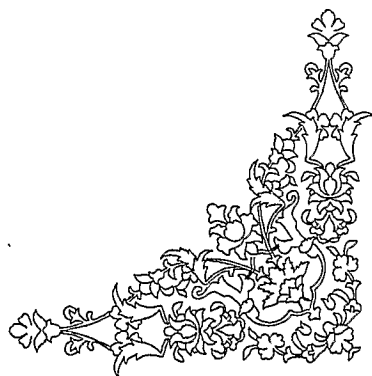
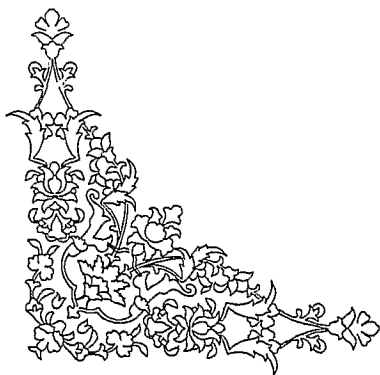


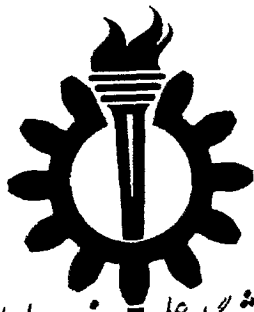
بیتنا

شکر خدای را که ز فضل خدای
گشت مریز چون بهشت این سرای



۱۳۸۲ / ۱۵ / ۲۷

مرکز اطلاعات مدرک علم ایران
تهران



دانشگاه علم و صنعت ایران

دانشکده ریاضی

عنوان :

**تخمین نسبت هوا به سوخت در سیلندر
یک موتور احتراق داخلی**

نگارش :

جواد دمیرچی

پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد

رشته ریاضی کاربردی

استاد راهنما :

پروفسور عبدالله شیدفر

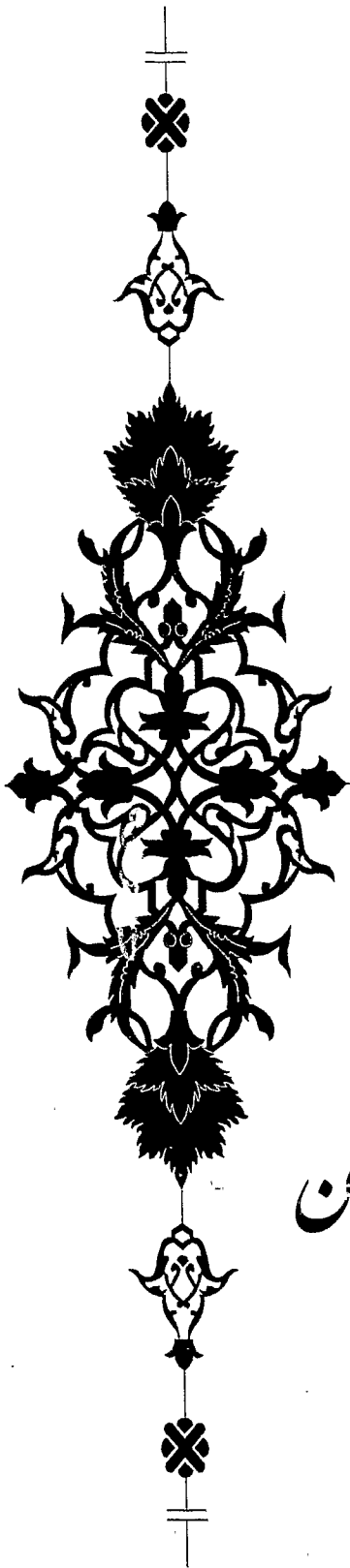
پائیز ۱۳۸۱

۴۸۲۹۴

تقدیم بہ

پدر عزیز و مادر مہربانم

بہ پاس قدر دانی از رحمت بی دریغ ایشان



چکیده

در این پایان نامه، استفاده از فشار سیلندر برای تخمین نسبت هوا به سوخت در سیلندر یک موتور احتراق داخلی اشتعال جرقه ای مورد بررسی قرار می گیرد.

یک مدل تخمینی که از ویژگیهای گرمای آزاد شده استفاده می نماید، برای تخمین نسبت هوا به سوخت در سیلندر یک موتور اشتعال جرقه ای ارائه شده است.

یک مدل ترموشیمیایی از فرآیند احتراق در یک موتور احتراق داخلی ارائه شده، این مدل از یک واکنش ساده شیمیایی احتراق، چند جمله ای مناسب از انرژی داخلی به عنوان تابعی از دما و قانون اول ترمودینامیک برای بدست آوردن رابطه ای بین فشار سیلندر اندازه گیری شده و جریان فرآیند احتراق استفاده می کند. فرضیات ساده سازی برای رسیدن به معادله ای که شبکه گرمای آزاد شده را با فشار سیلندر مرتبط می کند، در این مدل لحاظ شده است.

دو روش برای تخمین انحراف حسگر یک مبدل فشار سیلندر ارائه می شود. هر دو روش، داده فشار را در طول تراکم پیش از احتراق با یک منحنی پلی تروپیک منطبق می کنند. اولین روش یک نمای پلی تروپیک معلوم را در نظر گرفته و روش دیگر این نمای پلی تروپیک را برآورد می کند. اولین روش به یک مساله کمترین مربعات خطی و روش دوم به یک مساله کمترین مربعات غیرخطی منتج می شوند. مساله کمترین مربعات غیرخطی با جدا سازی وابستگی غیرخطی مساله و حل یک مساله مینیم سازی تک متغیره حل می شود. برای این منظور روش تفاضلات متناهی نیوتن بکار می رود. با استفاده از این روش، هزینه حل مساله کمترین مربعات غیرخطی تنها اندکی بیشتر از حل مساله کمترین مربعات خطی است.

در نهایت مساله انتقال گرما در موتور احتراق داخلی و فرآیند انتقال گرما در محفظه احتراق بررسی شده است. همچنین یک مساله معکوس هدایت گرمایی در دیواره سیلندر ارائه شده است.

تقدیر و تشکر

سپاس بیکران بر ایزد یکتا، آن یگانه مطلق هستی که حدی را بر لطف بیکرانش نتوان یافت که در سراسر زندگی مرا مورد لطف و عنایت خود قرار داده و توانم داده تا در راه او قدم بردارم. آن خدائی که به ما ارزش داد تا قلم را بشناسیم و در راه کسب دانش قدم برداریم. بی شک مدیون زحمات عزیزان و معلمین بسیاری هستم که هر یک در رشد و تعالی این حقیر تلاشها نموده اند که بردن نام آنها در این مقوله کاری نشدنی است، برای همه آنها عزت و سربلندی پایدار خواستارم.

در ابتدا از استاد ارجمند و دانشمند گرامی، جناب آقای پروفیسور عبدالله شیدفر، که امر هدایت این پایان نامه را بر عهده داشته اند و با عنایت و توجه همیشگی و راهنماییهای خود مرا در انجام این مهم یاری نمودند و با قبول راهنمایی این پایان نامه، افتخار بزرگی نصیب اینجانب نموده اند، بی نهایت سپاسگزارم.

از اساتید محترم دانشکده ریاضی دانشگاه علم و صنعت ایران، دکتر احمد گلبابائی و دکتر رحمان فرنوش که هر کدام مسئولیتی در قبال پایان نامه بر عهده گرفتند کمال تشکر را دارم. همچنین از استاد محترم جناب آقای دکتر ابوالقاسم امام زاده که مسئولیت داوری خارجی این پایان نامه را بر عهده گرفته اند، تشکر می کنم.

از دوستانم در مقطع کارشناسی ارشد آقایان رضا پورقلی، وحید رومی، مهدی امام جمعه، محمد ضارب نیا، محسن رضائی، محمد رضا سالاریان، حمید کشاورز، مهدی جلالوند، مرتضی گرشاسبی و محمد جهانگیری و خانم ها فلاح، محمدیان و عسگری به پاس زحماتشان کمال تشکر را دارم.

از سرکار خانم یوسفی کارشناس محترم تحصیلات تکمیلی دانشکده ریاضی به خاطر زحمات و بذل توجه ایشان و سرکار خانم کردبچه مسئول محترم کتابخانه دانشکده ریاضی و همچنین خانمها یاری، علیخانی، دانشمند و آقای میرزائی به خاطر مساعدتهای بیدریغشان در تمام دوران تحصیل و همچنین سرکار خانم یاری که با دقت نظر بسیارشان در تایپ و تنظیم این پایان نامه مرا یاری نموده اند، بی نهایت سپاسگزارم.

و در آخر از تمامی دوستان دوران کارشناسی و کارشناسی ارشد و همچنین اعضای خانواده بخصوص برادران عزیز و خواهر مهربانم که همواره یاریگر من در طول دوران تحصیل بودند کمال تشکر را دارم و برای آنها آرزوی موفقیت و پیروزی می نمایم.

فهرست

صفحه

عنوان

فصل اول: مقدمه

- ۲ ۱-۱ تاریخچه کوتاهی از آلودگی موتور خودرو و کنترل آن
- ۳ ۲-۱ فشار سیلندر برای کنترل موتورهای احتراق داخلی
- ۳ ۱-۲-۱ مدل ترمودینامیکی احتراق در موتورهای احتراق داخلی
- ۵ ۲-۲-۱ تخمین انحراف یا رقم متعادل کننده فشار سیلندر
- ۷ ۳-۲-۱ تخمین نسبت هوا به سوخت بر مبنای فشار سیلندر
- ۸ ۳-۱- عناوین
- ۹ ۱-۳-۱ مدل سازی ترمودینامیکی احتراق در موتورهای احتراق داخلی
- ۹ ۲-۳-۱ تخمین انحراف فشار سیلندر
- ۱۰ ۳-۳-۱ تخمین نسبت هوا به سوخت بر مبنای فشار سیلندر

فصل دوم: مفاهیم پایه ای موتور احتراق داخلی

- ۱۴ ۱-۲ مقدمه
- ۱۴ ۲-۲ موتورهای گرما
- ۱۶ ۳-۲ ساختار موتور
- ۱۷ ۱-۳-۲ سرعت و وضعیت پیستون
- ۱۸ ۲-۳-۲ حجم محفظه احتراق
- ۱۹ ۴-۲ چرخه ترمودینامیکی یک موتور
- ۲۱ ۵-۲ احتراق موتور
- ۲۲ ۱-۵-۲ احتراق در موتور اشتعال جرقه ای
- ۲۲ ۲-۵-۲ احتراق در موتور *HCCI*

فصل سوم: تحلیل ترمودینامیکی فرآیند احتراق در یک موتور احتراق

داخلی با استفاده از فشار سیلندر

۲۵	۱-۳ مقدمه
۲۵	۱-۱-۳ اندازه‌گیری فشار سیلندر
۲۵	۲-۱-۳ ترمودینامیک
۲۶	۲-۳ تعریف سیستم
۲۸	۳-۳ تحلیل ترمودینامیکی
۲۸	۱-۳-۳ مدل ترمودینامیکی
۲۹	۲-۳-۳ آنالیز
۳۳	۴-۳ مقایسه با آنالیز گرمای آزاد شده استاندارد
۳۵	۱-۴-۳ اثرات شکاف
۳۵	۲-۴-۳ انتقال گرما
۳۶	۵-۳ کاربردها
۳۶	۱-۵-۳ ساده‌سازیهای برای کنترل کاربردهای زمان واقعی
۳۹	۲-۵-۳ برآوردی از معادله گرمای ویژه ثابت

فصل چهارم: برآورد انحراف حسگر فشار سیلندر

۴۹	۱-۴ مقدمه
۴۹	۱-۱-۴ صورت مساله
۵۰	۲-۱-۴ جواب مساله
۵۱	۲-۴ انواع مبدل‌ها
۵۱	۳-۴ تحلیل ترمودینامیکی کورس تراکم
۵۵	۴-۴ شناسایی پارامترهای تراکم، زمانیکه مقدار k معلوم است
۵۵	۱-۴-۴ فرمول‌بندی مساله
۵۶	۲-۴-۴ جواب کمترین مربعات
۶۰	۳-۴-۴ خواص آماری تخمین کمترین مربعات
۶۶	۵-۴ برآوردی از نمای پلی‌تروپیک
۶۶	۱-۵-۴ تعریف تابع زیان

- ۶۷ ۲-۵-۴ تحلیل دیفرانسیلی تابع زیان
- ۷۲ ۳-۵-۴ روش‌های نیوتن برای بهینه‌سازی
- ۷۹ ۴-۵-۴ برآوردی از روش تفاضلات متناهی نیوتن بکار رفته برای مساله تخمین k

- ۸۶ ۴-۶ نتایج
- ۸۷ ۴-۶-۱ برآورد کمترین مربعات خطی
- ۸۷ ۴-۶-۲ برآورد کمترین مربعات غیرخطی

فصل پنجم: تخمین نسبت هوا به سوخت با استفاده از مدت زمان گرمای آزاد شده کلی

- ۹۱ ۱-۵ مقدمه
- ۹۱ ۱-۱-۵ روش
- ۹۱ ۲-۵ مروری بر مفاهیم شعله و سرعت شعله
- ۹۲ ۱-۲-۵ تعریف شعله
- ۹۳ ۲-۲-۵ سرعت شعله خطی
- ۹۵ ۳-۲-۵ سرعت شعله مغشوش
- ۹۵ ۳-۵ مدل‌های سرعت شعله
- ۹۵ ۱-۳-۵ مدل سرعت شعله خطی
- ۹۶ ۲-۳-۵ مدل‌سازی سرعت شعله مغشوش
- ۹۸ ۴-۵ استفاده از فشار سیلندر بر پایه گرمای آزاد شده در مدل‌های سرعت شعله
- ۹۸ ۱-۴-۵ ارتباط نرخ سوختن یا احتراق با سرعت شعله
- ۱۰۲ ۲-۴-۵ ارتباط نرخ احتراق با نرخ میانگین گرمای آزاد شده
- ۱۰۴ ۵-۵ شناسائی و تعیین پارامترهای مدل
- ۱۰۴ ۱-۵-۵ روش شناسائی
- ۱۰۶ ۲-۵-۵ آزمایش‌های شناسائی پارامترها
- ۱۰۷ ۶-۵ اعتبار مدل

۱۱۰

۷-۵ نتیجه گیری

فصل ششم: فرآیند انتقال گرما در موتور

۱۱۳

۱-۶ مقدمه

۱۱۴

۲-۶ روش‌های انتقال گرما

۱۱۷

۳-۶ مدل‌سازی مسائل هدایت گرمایی

۱۲۰

۱-۳-۶ شرایط مرزی و اولیه

۱۲۱

۴-۶ مسائل معکوس هدایت گرمایی

۱۲۱

۱-۴-۶ مقدمه

۱۲۴

۲-۴-۶ مساله مستقیم هدایت گرمایی

۱۲۵

۳-۴-۶ مساله معکوس هدایت گرمایی

۱۲۷

۵-۶ انتقال گرما در موتورهای احتراق داخلی

۱۲۷

۱-۵-۶ مقدمه

۱۲۸

۲-۵-۶ دمای موتور

۱۳۰

۳-۵-۶ انتقال گرما در محفظه احتراق

۱۳۳

۴-۵-۶ مساله معکوس هدایت گرمایی در دیواره سیلندر

پیوست ۱

۱۳۷

نمادها

۱-۱ نرمودینامیک و احتراق

۲-۱ هندسه

۳-۱ چرخه‌های موتور

۴-۱ آنالیز کمترین مربعات

۵-۱ شیمی

۱۴۰

پیوست ۲

اختصارات

۱۴۱

مراجع

فصل اول

مقدمه

۱-۱ تاریخچه کوتاهی از آلودگی موتور خودرو و کنترل آن

در مدت شش دهه گذشته موتورهای احتراق داخلی با توجه به نقش آنها به عنوان یک عامل اصلی در آلودگی هوا همواره تحت رسیدگی و بررسی‌های دقیق‌تری بوده‌اند.

مشکل مه دود حاصل از ترافیک اتومبیل‌ها، اولین بار در اوائل سال ۱۹۴۰ در لس‌آنجلس مشاهده شد. در ۱۹۵۲، *Haagen-Smit* [۱۸] نشان دادند که مشکل مه‌دود لس‌آنجلس بعلت واکنش‌های بین اکسیدهای نیتروژن و هیدروکربن در حضور نور خورشید ناشی شده است. بعدها نتیجه گرفته شد که اکسیدهای نیتروژن و هیدروکربن که منجر به پدیده مه‌دود فتوشیمیائی می‌شوند، از احتراق صورت گرفته در موتورهای اتومبیل‌ها سرچشمه می‌گیرد. در ۱۹۵۹، مجلس ایالت کالیفرنیا تصمیماتی در نتیجه مشکل مه‌دود لس‌آنجلس اتخاذ نمود. اولین قدم‌های مجلس برای کاهش آلودگی هوا توسط خودروها، قراردادن خروجی‌های استاندارد انتشار آلودگی برای موتورهای اتومبیل‌ها بود [۶].

این ابتکار ایالت کالیفرنیا ابتدا توسط دولت فدرال آمریکا و سپس توسط ژاپن و اروپا و بقیه کشورهای جهان ادامه یافت، و عاملی جهت وضع استانداردهای سخت‌تری برای خروجی‌های آلاینده وسایل نقلیه گشت.

در ۱۹۷۵، مبدل کاتالیزوری (مبدل کاتالیزوری اکسیدکننده) دو طریقه بعنوان وسیله‌ای در کاهش آلودگی لوله خروجی متشکل از هیدروکربن‌ها و منوکسیدکربن معرفی شد. در ۱۹۷۶، ولوو اتومبیل مدل سال ۱۹۷۶ خود را بعنوان اولین خودرو دارای طرح یک مبدل کاتالیزوری

(مبدل کاتالیزوری اکسیدکننده/کاهش دهنده) سه طریقه که قادر بود به صورت موثر لوله خروجی از سه آلاینده، هیدروکربن - منوکسیدکربن - اکسید نیتروژن را کنترل نماید، معرفی نمود.

معرفی مبدل کاتالیزوری سه طریقه (TWC) ^۱ منجر به یک انقلاب صنعتی در صنعت موتورهای احتراق داخلی و جامعه محققین شد. بعبارتی برای بدست آوردن بازده تبدیل کاراتر برای هر سه نوع آلاینده، نسبت جرمی هوا و سوخت در محفظه احتراق باید در یک محدوده نزدیک به نسبت استوکیومتری باشد (بطوریکه فقط اکسیژن کافی برای اکسیداسیون همه سوخت فراهم شود). کاربراتور که از قبل برای تعیین مقدار سوخت ورودی به سیلندر استفاده می شد، حال برای کنترل چنین نسبت هوا به سوخت دقیقی (AFR) کافی نمی باشد. موضوع کنترل نسبت هوا به سوخت (AFR) به منظور کاهش انتشار آلاینده ها همواره موضوع تحقیقاتی جدی بوده است.

۱-۲ فشار سیلندر برای کنترل موتورهای احتراق داخلی

۱-۲-۱ مدل ترمودینامیکی احتراق در موتورهای احتراق داخلی

اولین تلاش ها برای ارائه یک مدل برپایه فشار سیلندر، برای بررسی احتراق در یک موتور

احتراق داخلی توسط Rassweiler-Withrow در ۱۹۳۸ انجام شد. [۲۹]

^۱ - Three-way catalytic converter

آنها یک مدل تجربی را ارائه کردند، مدل آنها گویای این نکته بود که مقدار جرم سوخته شده متناسب با تفاوت بین فشار سیلندر اندازه‌گیری شده و فشار سیلندر بدست آمده از انبساط و تراکم پلی‌تروپیک است. این مدل یک مدل استاندارد برای محاسبه کسر جرم سوخته شده به مدت ۵۰ سال بود.

در [۲] Belizard-Keck با استفاده از ترمودینامیک، یک مدل اغتشاش برای پیشگویی انتشار شعله در یک موتور اشتعال جرقه‌ای ارائه کردند. این پیشگویی‌ها با فشار سیلندر اندازه‌گیری شده و سنسور جریان در سرتاسر محفوظه احتراق که انتشار شعله را آشکار می‌سازد مقایسه شده‌اند.

در [۱۵] یک مدل تک منطقه‌ای برپایه قانون اول ترمودینامیک برای محاسبه گرمای آزاد شده در یک موتور اشتعال جرقه‌ای که از زاویه میل لنگ برای تحلیل فشار سیلندر اندازه‌گیری شده استفاده می‌کند، ارائه شده است. در این مدل فرض می‌شود که انرژی ویژه داخلی تنها تابعی از دما می‌باشد.

تبدیل انرژی شیمیایی به انرژی گرمایی به علت فرآیند احتراق به عنوان یک فرآیند افزودن گرما به صورت مجزا بررسی می‌شود و همچنین ترکیب گاز درون سیلندر در سرتاسر چرخه مدل، ثابت فرض می‌شود.

۱-۲-۲ تخمین انحراف یا رقم متعادل کننده فشار سیلندر

روشهای موجود برای تخمین انحراف سنسور در اندازه گیریهای فشار سیلندر به دو گروه عمده تقسیم می شوند، روشهایی که نیازمند افزودن یک فشار مطلق مرجع دارند و روشهایی که منحنی تراکم پلی تروپیک را بکار می برند، این روشها در [۲۸] مورد مقایسه قرار گرفته اند.

روشهای افزودن یک فشار مطلق مرجع

ایده اصلی در پشت این روشها این است که در طول مدت بعضی از قسمتهای چرخه احتراق، فشار در مینفلد ورودی و فشار در سیلندر برابر هستند. بنابراین روش فرقی، عبارتست از اتخاذ متوسطی از یک تعداد اندازه گیریهای فشار متوالی نزدیک این نقطه در چرخه و مقایسه آن با متوسط اندازه گیری فشار در مینفلد ورودی در همان زمان، و در این حالت فشارها باید برابر باشند. با استفاده از این روش، انحراف سنسور فشار تعیین می شود.

مشکل وابسته به این روش این است که چطور تعیین کنیم که در چه نقطه ای از چرخه فشارها برابرند؟ این مشکل بیشتر باید با انجام آزمایشات بردامنه سرعت و بارگذاری کامل در موتور صورت گیرد که بسیار وقت گیر می باشد. از لحاظ اقتصادی ضعف دیگر این است که مستلزم استفاده از یک سنسور دیگر می باشد.

روشهای تراکم پلی تروپیک

این روشها بیان کننده این ویژگی هستند که بخشی از حرکت تراکم در یک موتور چهار زمانه بعد از بسته شدن سوپاپ ورودی و قبل از اینکه احتراق آغاز شود، بطور دقیق بوسیله یک منحنی تراکم پلی تروپیک قابل بیان می باشد.