





دانشکده: مهندسی مکانیک

گروه: حرارت و سیالات

بررسی فنی و اقتصادی سیستم پیش گرمایش آب ورودی به
ساختمان‌های مسکونی به روش تجربی

دانشجو: محمد مهدی رضاپور

استاد راهنما:

دکتر علی عباس نژاد

استاد مشاور:

دکتر پوریا اکبرزاده

پایان نامه ارشد جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد

دی ۱۳۹۳

دانشگاه صنعتی شاهرود

دانشکده: مکانیک

گروه: حرارت و سیالات

پایان نامه کارشناسی ارشد آقای / خانم محمد مهدی رضاپور

تحت عنوان:

بررسی فنی و اقتصادی سیستم پیش گرمایش آب ورودی به ساختمان‌های مسکونی به روش تجربی

در تاریخ توسط کمیته تخصصی زیر جهت اخذ مدرک کارشناسی ارشد مورد ارزیابی و با درجه مورد پذیرش قرار گرفت.

امضاء	اساتید مشاور	امضاء	اساتید راهنما
	نام و نام خانوادگی:		نام و نام خانوادگی:
	نام و نام خانوادگی:		نام و نام خانوادگی:

امضاء	نمایندة تحصیلات تکمیلی	امضاء	اساتید داور
	نام و نام خانوادگی:		نام و نام خانوادگی:
			نام و نام خانوادگی:
			نام و نام خانوادگی:
			نام و نام خانوادگی:

تعهد نامه

اینجانب محمد مهدی رضاپور دانشجوی دوره کارشناسی ارشد رشته سیستم‌های انرژی دانشکده مهندسی مکانیک دانشگاه صنعتی شاهرود نویسنده پایان نامه با عنوان **بررسی فنی و اقتصادی سیستم پیش گرمایش آب ورودی به ساختمان‌های مسکونی به روش تجربی**

راهنمایی دکتر علی عباس نژاد و دکتر پوریا اکبرزاده متعهد می‌شوم.

- تحقیقات در این پایان نامه توسط اینجانب انجام شده است و از صحت و اصالت برخوردار است.
- در استفاده از نتایج پژوهش‌های محققان دیگر به مرجع مورد استفاده استناد شده است.
- مطالب مندرج در پایان نامه تاکنون توسط خود یا فرد دیگری برای دریافت هیچ نوع مدرک یا امتیازی در هیچ جا ارائه نشده است.
- کلیه حقوق معنوی این اثر متعلق به دانشگاه صنعتی شاهرود می‌باشد و مقالات مستخرج با نام «دانشگاه صنعتی شاهرود» و یا «Shahrood University of Technology» به چاپ خواهد رسید.
- حقوق معنوی تمام افرادی که در به دست آمدن نتایج اصلی پایان نامه تأثیرگذار بوده‌اند در مقالات مستخرج از پایان نامه رعایت می‌گردد.
- در کلیه مراحل انجام این پایان نامه، در مواردی که از موجود زنده (بافتهای آن‌ها) استفاده شده است ضوابط و اصول اخلاقی رعایت شده است.
- در کلیه مراحل انجام این پایان نامه، در مواردی که به حوزه اطلاعات شخصی افراد دسترسی یافته یا استفاده شده است اصل رازداری، ضوابط و اصول اخلاق انسانی رعایت شده است.

تاریخ

امضای دانشجو

مالکیت نتایج و حق نشر

- کلیه حقوق معنوی این اثر و محصولات آن (مقالات مستخرج، کتاب، برنامه‌های رایانه‌ای، نرم افزارها و تجهیزات ساخته شده است) متعلق به دانشگاه صنعتی شاهرود می‌باشد. این مطلب باید به نحو مقتضی در تولیدات علمی مربوطه ذکر شود.

تقدیم به

همسرم، به پاس قدردانی از قلبی آکنده از عشق و معرفت که محیطی

سرشار از سلامت و امنیت و آرامش برای من فراهم آورده است.

تقدیر و تشکر

از خداوند متعال سپاسگزارم که توفیق کسب علم و دانش را به من عطا فرمود تا بتوانم این مرحله از علم آموزی را با موفقیت به پایان برسانم. از خانواده عزیزم به خاطر محبت‌های بی‌دریغ که نسبت به من داشته و دارند، کمال تشکر و سپاس را دارم. از استاد ارجمندم، جناب آقای دکتر عباس نژاد و استاد مشاور آقای دکتر اکبرزده و مهندس زندیه و کیلی مشاور صنعتی شرکت گاز استان گلستان به خاطر راهنمایی‌های ارزشمندشان در کلیه مراحل انجام پایان‌نامه تقدیر و تشکر می‌نمایم.

در انتها از تمامی اساتید محترم دانشکده مکانیک دانشگاه صنعتی شاهرود که توفیق شاگردیشان را داشتیم، سپاس‌گزاری نموده و از خداوند منان آرزوی سلامت و توفیق روزافزون برایشان دارم.

چکیده

بازیافت انرژی‌های اتلافی در یک واحد صنعتی و ساختمان نقش مهمی در مدیریت منابع انرژی یک کشور ایفا می‌کنند. تقریباً ۴۰ درصد از انرژی تولید شده در کشور صرف مصارف خانگی و تجاری می‌شود که از کل انرژی این بخش حدود ۲۱ درصد صرف گرمایش آب می‌شود که سهم بسزایی در مصرف انرژی تولید شده خواهد داشت. در این پروژه سعی شده با ساخت مبدل دولوله‌ای انرژی اتلافی در محل استحمام را بازیابی و به چرخه مصرف ارسال شود. آب گرم استفاده شده در حمام بعد از ریخته شدن درون فاضلاب از لوله مسی عبور کرده و لوله مسی دیگری که به دور لوله اولیه پیچیده شده است و محل عبور آب سرد می‌باشد گرمای آب فاضلاب را جذب و باعث پیش‌گرمایش آب ورودی به ساختمان می‌شود. آب پیش‌گرم شده هم می‌تواند مستقیم وارد حمام شود و هم می‌تواند وارد سیستم گرمایش شود و یا به هر دو قسمت ارسال شود که هر حالت بصورت مجزا در این پروژه بررسی شده است. بازدهی مبدل در دبی‌های مختلف بین ۲۰ تا ۴۵ درصد می‌باشد و بیشترین افت فشار ۴۰ بار یا ۴ متر ستون آب که در افت فشار کل تأثیر چشم‌گیری نخواهد گذاشت. در بررسی اقتصادی میزان بازگشت سرمایه با روش ارزش حال خالص محاسبه شده است از آنجایی که بهای انرژی در حال حاضر به قیمت واقعی خود نرسیده است سعی شده با قیمت صادراتی گاز نیز این مهم بررسی شود که در آخر برای اتصال‌های مختلف مبدل در ساختمان با قیمت داخلی گاز بازگشت سرمایه بین ۷ تا ۱۲ سال و برای قیمت صادراتی بین ۲ تا ۳ سال محاسبه شده است

کلمات کلیدی: بازیافت انرژی، مبدل دولوله‌ای، پیش‌گرمایش آب، بازگشت سرمایه، روش

ارزش حال خالص.

فهرست مطالب

ز	چکیده
ح	فهرست مطالب
ک	فهرست شکل
ل	فهرست جداول
م	فهرست علائم
۱.....	فصل ۱ روش‌های بازیافت حرارت.....
۲.....	۱-۱ مقدمه.....
۲.....	۲-۱ چشم‌انداز مصرف انرژی در ایران.....
۳.....	۳-۱ اهداف بهینه‌سازی مصرف انرژی.....
۵.....	۴-۱ انواع مبدل‌های حرارتی.....
۵.....	۴-۱-۱ باز یاب دوار.....
۵.....	۴-۱-۲ مبدل‌های حرارتی استاتیک.....
۶.....	۴-۱-۳ لوله‌های حرارتی.....
۶.....	۴-۱-۴ بازیافت گرما از یخچال.....
۷.....	۴-۱-۵ پمپ‌های حرارتی.....
۷.....	۵-۱ پیشینه تحقیق.....
۱۷.....	فصل ۲ روش آزمایش و معادلات حاکم.....
۱۸.....	۲-۱ مقدمه.....
۱۸.....	۲-۲ معادلات حاکم.....
۱۸.....	۲-۲-۱ محاسبه بازده مبدل حرارتی.....
۱۸.....	۲-۲-۲ انتقال حرارت در مبدل حرارتی.....
۱۹.....	۲-۲-۳ میزان مصرف انرژی در آبگرمکن.....
۲۰.....	۳-۲ ساخت سازه نگهدارنده مبدل حرارتی.....
۲۱.....	۴-۲ ساخت مبدل حرارتی.....
۲۳.....	۵-۲ نصب و آزمایش مبدل حرارتی.....

۲۴۱-۵-۲هدفگذاری
۲۵۲-۵-۲روش آزمایش
۲۷۳-۵-۲تاثیرعایق در نتایج آزمایش
۲۸۶-۲نحوه اتصال سیستم در ساختمان‌های مسکونی
۲۸۱-۶-۲داده‌ها و فرضیات انجام شده
۳۰۲-۶-۲پیش‌گرمایش آب ورودی به حمام و آبگرمکن
۳۰۳-۶-۲پیش‌گرمایش آب ورودی به آبگرمکن
۳۱۴-۶-۲پیش‌گرمایش آب ورودی به حمام
۳۵	فصل ۳ تحلیل اقتصادی
۳۶۱-۳مقدمه
۳۷۲-۳هزینه‌های تولید و جایگاه هزینه‌های انرژی در آن
۳۷۱-۲-۳هزینه‌های ثابت کل (TFC)
۳۷۲-۲-۳هزینه‌های متغیر کل (TVC)
۳۹۳-۲-۳هزینه کل تولید (TC)
۳۹۴-۲-۳هزینه نهایی (MC)
۴۰۳-۳روشهای بررسی اقتصادی پروژه ..
۴۰۱-۳-۳امتدبازگشت سرمایه
۴۰۲-۳-۳متد ارزش حال خالص
۴۱۱-۲-۳-۳نرخ تنزیل
۴۲۲-۲-۳-۳نرخ تورم
۴۴۴-۳تحلیل اقتصادی در پروژه پیش‌گرمایش آب ساختمان
۴۵	فصل ۴ ارائه نتایج
۴۶۱-۴مقدمه
۴۶۲-۴نتایج آزمایش دبی‌های یکسان بدون عایقکاری مبدل حرارتی
۴۷۳-۴نتایج آزمایش دبی‌های یکسان با عایقکاری مبدل حرارتی
۴۸۴-۴نتایج آزمایش ثابت کردن دبی آب گرم و افزایش دبی آب سرد
۴۹۵-۴نتایج بازدهی و انتقال حرارت در زوایای مختلف
۵۷۶-۴نتایج آزمایش افت فشار
۵۷۷-۴نتایج نحوه اتصالات مختلف سیستم پیش‌گرمایش آب

۵۸	۴-۷-۱ حالت اولیه.....
۵۹	۴-۷-۲ پیش گرمایش آب ورودی به حمام و آبگرمکن.....
۵۹	۴-۷-۳ پیش گرمایش آب ورودی به آبگرمکن.....
۶۰	۴-۷-۴ پیش گرمایش آب ورودی به محل استحمام.....
۶۰	۴-۸ میزان صرفه جویی پروژه.....
۶۰	۴-۹ نتایج تحلیل ارزش حال خالص پروژه.....
۶۴	۴-۱۰ عدم قطعیت.....
۷۴	۴-۱۰ آنالیز حساسیت.....
۷۷	فصل ۵ نتیجه گیری و پیشنهادات.....
۷۸	۵-۱ نتیجه گیری.....
۸۰	۵-۲ پیشنهادات.....

فهرست شکل‌ها

- شکل ۱-۱: روند رشد مصرف انرژی در ایران ۳
- شکل ۱-۲: ترکیب دو مخزن جهت بازیافت حرارت از آب فاضلاب ۸
- شکل ۱-۳: منبع کویل دار جهت بازیافت حرارت ۹
- شکل ۱-۴: مبدل حرارتی عمودی دو لوله‌ای بازیافت حرارت از آب فاضلاب ۱۰
- شکل ۱-۵: مبدل حرارتی افقی دو لوله‌ای بازیافت حرارت از آب فاضلاب ۱۱
- شکل ۱-۲: شماتیک کلی از سازه نگهدارنده مبدل حرارتی ۱۹
- شکل ۲-۲: سازه نگهدارنده مبدل بعد از ساخت ۱۹
- شکل ۲-۳: نمونه ساخته شده توسط شرکت واترسایکل ۲۰
- شکل ۲-۴: نمونه ساخته شده نهایی از خم لوله مسی ۲۱
- شکل ۲-۵: نصب مبدل و آماده سازی جهت آزمایش ۲۲
- شکل ۲-۶: محل اتصالات سنسورهای دما ۲۶
- شکل ۳-۷: فشارسنج دیجیتالی جهت محاسبه افت فشار مبدل ۲۷
- شکل ۳-۸: سنسور دما و نمایشگر استفاده شده در آزمایش ۲۸
- شکل ۲-۹: ارسال آب پیش گرم به محل استحمام و آبگرمکن ۳۱
- شکل ۲-۱۰: ارسال آب پیش گرم به آبگرمکن ۳۲
- شکل ۲-۱۱: ارسال آب پیش گرم به محل استحمام ۳۳
- شکل ۳-۱: نمودار هزینه متغیر، هزینه ثابت و هزینه کل ۳۶
- شکل ۴-۱: تاثیر افزایش دبی بر تغییرات انتقال حرارت و بازدهی در شرایط ثابت بودن دبی آب سرد و گرم بدون عایقکاری مبدل ۴۵
- شکل ۴-۲: تاثیر افزایش دبی بر تغییرات انتقال حرارت و بازدهی در شرایط ثابت بودن دبی آب سرد و گرم با عایق کاری مبدل ۴۷
- شکل ۴-۳: نمودار تغییرات بازدهی مبدل در شرایط ثابت بودن دبی آب گرم ۴۸
- شکل ۴-۴: نمودار تغییرات انتقال حرارت در شرایط ثابت بودن دبی آب گرم ۵۰
- شکل ۴-۵: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۲ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۰
- شکل ۴-۶: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۴ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۱
- شکل ۴-۷: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۶ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۲
- شکل ۴-۸: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۸ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۲
- شکل ۴-۹: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۱۰ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۳
- شکل ۴-۱۰: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۲ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۴

- شکل ۴-۱۱: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۴ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۵
- شکل ۴-۱۲: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۶ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۵
- شکل ۴-۱۳: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۸ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۶
- شکل ۴-۱۴: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۱۰ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف ۵۷
- شکل ۴-۱۵: نتایج آزمایش‌های افت فشار ۵۸
- شکل ۴-۱۶: نمودار مسیر مصرف آب گرم برای استحمام بدون استفاده از مبدل ۵۹
- شکل ۴-۱۷: بازگشت سرمایه با متد ارزش حال خالص هر سه نوع اتصال مبدل با بهای داخلی گاز ۶۴
- شکل ۴-۱۸: بازگشت سرمایه با متد ارزش حال خالص هر سه نوع اتصال مبدل با بهای صادراتی گاز ۶۵
- شکل ۴-۱۹: آنالیز حساسیت تاثیر عدم قطعیت بر بازگشت سرمایه اتصال نوع اول با بهای داخلی ۷۱

فهرست جداول

- جدول ۱-۱: محاسبه نرخ تنزیل های مختلف در طی ۱۹ سال ۴۲
- جدول ۱-۱: ارزش حال خالص حالت اول نصب سیستم در ده سال با نرخ داخلی گاز ۶۲
- جدول ۲-۱: ارزش حال خالص حالت اول نصب سیستم در ده سال با نرخ صادراتی گاز ۶۳
- جدول ۳-۱: ارزش حال خالص حالت دوم نصب سیستم در ده سال با نرخ داخلی گاز ۶۴
- جدول ۴-۱: ارزش حال خالص حالت دوم نصب سیستم در ده سال با نرخ صادراتی گاز ۶۵
- جدول ۴-۵: ارزش حال خالص حالت سوم نصب سیستم در ده سال با نرخ داخلی بهای گاز ۶۶
- جدول ۴-۶: ارزش حال خالص حالت سوم نصب سیستم در ده سال با نرخ صادراتی بهای گاز ۶۷
- جدول ۴-۷: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۱ ۷۱
- جدول ۱-۸: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۲ ۷۱
- جدول ۴-۹: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۳ ۷۲
- جدول ۴-۱۰: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۳ ۷۳
- جدول ۵-۱: خلاصه ای از نتایج بدست آمده در ارتباط با میزان صرفه جویی و بازگشت ۷۹

فهرست علائم

ϵ	بازدهی مبدل حرارتی
HR	حرارت بازیافت شده
η	بازدهی آب گرم کن
m_h	دبی آب گرم
p	مدت زمان استحمام
C_p	گرمای ویژه آب
T_2	دمای خروجی آب از آب گرم کن
T_1	دمای ورودی آب از آب گرم کن
D	جمعیت خانواده
V	حجم گاز
C_{rkt}	انرژی مصرف شده
PB	بازگشت سرمایه
CC	هزینه پروژه
AC	صرفه جویی خالص سالیانه
NPV	ارزش حال خالص
d_t	ضریب تنزیل
i	نرخ بهره
n	شماره سال
RV	ارزش واقعی پول در حال حاضر
S	ارزش واقعی پول در سال N ام
INV	هزینه انجام شده
C_{et}	بهای گاز

فصل ۱

روش‌های بازیافت حرارت

۱-۱ مقدمه

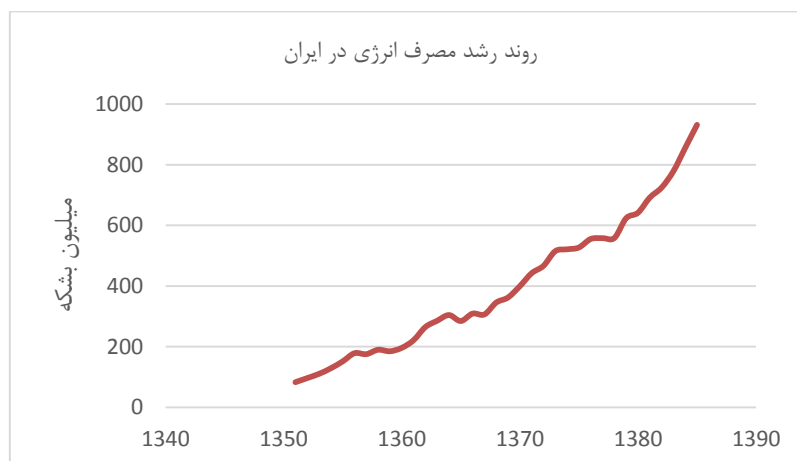
انرژی سرمایه ای گرانبهاست که در صورت استفاده درست و منطقی از آن می‌تواند در هر کشوری باعث پیشرفت در علم، تکنولوژی و رفاه مردم آن جامعه گردد و در غیر این صورت ضررهای جبران ناپذیر اقتصادی و رکود فاحش اقتصادی را موجب خواهد شد و در نهایت میزان مصرف انرژی به‌ازای تولید ناخالص داخلی روز به روز افزایش خواهد یافت

۱-۲ چشم انداز مصرف انرژی در ایران

طبق برآوردهای بانک جهانی ارزش انرژی مصرفی در کشور در حدود ۱۲ میلیارد دلار است که ۳۰ درصد این مقدار یعنی حدود ۴ میلیارد دلار سالانه به دلیل عمر بالای تکنولوژی در صنایع و عدم بهره‌وری صحیح از انرژی به هدر می‌رود، و لذا مصرف انرژی در بخش‌های زیادی از صنایع داخلی حدود ۲ برابر کشورهای صنعتی است. در حال حاضر در کشورهای صنعتی به ازای هریک درصد رشد تولید ناخالص داخلی رشد مصرف انرژی معادل یک درصد است که این رقم در کشور ما معادل چهار درصد است و این وضعیتی است که کشورهای صنعتی در سال ۱۹۵۰ میلادی داشته‌اند. [۱]

الگوی مصرف انرژی در کشور در بخش تجاری و خانگی حدود ۴۰ درصد و در بخش صنعت حدود ۲۷ درصد مصرف کل انرژی کشور است. از میان انرژی‌های مصرف شده در بخش خانگی حدود ۲۱٪ جهت استفاده در بخش گرمایش آب انجام می‌شود که بخش عمده مصرف آب گرم برای تامین آب جهت استحمام می‌باشد [۲]. ایران با داشتن حدود یک درصد از جمعیت جهان، حدود نه درصد از فرآورده‌های نفتی دنیا را مصرف می‌کند. در سال‌های اخیر رشد مصرف انرژی در جهان سالانه یک تا دو درصد و در ایران پنج تا هشت درصد بوده است؛ به عبارت دیگر رشد مصرف انرژی در ایران پنج برابر رشد متوسط مصرف انرژی در جهان می‌باشد.

به‌طور کلی با احتساب هزینه‌ها سالانه در حدود پنج میلیارد دلار انرژی به‌هدر می‌رود که این رقم از متوسط صادرات غیر نفتی سالانه کشور بیشتر است. به‌عنوان نمونه در تمامی کشورهای پیشرفته از حرارت خروجی نیروگاه‌های تولید برق به‌منظور تهیه آب گرم مصرفی برای منازل استفاده می‌شود و با استفاده از این تکنولوژی و بهره‌گیری از گرمای گازهای خروجی نیروگاه توانسته‌اند راندمان نیروگاه‌های خود را تا حدود ۸ درصد افزایش دهند. راهکارهایی همچون استفاده از حرارت‌های اتلافی در کاهش مصرف انرژی در سطح کلان تاثیر بسزایی دارد که متأسفانه در کشور ایران کمتر به آن توجه می‌شود. شکل ۱-۱ روند رشد مصرف انرژی در کشور ایران را از سال ۱۳۵۰ تا سال ۱۳۹۰ نشان می‌دهد. [۲]



شکل ۱-۱: روند رشد مصرف انرژی در ایران [۲]

۳-۱ اهداف بهینه‌سازی مصرف انرژی

رشد مصرف انرژی به تنهایی یک امتیاز منفی برای کشورها حساب نمی‌شود زیرا در کشورهای توسعه یافته و در حال توسعه معمولاً رشد مصرف انرژی به دلیل تغییر در زیر ساخت‌ها و افزایش تولید مصرف انرژی بالاست اما می‌توان با راه‌کارهایی از رشد مصرف انرژی جلوگیری کرد که یکی از آن‌ها بازیافت انرژی‌های اتلافی می‌باشد. مهندسان اینکه چرا بشر به بهینه‌سازی مصرف انرژی نیاز دارند را به چهار دلیل تقسیم کرده‌اند:

۱) صرفه جویی در هزینه‌ها

مصرف بی رویه انرژی بالاخص سوخت‌های فسیلی، بخشی از درآمد خانواده را بطور مستقیم برای تامین این کالای مصرفی کم دوام هدر می‌دهد. همچنین هزینه‌های درمان و بهداشت خانواده ناشی از آلودگی هوا نیز به طور غیر مستقیم درآمد خانواده‌ها را از بین می‌برد [۳].

۲) حفاظت از محیط زیست برای آینده

کاهش مصرف انرژی بالاخص سوخت‌های فسیلی، امکان استفاده نسل‌های آینده را از ذخایر طبیعی و کاهش پیامدهای ناسازگار زیست محیطی حاصل از مصرف سوخت‌های فسیلی و همچنین امکان زیستن در محیط زیست پاک را برای آیندگان فراهم می‌سازد [۳].

۳) توسعه اقتصادی - اجتماعی - فرهنگی

در آمد حاصل از صرفه‌جویی در مصرف سوخت، سرمایه‌گذاری بیشتری را در زمینه‌های مختلف اقتصادی، اجتماعی و فرهنگی فراهم می‌کند [۳].

۴) بالا بردن ضریب بقای منابع انرژی

در نتیجه مصرف کم‌تر انرژی می‌توان منابع انرژی بالاخص سوخت‌های فسیلی مانند نفت و گاز را ذخیره و تا مدت بیشتری از آنها استفاده نمود، در نتیجه مدت زمان بیشتری نیز برای آماده‌سازی کشور برای مجهز شدن به علوم روز و کسب انرژی از منابع تجدیدپذیر در اختیار می‌باشد [۳].

۴-۱ انواع مبدل های حرارتی

مبدل حرارتی وسیله ای است که برای انتقال حرارت موثر بین دو سیال (گاز یا مایع) به دیگری استفاده می شود. در ادامه به انواع مبدل های حرارتی که در بازیافت حرارت نقش دارند پرداخته می شود

۱-۴-۱ مبدل حرارتی دو لوله ای

ساده ترین نوع مبدلی که در صنعت ساخته می شود مبدل حرارتی دو لوله ای است که به آن مبدل سنجاق سری نیز گفته می شود. در این نوع مبدل یکی از سیال ها از درون لوله و سیال دیگر از مجاری بین دو لوله عبور می کند و به این ترتیب عمل انتقال حرارت صورت می پذیرد. در برخی موارد که از مجرای بین دو لوله گاز عبور میکند سطح خارجی لوله داخلی به صورت پره دار ساخته می شود.

از مزایای این نوع مبدل ها می توان به ساخت آسان و هزینه نسبتا کم، محاسبات و طراحی آسان، کنترل ساده جریانهای سیال در دو مسیر، نگهداری و تمیز کردن آسان و کاربرد در فشارهای زیاد اشاره کرد. در صنعت معمولا برای سیالاتی که رسوب زا هستند از این نوع مبدل ها استفاده می شود. [۴]

۲-۴-۱ مبدل های حراری لوله مارپیچ

این نوع از مبدل های حرارتی از یک یا چند حلقه لوله مارپیچ تشکیل شده اند که ابتدا وانتهای این لوله مارپیچ به لوله اصلی ورودی و خروجی متصل می شود و محفظه ای اطراف آن را میپوشاند. معمولا جنس لوله های مارپیچ از فولاد کربن دار یا مس و آلیاژ های آن یا فولاد زنگ نزن و آلیاژ های نیکل می باشد. معمولا ابعاد این دسته از مبدل ها در مقایسه با سایر مبدل های لوله ای کمتر است زیرا انتقال حرارت در مسیر های منحنی و پیچ دار بیشتر از مسیر مستقیم است. از معایب و مزایای این نوع از مبدل ها می توان به موارد زیر اشاره کرد: [۴]

معایب:

۱_ به دلیل کوچک بودن لوله مار پیچ تعمیر و جوشکاری آنها مشکل و زمانبر است

۲_ بدلیل مارپیچ بودن لوله ها تمیز کردن آنها عملاً مشکل است

مزایا:

۱_ راندمان بالا

۲_ مونتاژ آسان

۳_ مقاومت مکانیکی در مقابل انقباض و انقباض

۴_ مناسب برای دبی های کم و بارهای حرارتی پایین

۱-۴-۳ لوله های حرارتی

این مبدل حرارتی متشکل است از لوله ای فلزی که طرفین آن کاملاً بسته و آب بندی شده است. جدار داخلی آن دارای آستری از یک نوع ماده نفوذپذیر یا فتیله حاوی مقدار معینی از یک مایع مبرد است. وقتی یک انتهای لوله گرم شود، مایع مبرد تبخیر شده و گرما را جذب می کند. بخار داغ سپس با حرکت به سمت انتهای دیگر لوله گرمای جذب شده را آزاد می کند. با نصب لوله های حرارتی در سیستم کانال به طوری که هوای خروجی از یک سمت آن جریان یافته و هوای رفت در جهت مخالف، انتقال حرارت از یک جریان هوا به جریان دیگر صورت می گیرد. در زمستان جریان گرما از هوای خروجی به هوای تازه جبرانی سبب پیش گرمایش این هوای سرد می شود و در تابستان این فرآیند برعکس است. [۴]

مبدل‌های حرارتی صفحه و قاب از قرار گرفتن یک سری صفحات فلزی در کنار یکدیگر در داخل یک قاب فلزی ساخته می‌شوند. این صفحات در داخل قاب توسط میله‌های بلند بهم فشرده می‌شوند. طول این میله‌ها در شیارهای فاصله بین دو درپوش را طی می‌کنند و توسط مهره به درپوش محکم می‌گردند. واشر اطراف هر صفحه قرار داده می‌شود تا جریان سیال را در مجرای باریکی بین صفحات هدایت نماید و همچنین از نشت آنها به بیرون جلوگیری کند. در گوشه‌های هر صفحه مجرای جهت ورود و خروج سیال گرم و سرد در نظر گرفته شده است و موقعیکه صفحات روی هم فشرده می‌شوند این محل‌های سوراخ شده در یک خط مستقیم قرار می‌گیرند و بدین وسیله هدرهای توزیع سیال در طول مبدل را به وجود می‌آورند. صفحات می‌توانند از هر فلزی با ابعاد معین ساخته شوند آنگاه نقوش مختلف توسط پرس و قالبهای مخصوص روی صفحات چاپ گردد. هنگامی که این صفحات در محل خود در کنار یکدیگر قرار می‌گیرند شیارهای موجود روی صفحات متوالی تشکیل یک سری کانال‌های باریک جریان را می‌دهند. و سیال‌ها از طریق مجرای خیلی باریک و ظریف بین صفحات متوالی عبور می‌نمایند. در مبدل‌های مختلف آرایش جریان می‌توانند متفاوت باشند. یکی از این آرایشها به صورت موازی مختلف ال‌جهت می‌باشد. در این نوع آرایش جریان‌های هر کدام از سیالها فقط یک بار ارتفاع صفحات را طی می‌کنند در حالیکه در آرایشهای چندگذر یک سیال ممکن است ۲ بار و یا بیشتر ارتفاع مبدل را طی نماید.[۵]. یکی از امتیازات مهم و اساسی مبدل‌های حرارتی صفحه و قاب این است که سطح انتقال حرارت مبدل به آسانی از هم جدا می‌شوند. بعد از برداشتن مهره‌ها و میله‌های نگه‌دارنده و جداسازی صفحه متحرک انتهایی صفحات با لغزیدن روی صفحه باریکی برای معاینه از هم جدا می‌شوند. این امتیاز که صفحات به آسانی تمیز شوند و یا تعویض گردند باعث شده کاربرد این مبدل‌ها در صنایع غذایی و لبنیات توسعه یابد. اما از دیگر امتیازات مهمی که این مبدل‌ها نسبت به مبدل‌های پوسته و لوله دارند

این است که در مقایسه با مبدل های پوسته و لوله بار حرارتی معینی حدوداً بین یک سوم تا یک چهارم انتقال حرارت لازم دارند. علتش را می توان به صورت زیر خلاصه نمود. توربولانس زیاد به علت حرکت سیال در مجاری باریک و ناهموار سبب افزایش ضریب انتقال حرارت می گردد. فاصله نزدیک به هم صفحات مانند این است که از لوله های با قطر کوچک استفاده شده است که این ضریب انتقال حرارت را افزایش می دهد. توربولانس زیاد سبب تقلیل سرعت کثیف شدن می شود. کاهش سطح انتقال حرارت باعث کاهش حجم و وزن می شود.

۱-۴-۵ مبدل های حرارتی پوسته و لوله

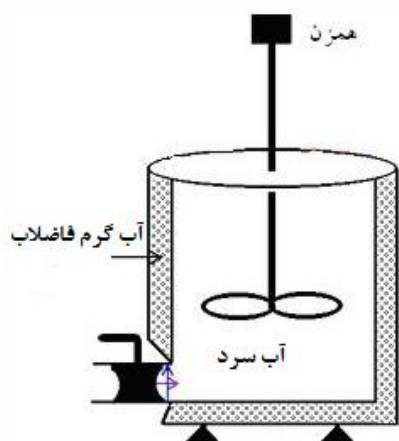
متداولترین و پرکاربردترین نوع مبدل های حرارتی که در صنعت مورد استفاده قرار می گیرد مبدل های حرارتی لوله-پوسته می باشد که برای کاربرد های مختلف و در اندازه های گوناگون طراحی و ساخته می شود. از این نوع مبدل ها به منظور تبخیر یک مایع یا کندانس کردن یک بخار و یا انتقال حرارت بین دو مایع استفاده می شود. این نوع از مبدل ها از تعداد زیادی لوله حاوی سیال که بخش خارجی آن با سیال دیگر در تماس می باشد تشکیل یافته و عمل انتقال حرارت از طریق سطح واسط که همان بدنه یا جداره لوله است امکان می پذیرد پس باید جنس لوله ها به گونه ای انتخاب گردد که علاوه بر استقامت، رسانای خوب گرما نیز باشد. در مبدل های لوله-پوسته معمولاً دو صفحه از جنس فلز در ابتدا و انتهای مبدل قرار می گیرد که به تعداد لوله های داخل مبدل بر روی این ورقه ها سوراخ ایجاد شده است و این لوله ها به صفحه لوله از طریق جوش یا به طریقه مکانیکی متصل شده اند. دو سر مبدل یعنی سر جلویی و عقبی مبدل به گونه ای طراحی و ساخته می شود که سیال از یک سر مبدل وارد شده و به سمت ورودی لوله ها هدایت شود و پس از عبور از لوله ها وارد سر عقبی شده و در آنجا جمع آوری گردد. هنگامی که سطح انتقال حرارت لازم برای مبدل های دو لوله ای زیاد شود، بهتر است از مبدل

های پوسته و لوله استفاده شود. مبدل های پوسته و لوله به طور وسیعی در فرایندهای انتقال حرارت برای کاربردهای مایع/مایع و همچنین در کندانسورها و مولدهای بخار استفاده می شوند. این مبدل ها برای انتقال حرارت مشخصی سطح کمتری به نسبت مبدل های لوله ای اشغال می کنند. [۵]

۵-۱ پیشینه تحقیق

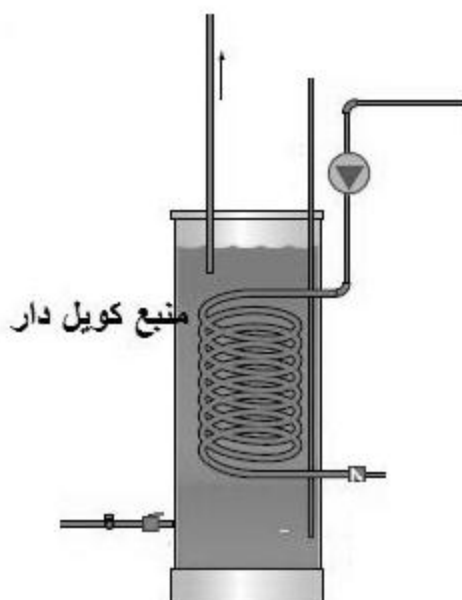
با توجه به افزایش روز افزون تقاضا برای آب گرم در منازل و ساختمان های تجاری و اتلاف حرارتی بالا، شرکت های زیادی برای بازیافت حرارت از حرارت آب گرم استفاده شده، تلاش کردند. درواقع موفقیت این شرکت ها در گرو ارائه یک مبدل حرارتی بهینه بود که بتواند با توان بالایی حرارت را از آب گرم ورودی به فاضلاب به آب سرد ورودی به منازل انتقال دهد.

در سال ۱۹۷۰ آقای اسمیت [۶] از موسسه تحقیقاتی کرانفیلد انگلستان، مخزن کوچک را درون مخزنی بزرگتر قرار داد درون مخزن کوچک آب سرد و مخزن بزرگتر آب گرم استفاده شده قرار داشت. آزمایشات انجام شده توسط آقای اسمیت بازدهی سیستم طراحی شده را ۱۰٪ نشان می داد. سادگی ساخت و تعمیرات آسان از مزیت های این سیستم بود اما نشت مخزن و ترکیب آب فاضلاب و آب ورودی به منزل همیشه افراد ساکن را تهدید می کرد. شکل ۱-۳ نمونه ای از این مخزن را نشان می دهد.



شکل ۱-۲: ترکیب دو مخزن جهت بازیافت حرارت از آب فاضلاب [۴]

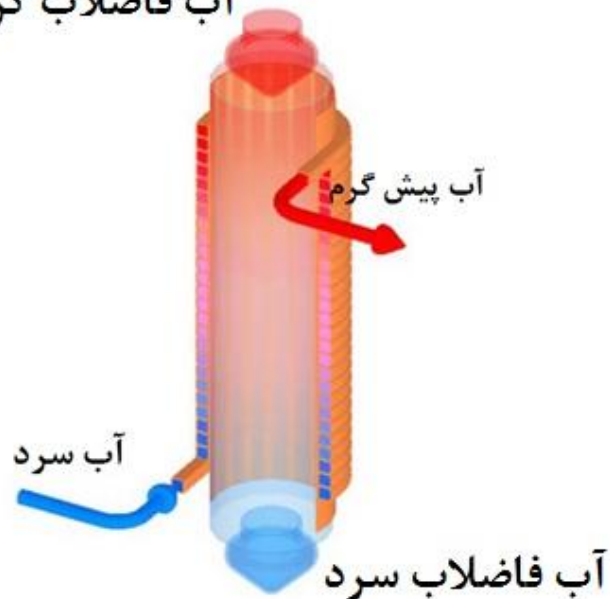
در ادامه تحقیقات آقای اسمیت، در سال ۱۹۸۰ آقایان پارکر و توکر [۷] آب ورودی به منزل را به جای اینکه درون مخزن کوچک وارد کنند مخزن کوچک را حذف و به جای آن لوله حلقوی کویل شکل را درون مخزن بزرگتر قرار دادند بدین شکل افزایش سطح تماس آب سرد و گرم افزایش انتقال حرارت را منجر می‌شد و در نوع خود یک موفقیت در این راه به حساب می‌آمد؛ اما از مشکلات این طرح علاوه بر نشت لوله و خطر آلودگی به اشغال فضای زیاد می‌توان اشاره کرد. شکل ۱-۳ مخزن آب گرمی را نشان می‌دهد که با عبور آب سرد از لوله کویل شکل آن را پیش گرم می‌کند.



شکل ۳-۱: منبع کویل دار جهت بازیافت حرارت [۵]

تحقیقات با ادغام انرژی خورشیدی و استفاده از بازیافت حرارت ادامه داشت تا سرانجام در سال ۲۰۰۶ شکل جدیدی از سیستم بازیافت حرارت آب فاضلاب توسط زالوم و جان گاسدروف در مرکز تحقیقات بهینه‌سازی انرژی در کانادا طراحی شد و مورد آزمایش قرار گرفت. در این سیستم لوله مسی ۰/۵ اینچی به دور لوله مسی ۳ اینچی بطور مارپیچ قرار می‌گرفت و با عبور آب فاضلاب از لوله ۳ اینچی و عبور آب سرد از لوله ۰/۵ اینچی عمل انتقال حرارت صورت می‌گرفت. مزیت این سیستم تشکیل فیلم جریان در لوله ۳ اینچی است که منجر به افزایش سطح تماس می‌شود و انتقال حرارت را افزایش می‌دهد. [۸]

آب فاضلاب گرم



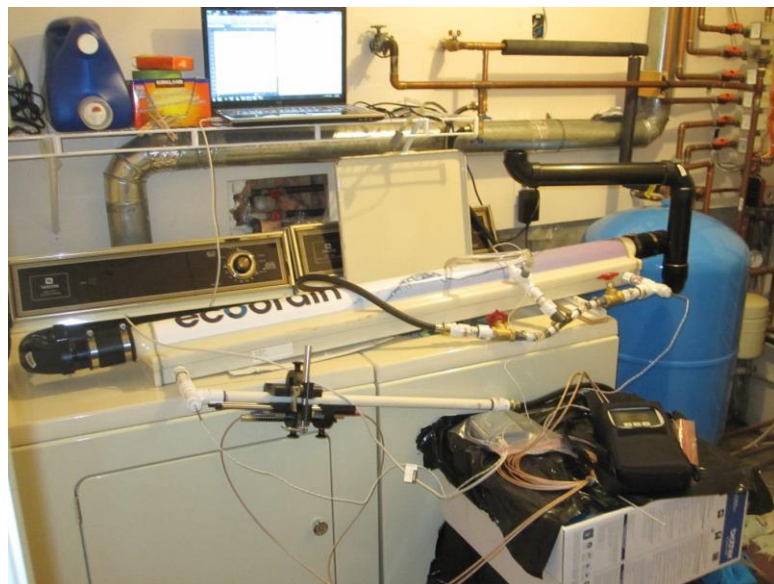
شکل ۴-۱: مبدل حرارتی عمودی دولوله ای بازیافت حرارت از آب فاضلاب [۶]

در سال ۲۰۰۹ آقای وانگ و همکارانش [۹] از دانشگاه پلی تکنیک چین مقاله‌ای را تحت عنوان "بازیافت حرارت از دوش آب در منازل مسکونی" انتشار دادند که در آن به بررسی میزان جذب گرمای اتلافی در دوش به کمک مبدل افقی پرداختند. آن‌ها از مدل آزمایشگاهی برای به دست آوردن تعداد بهینه واحدهای انتقال حرارت (NTU)^۱ استفاده کردند. در نتیجه آن‌ها اثبات کردند که تنها به میزان ۴ تا ۱۵٪ از حرارت اتلافی دوش را می‌توان با کمک یک مبدل ۱/۵ متری تک مسیره بازیابی نمود.

سرانجام در سال ۲۰۱۳ فرانکوسکی همین مبدل حرارتی دولوله‌ای زالوم را که در شکل ۴-۱ مشاهده می‌نمایید به شکل افقی طراحی کرد. او اعتقاد داشت تعبیه مکانی برای این مبدل در ساختمان کمی دشوار است برای همین مبدل حرارتی افقی که در کف محل استحمام قرار می‌گیرد طراحی کرد که نمونه ساخته شده و در حال آزمایش آن را در می‌توان در شکل ۵-۱ مشاهده کرد. نتایج این آزمایش بازدهی

^۱Number of Thermal Units

کم‌تری نسبت به حالت عمودی را دارد و در حالت‌هایی که نصب مبدل دشوار است استفاده از این روش راه حل مناسبی برای بازیافت حرارت آب گرم فاضلاب را می‌باشد [۱۰]



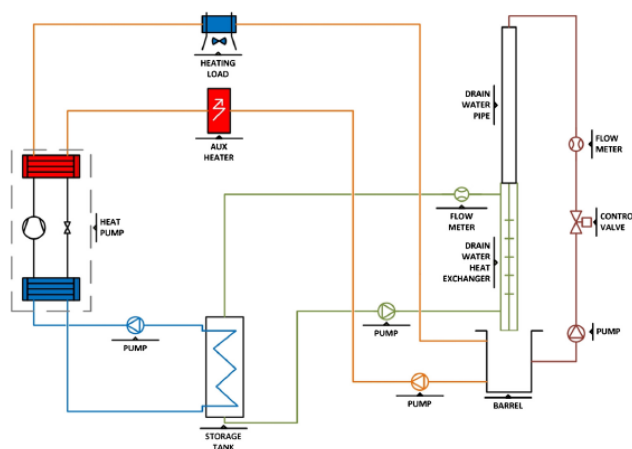
شکل ۱-۵: مبدل حرارتی افقی دولوله ای بازیافت حرارت از آب فاضلاب [۱۱]

در پروژه حاضر بررسی های لازم برای عملکرد مبدل عمودی در کشور عزیزمان ایران پرداخته می‌شود و سعی می‌شود به پتانسیل بومی سازی این سیستم در ایران پرداخته شود. در این پروژه ابتدا مبدل با دبی‌های یکسان آب گرم و سرد بررسی و سپس تاثیر استفاده از عایق حرارتی در بازدهی مبدل بررسی خواهد شد. در مرحله بعد با ثابت نگه داشتن دبی آب گرم دبی آب سرد را افزایش داده و طیف وسیعی از استفاده‌های این مبدل بررسی می‌شود که خروجی‌های این مرحله بازدهی مبدل و میزان انتقال حرارت می‌باشد. در مرحله آخر جهت بررسی میزان سودآوری پروژه آب پیش گرم شده را به سه طریق به منظور هدف خاص به مجموعه بر می‌گردانیم این هدف دبی ۱۰ لیتر بر دقیقه و دمای ۴۵ درجه برای استحمام در ۱۵ دقیقه می‌باشد. در محاسبه بازگشت سرمایه این محصول این اعداد نقش مهمی را ایفا می‌کنند در

واقع بازگشت سرمایه در این پروژه علاوه بر بحث فنی به نحوه مصرف مصرف‌کننده‌ها نیز بستگی دارد. تفاوت در میزان زمان استحمام و دمای آسایش در حمام به الگوی مصرفی هر کشوری بستگی دارد میزان زمان استفاده از حمام در کشورهای توسعه یافته حدود ۵ دقیقه می‌باشد [۱۱]. از آب پیش‌گرم شده به سه صورت میتوان استفاده کرد. ابتدا آب پیش‌گرم شده به دو قسمت تقسیم می‌شود که قسمتی وارد سیستم گرمایش و قسمت دیگر وارد محل استحمام می‌شود در مرحله دوم آب پیش‌گرم شده به سمت سیستم گرمایش ارسال می‌شود و در مرحله آخر تمام آب پیش‌گرم شده به محل استحمام خواهد رفت. در هر حالت میزان انرژی مصرف شده توسط آب گرم کن محاسبه خواهد شد و میزان صرفه‌جویی مبدل حرارتی در هر مرحله بدست خواهد آمد. در تحلیل اقتصادی سعی شده یک بار با نرخ داخلی و بار دیگر با نرخ صادراتی میزان بازگشت سرمایه محاسبه شود در واقع فرض می‌شود بجای اینکه این گاز دوباره به چرخش مصرف داخلی دربیاید به حجم گازهای صادراتی اضافه و فروخته شود. بازگشت سرمایه به روش ارزش حال خالص بررسی شده است. در این روش تورم و بهره بانکی در محاسبات لحاظ می‌گردد زیرا سرمایه گذار می‌توانست این مبلغ سرمایه گذاری را در بانک گذاشته و از سود بانکی بهره‌مند شود از طرفی تورم در جامعه ارزش پولی را سالیانه کاهش داده و در این پروژه این مهم در قیمت گاز تاثیر خواهد گذاشت. درست است که تورم در کشور در حال حاضر ۳۰٪ است اما این بدان معنی نیست که سالیانه ۳۰٪ بهای گاز افزایش پیدا خواهد کرد. از آنجایی که قیمت گاز توافقی بین دولت و مجلس است و بستگی به برنامه‌ها و استراتژی مدیریت کشور دارد افزایش قیمت گاز در ده سال آینده از ۰ تا ۱۵ درصد در نظر گرفته شده است این تغییرات در شرایط عادی جامعه طبیعی است و با مطالعه تغییر قیمت گاز در سال‌های گذشته و مشاوره با بخش پژوهش شرکت گاز استان تهران این اعداد لحاظ گردیده است. تغییرات قیمت گاز به طور سالانه در این پروژه ۱۰،۵۰ و ۱۵ درصد در نظر گرفته شده است و با کمک آنالیز حساسیت اثر هر کدام از این ضرایب در بازگشت سرمایه محاسبه شده است. در آخر در بررسی هر

پروژه اندازه‌گیری ضرورت بررسی عدم قطعیت از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است زیرا این عدم قطعیت است که درستی یا نادرستی پروژه را نشان می‌دهد. در اکثر مواقع عدم قطعیت برای هر آزمایشی استاندارد خاص خود را دارد اما اگر این استانداردها موجود نبودند آنالیز حساسیت نشان خواهد داد که در بالاترین و پایین‌ترین حد تغییرات اندازه‌گیری در نتایج نهایی چه تاثیری خواهد گذاشت اگر تغییرات نتایج بشدت چشم‌گیر باشد باید در اندازه‌گیری دقت بیشتری به خرج داده شود.

در سال ۲۰۱۴ آقایان والیان^۱ و کلاسون^۲ در آزمایشگاه با مبدل حرارتی عمودی آقای زالوم که در سال ۲۰۰۶ طراحی کرده بود سیستم بسته‌ای را فراهم کرد در این آزمایش به کمک پمپ حرارتی بازیافت حرارت در سیستم تقویت شد و همچنین بازدهی و میزان انتقال حرارت بررسی شد تحقیقات حاکی از افزایش ۱۰ درصدی بازدهی سیستم به کمک پمپ حرارتی می‌باشد [۲۴]



شکل ۱-۶: نمودار سیستم بسته آزمایشگاهی آقایان والیان و کلاسون

همچنین در سال ۲۰۱۴ آقایان دیپاک^۳ و کردانا^۴ مبدل حرارتی عمودی دو لوله‌ای مسی که توسط آقای زالوم طراحی شده بود را برای استفاده در بخش خانه‌های تک واحدی مورد بررسی قرار داد در این

¹ - Jörgen Wallin
² - Joachim Claesson
³ - J_ozef Dziopak
⁴ - Sabina Kordana

پروژه میزان بازگشت سرمایه و میزان انتقال حرارت مبدل در آب و هواهای متفاوت در اروپا بررسی شد. با توجه به بهای انرژی در کشورهای اروپایی این پروژه برای خانوارهای تک واحدی بسیار مفید و با بازگشت سرمایه ۲/۵ تا ۴ سال روبرو می‌باشد. دلیل این اختلاف بازگشت سرمایه در کشورهای مورد بررسی میزان بهای انرژی و دمای آب ورودی به ساختمان‌ها و تفاوت در الگوی مصرفی آنها بوده است.

فصل ۲

روش آزمایش و معادلات حاکم

۱-۲ مقدمه

در این بخش به بررسی ساخت و روش آزمایش سیستم مورد نظر و همچنین معادلات استفاده شده در بررسی عملکرد سیستم پرداخته خواهد شد. برای جلوگیری از تکرار مکررات تا آنجایی که امکان داشته از آوردن بحث های ابتدایی در مورد مبدل ها جلوگیری شده و ارجاع به مرجع مربوطه در دستورکار قرار گرفته شده است. در این آزمایش از مبدل حرارتی ناهمسو استفاده شده است زیرا اختلاف دما متوسط در حالت ناهمسو برای جریان های ورودی و خروجی بیشتر از حالت همسو می باشد در نتیجه انتقال حرارت بهتر صورت می گیرد.

۲-۲ معادلات حاکم

نظریه و معادلات خاص برای مبدل دو لوله ای با لوله مارپیچ وجود ندارد؛ بنابراین در این فصل بیشتر به بررسی معادلات کلی برای مبدل های حرارتی پرداخته شده است که با توجه به توضیحات در قسمت مقدمه معادلات بر اساس انتخاب مبدل حرارتی ناهمسو انتخاب شده اند.

۱-۲-۲ محاسبه بازده مبدل حرارتی

بازده مبدل حرارتی به دماهای ورودی و خروجی سیال سرد و دمای ورودی سیال گرم و همچنین دبی های سیال گرم و سرد وابسته است که معادله (۱-۲) نحوه محاسبه بازدهی مبدل حرارتی را نشان می دهد؛ که در آن T_{cin} نشان دهنده دمای آب سرد سیال ورودی است و T_{co} نشان دهنده دمای آب پیش گرم خارج شده و T_{hin} دمای آب گرم که در این جا آب فاضلاب می باشد؛ و \dot{m}_{cin} دبی آب سرد ورودی به مبدل حرارتی می باشد [۱۲].

$$\epsilon = \frac{T_{co} - T_{cin}}{T_{hi} - T_{cin}} \times \frac{\dot{m}_{cin}}{\dot{m}_{min}} \quad (1-2)$$

همچنین \dot{m}_{min} با کمینه مقدار \dot{m}_{cin} و \dot{m}_{hin} برابر است. البته در صورت و مخرج دبی آب سرد و یا دبی آب گرم در گرمای ویژه به ترتیب آب سرد یا گرم ضرب می شود اما از آنجا که با توجه به جدول گرمای ویژه آب بر اساس دما در محدود کاری آزمایش انجام شده اختلاف گرمای ویژه آب سرد و گرم ۰/۰۱ می باشد این دو بطور تقریبی باهم برابر فرض شده است و از صورت و مخرج ساده شده اند.

۲-۲-۲ انتقال حرارت در مبدل حرارتی

میزان حرارت بازیافتی در مبدل حرارتی به دبی جریان و دماهای ورودی و خروجی وابسته است که معادله (۲-۲) گویای این مطلب می باشد که در آن C_p گرمای ویژه آب می باشد و همان طور که در قسمت قبل توضیح داده شده است گرمای ویژه آب سرد و گرم برابر فرض شده است. میزان گرمای گرفته شده توسط آب سرد در واقع بازیافت حرارتی در این آزمایش تلقی می شود [۱۲].

$$HR = \dot{m}_{cin} \times C_p \times (T_{c,o} - T_{c,in}) \quad (2-2)$$

HR توان گرمای بازیافت شده می باشد که بر حسب کیلوژول می باشد

۳-۲-۲ میزان مصرف انرژی در آب گرم کن

اگر C_{crit} بیانگر میزان انرژی مصرف شده در آب گرم کن می باشد اندیس i بیانگر نوع آزمایش است. از آنجایی که آب پیش گرم شده با سه نوع اتصال به سه صورت می تواند در مجموعه مصرف شود آزمایش ها به سه نوع تقسیم شده اند که اندیس i به این ترتیب اعداد یک تا سه را به خود می گیرد زمانی که $i = 0$ باشد بدین معناست که مجموعه بدون مبدل حرارتی و در شرایط عادی است و C_{rot} بیانگر انرژی مصرف شده بدون استفاده از مبدل حرارتی می باشد. میزان مصرف انرژی در حالت i را می توان از معادله (۳-۲) محاسبه کرد [۱۳] که در آن η بازدهی آبگرمکن می باشد؛ که با توجه به اطلاعات شرکت سازنده مقدار

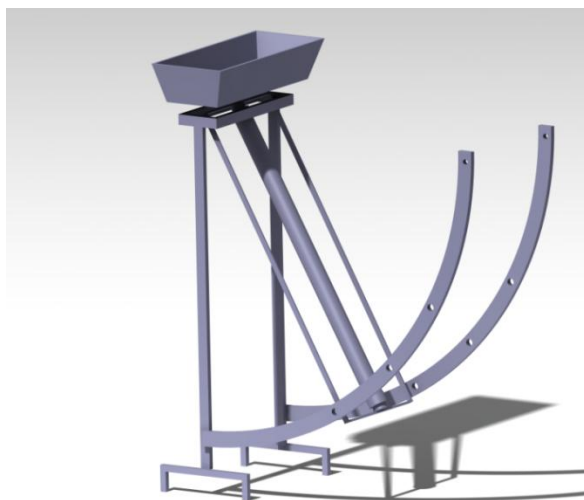
آن ۷۵٪ محاسبه شده است. T_1 و T_2 به ترتیب دمای آب ورودی و آب خروجی از آب گرم کن می‌باشد. در حالتی که آب ورودی به آب گرم کن آب سرد باشد مقدار آن در این آزمایش ۲۶ درجه می‌باشد. d در این معادله نشان دهنده تعداد افراد خانواده می‌باشد که میانگین این عدد در کشور چهار لحاظ شده است و p زمان استفاده از حمام بر حسب دقیقه می‌باشد که در کشورهای پیشرفته ۵ دقیقه اما در کشور ایران با تحقیقات انجام شده این عدد ۱۵ دقیقه می‌باشد. m_h نیز دبی آب گرم استفاده شده در حمام می‌باشد و بر حسب لیتر بر دقیقه است. در این رابطه c_p را بر حسب ژول بر کیلوگرم کلورین (۴/۱۸) قرار داده تا C_{rkt} بر حسب کیلوکالری در سال بدست آید. با توجه به ارزش حرارتی گاز طبیعی که ۸۶۰۰ کیلوکالری بر مترمکعب می‌باشد [۱۵] تقسیم معادله (۲-۳) بر ارزش حرارتی گاز مترمکعب گاز مصرف شده بدست خواهد آمد که در معادله (۲-۴) با v نشان داده شده است

$$C_{rkt} = \frac{150 \cdot d \cdot p \cdot m_h \cdot c_p \cdot (T_2 - T_1)}{\eta} \quad (۲-۳)$$

$$v = \frac{C_{rkt}}{8600} \quad (۲-۴)$$

۳-۲ ساخت سازه نگهدارنده مبدل حرارتی

جهت نگهداری مبدل برای آماده سازی مرحله آزمایش به سازه‌ای احتیاج است که بتواند وزن مبدل را تحمل کند همچنین سازه باید توانایی نگهداری یک سینک که در واقع شبیه‌سازی محل خروجی آب حمام به فاضلاب می‌باشد را داشته باشد. نکته ای دیگر در طراحی این سازه توانایی نگهداری مبدل در زوایای ۳۰، ۴۵، ۶۰ و ۹۰ درجه نسبت به حالت عمودی را داشته باشد تا بازدهی مبدل در زوایای مختلف نیز بررسی شود. قبل از ساخت به کمک نرم افزار شماتیک کلی طراح رسم شد که در شکل ۱-۲ مشاهده می‌شود. شکل ۲-۲ طرح ساخته شده را نشان می‌دهد.



شکل ۱-۲: شماتیک کلی از سازه نگهدارنده مبدل حرارتی



شکل ۲-۲ سازه نگهدارنده مبدل بعد از ساخت

۴-۲ ساخت مبدل حرارتی

مبدل حرارتی این پروژه از نوع مبدل دو لوله‌ای می‌باشد که از پیچش لوله مسی با قطر ۱۰ میلیمتر

به دور لوله مسی ۳ اینچی ساخته شده است. ابعاد انتخاب شده بر اساس کاتالوگ‌ها و شرکت‌های سازنده مختلف می‌باشد از کاتالوگ‌های ارائه شده توسط این شرکت‌ها بهترین بازدهی مبدل با قطر ۳ اینچ برای لوله آب فاضلاب و قطر ۱۰ میلیمتر برای لوله مارپیچ می‌باشد بدین ترتیب این ابعاد برای آزمایش انتخاب شده است. شکل ۲-۳ نمونه ساخته شده این مبدل با این ابعاد در شرکت واترسایکل^۱ را نشان می‌دهد [۱۴]

یکی از مشکلات ساخت این مبدل خمش لوله مسی با قطر ۱۰ میلیمتر بوده است؛ زیرا در این ابعاد هنگام خمش لوله، لوله مسی دوپهن می‌شود. از طرفی ابزاری که در صنعت موجود می‌باشد جهت خمش لوله مسی در یک سطح است که در کولر سازی‌ها و یخچال سازی‌ها کاربرد دارد. اما شرکت‌های تولید انبوه این مبدل‌ها از دستگاه‌های اتوماتیک خمش لوله مسی استفاده می‌کنند که به دلیل کاربرد نداشتن آن در صنعت امروز در کشور موجود نمی‌باشد. روش‌هایی از جمله پر کردن لوله با نمک یا ماسه بادی و پیچاندن آن با دست موجود می‌باشد که محصول بدست آمده از کیفیت خوبی برخوردار نمی‌باشد.



¹-Watercycles

شکل ۲-۳: نمونه ساخته شده شرکت واتر سائیکل [۱۴]

در نهایت لوله مسی با روش ابتکاری خم زده شده به شعاع خم ۱,۵ اینچ و قطر ۱۰ میلیمتر (شکل ۲-۴) آماده جوشکاری به لوله مسی ۳ اینچ می‌باشد. بخاطر انعطاف پذیری لوله مسی و برگشت خم لوله جهت اتصال کامل لوله خم زده شده و لوله ۳ اینچی جوشکاری لازم می‌باشد. ناگفته نماند برای جوشکاری دو لوله مسی به هم از جوش کاربرد استفاده می‌شود.



شکل ۲-۴: نمونه ساخته شده نهایی از خم لوله مسی

۲-۵ نصب و آزمایش مبدل حرارتی

همان طور که در شکل ۲-۵ مشاهده می‌شود مبدل حرارتی بر روی سازه نگهدارنده متصل شده و آماده تست می‌باشد. اتصال لوله آب سرد به لوله مسی ۱۰ میلیمتری و تعبیه خروج آب گرم از لوله ۳ اینچی به درون فاضلاب و اتصال سنسورهای دماسنج به قسمت هایی مورد نیاز و آماده سازی آب گرم کن باید قبل از آزمایش صورت گیرد.



شکل ۲-۵: نصب مبدل و آماده سازی جهت آزمایش

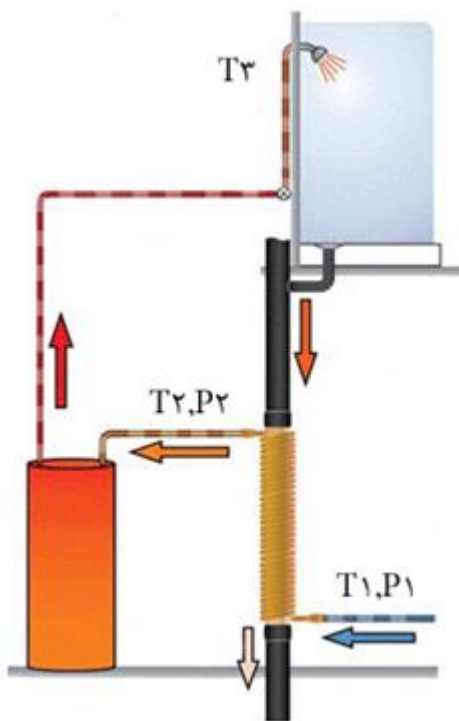
۲-۵-۱ هدف گذاری

در این مرحله آب ۵۸ درجه توسط آب گرم کن تولید می شود. دلیل انتخاب این دما برای آزمایش این بوده است که معمولا دمای پیش فرض سیستم های گرمایش ۶۰ درجه می باشد. دمای آسایش برای استحمام طبق الگوی مصرفی کشور ایران ۴۵ درجه در نظر گرفته شده است بدین ترتیب برای شبیه سازی آب مصرفی در حمام آب خارج شده از آب گرم کن با آب سرد ورودی به ساختمان مخلوط و مخلوط آن ها به دمای ۴۵ درجه رسانده می شود. با اندازه گیری دمای پیش گرم و دبی های آب سرد و گرم بازدهی مبدل حرارتی و میزان انتقال حرارت صورت گرفته محاسبه خواهد شد. همچنین آزمایش افت فشار مبدل حرارتی به جهت بررسی لزوم نصب پمپ با اجرای این سیستم در منزل ضروری است زیرا در صورت

نصب پمپ در بررسی اقتصادی انرژی مصرفی پمپ و هزینه های نصب و نگهداری نیز باید لحاظ شود.

۲-۵-۲ روش آزمایش

بعد از نصب مبدل بر روی سازه و نصب آب سرد و گرم به مبدل ۳ سنسور برای اندازه گیری دما نصب می شود که در شکل ۶-۲ محل های نصب سنسور با T مشخص شده است برای اندازه گیری افت فشار به ورودی و خروجی لوله ۱۰ میلیمتری (محل عبور آب سرد) یک سراهه متصل می شود و از هر کدام به جریانی به سمت فشار سنج می رود که در شکل ۷-۲ فشار سنج مورد نظر را مشاهده می شود.



شکل ۶-۲: محل اتصالات سنسور های دما



شکل ۲-۷: فشار سنج دیجیتالی جهت محاسبه افت فشار مبدل

بعد از باز کردن آب سرد و گرم باید با رسیدن به حالت پایا شروع به اندازه‌گیری دماها کرد و برای هر حالت سه بار اندازه‌گیری انجام می‌شود و میانگین آن‌ها برای محاسبات لحاظ می‌شود. یک مرحله دبی آب سرد و گرم را برابر گرفته و تغییرات دما را یادداشت برداری کرده و با انجام محاسبات تاثیر افزایش دبی‌ها را بر بازدهی و انتقال حرارت مشاهده می‌شود؛ و در مرحله بعدی با ثابت کردن دبی آب گرم دبی آب سرد را افزایش داده تا طیف وسیعی از نمودارهای بازدهی و انتقال حرارت بر اساس دبی را بدست آورده و از آن در بازگشت سرمایه این سیستم استفاده شود. نمونه‌ای از سنسور دما که در آزمایشگاه مورد استفاده قرار گرفته است را در شکل ۲-۸ مشاهده می‌شود. دبی‌های اندازه‌گیری شده ۸،۶،۴،۲ و ۱۰ لیتر بر دقیقه می‌باشد. اندازه‌گیری دبی به کمک بشر دو لیتری و تایمر در آزمایشگاه صورت گرفته است. هدف از اینکه طیف وسیعی از دبی‌ها مورد آزمایش قرار بگیرد این است که این مبدل می‌تواند در کاربردهای وسیعی استفاده شود که یکی از آن‌ها منازل مسکونی می‌باشد.



شکل ۲-۱: سنسور دما pt100 با دقت دهم درجه

۲-۵-۳ تاثیر عایق در نتایج آزمایش

در این مرحله برای مشاهده تاثیر عایق در نتایج آزمایش، آزمایشات را یکبار دیگر بدون عایق انجام داده می‌شود. ناگفته نماند فقط مرحله برابر بودن دبی های آب سرد و گرم و تاثیر افزایش آنها بر تغییرات دما آزمایش گرفته می‌شود. تفاوت نتایج با حالت اولیه نشان دهنده تاثیر عایق در بهینه‌سازی کارکرد مبدل می‌باشد. عایق حرارتی از جنبش پشم شیشه و با ضخامت ۸ سانتی‌متر می‌باشد که به دور کل مبدل پیچیده می‌شود تا از انتقال حرارت لوله مسی با هوا جلوگیری شود.

۲-۶ آزمایش بازدهی مبدل در زوایای مختلف

از آنجا که امکان دارد مبدل حرارتی با توجه به نامناسب بودن موقعیت نصب زاویه قرارگیری آن فرق کند بازدهی مبدل و انتقال حرارت آن در زوایای مختلف بررسی شده است این زوایا ۳۰، ۶۰ و ۹۰ درجه می‌باشد فرضیات و معادلات حاکم تغییری نخواهد کرد. در هر زاویه نام برده شده بازدهی و میزان انتقال حرارت آزمایش می‌شود و با یکدیگر مقایسه می‌شود.

۷-۲ نحوه اتصال سیستم در ساختمان های مسکونی

آب پیش گرم شده می تواند به سه طریق مورد استفاده قرار گیرد در مرحله اول آب پیش گرم شده به دو قسمت تقسیم شده و قسمتی به محل استحمام و قسمت دیگر به آب گرم کن فرستاده می شود. در مرحله دوم آب پیش گرم شده به طور کامل وارد آب گرم کن می شود و در مرحله سوم آزمایش آب پیش گرم شده بطور کامل به محل استحمام برده می شود که در قسمت های بعدی توضیح داده شده است. در هر مرحله همان طور که در شکل ها نشان می دهد سیستم متصل و دما ها و دبی ها اندازه گیری شده است و در ۲-۳ جایگذاری شده است و در نهایت انرژی مصرف شده در آب گرم کن در هر حالت با این معادله بدست می آید؛ و با دانستن ارزش حرارتی سوخت می توان میزان مصرف صرفه جویی سوخت را محاسبه کرد. قبل از آزمایشات برای حالت های مختلف ابتدا باید حالت قبل از نصب مبدل را بررسی کرد.

۷-۲-۱ داده ها و فرضیات انجام شده

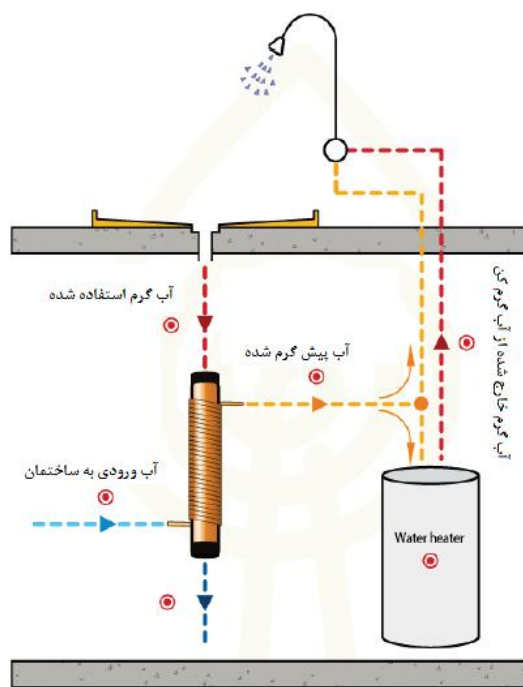
طبق تحقیقات انجام شده میزان دبی استفاده شده در ایران برای حمام بین ۱۰ تا ۱۲ لیتر بر دقیقه می باشد که در این پروژه دبی استحمام ۱۰ لیتر بر دقیقه گرفته شده است [۱۱] همچنین درجه حرارت سیستم گرمایش بین نیز طبق استانداردهای ارائه شده ۶۰ درجه سانتی گراد تنظیم شده است [۱۱]. برای استحمام در شرایط مناسب حالت های مختلفی از ترکیب دبی و دمای سیستم گرمایش موجود می باشد در آزمایشگاه برای اندازه گیری باید یک پارامتر را ثابت فرض کرد و پارامتر دیگر (دما یا دبی) را اندازه گیری کرد و در معادله (۲-۳) جهت محاسبه میزان انرژی مصرف شده جایگذاری کرد. دمای آب ساختمای آزمایشگاه همیشه ۲۶ درجه سانتی گراد می باشد این در حالی است که دمای آب ورودی به ساختمان بین ۸ تا ۱۲ درجه در طول سال تغییر می کند [۱۱]، اما چون میزان انتقال حرارت اهمیت دارد و بازدهی بر اساس تقسیم کمترین و بیشترین اختلاف دما است این موضوع تاثیر قابل توجهی در نتایج نخواهد داشت. دمای آسایش استحمام طبق استانداردهای ارائه شده بی ۳۸ تا ۴۵ می باشد [۱۱] که در این پروژه دمای

آسایش همان ۴۵ درجه در نظر گرفته شده است.

در مراحل مختلف نحوه اتصالات که در قسمت های بعد مطالعه خواهید کرد خواهید دید دبی ها بگونه ای تنظیم می شوند که دمای استحمام به ۴۵ درجه برسد. چون پارامتر دمای آب گرم نیز متغیر دیگر ما می تواند باشد می توان نتیجه گرفت حالت های بشماروی وجود دارد که با دماهای آب گرم مختلف و ترکیب دبی های مختلف می توان به دمای آسایش ۴۵ درجه رسید بر این اساس دمای آب گرم کن را ثابت فرض کرده و از آنجا که در سیستم های گرمایش بطور پیش فرض این دما ۶۰ درجه سانتی گراد در نظر گرفته می شود. در این آزمایش نیز دمای آب گرم در حالت های مختلف ۶۰ درجه سانتی گراد در نظر گرفته شده است. در ادامه با سه نوع از نحوه استفاده آب پیش گرم شده آشنا می شوید که بعد از نصب اتصالات آزمایش ها همان طور که توضیح داده شد با هدف رسیدن به دمای ۴۵ درجه انجام شده و دبی ها اندازه گیری می شود

۲-۷-۲ پیش گرمایش آب ورودی به حمام و آب گرم کن

در این نوع اتصال آب ورودی به ساختمان به دو قسمت تقسیم می شود. قسمتی وارد مبدل حرارتی می شود (جهت پیش گرمایش) و قسمت دیگر مستقیم وارد آب گرم کن می شود و آب پیش گرم شده برای استفاده مستقیم وارد حمام می شود (شکل ۲-۹).

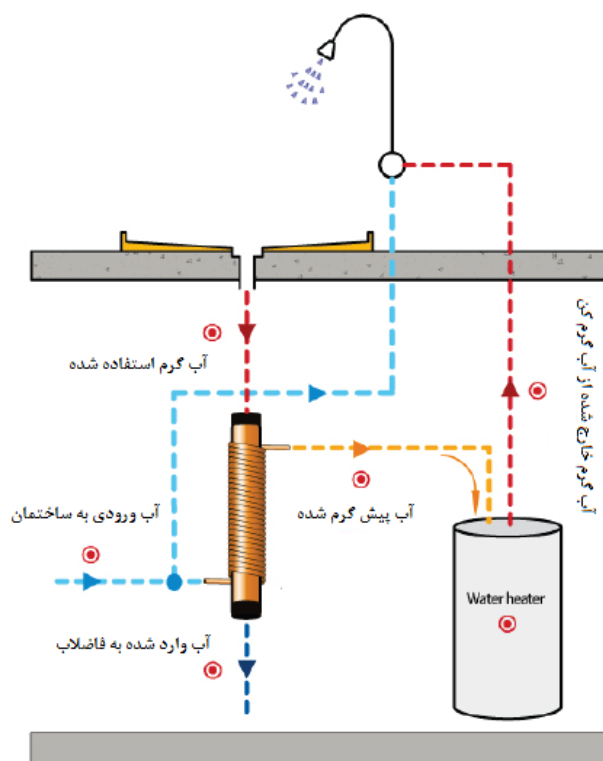


شکل ۲-۹: ارسال آب پیش گرم به محل استحمام و آب گرم کن

۲-۷-۲

۲-۷-۲ پیش گرمایش آب ورودی به آب گرم کن

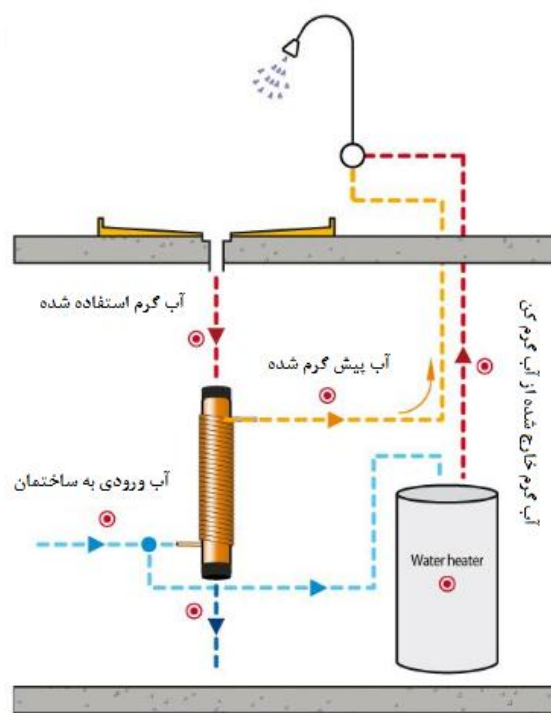
در این چینش همانند حالت قبل آب ورودی به ساختمان به دو قسمت تقسیم می شود که قسمتی وارد مبدل حرارتی می شود (جهت پیش گرمایش) و قسمت دیگر مستقیماً وارد حمام می شود؛ و آب پیش گرم شده وارد سیستم گرمایش (در این آزمایش آب گرم کن) می شود (شکل ۲-۱۰).



شکل ۲-۱۰: ارسال آب پیش گرم به آب گرم کن

۲-۷-۵ پیش گرمایش آب ورودی به حمام

در این نوع اتصال آب ورودی به ساختمان به دو قسمت تقسیم می‌شود. قسمتی وارد مبدل حرارتی می‌شود (جهت پیش گرمایش) و قسمت دیگر مستقیماً وارد آب گرم کن می‌شود و آب پیش گرم شده برای استفاده مستقیماً وارد حمام می‌شود (شکل ۲-۱۱)



شکل ۲-۱۱: ارسال آب پیش گرم به محل استحمام

فصل ۳

تحلیل اقتصادی

۱-۳ مقدمه

موفقیت و شکست هر پروژه به تصمیم‌گیری آگاهانه و منطقی افراد و بنگاه‌های متولی پروژه بستگی دارد. نقطه آغازین در هر تلاش آگاهانه برای تصمیم‌گیری منطقی، فرایند مساله‌یابی و انتخاب راهکار مناسب حل مساله است. در فرایند مساله‌یابی، شناخت مساله از طریق جمع‌آوری اطلاعات و در انتخاب راهکار مناسب، آگاهی از تکنیک‌ها و روش‌ها بسیار حائز اهمیت است. با توجه به اهمیت ارزیابی اقتصادی پروژه‌ها تحلیل اقتصادی پروژه به عنوان یکی از مهمترین تکنیک‌های مقایسه و تصمیم‌گیری و انتخاب از میان مجموعه راهکارها براساس شرایط مطلوب اقتصادی تلقی می‌شود. هر پروژه‌ای قبل از اجرا می‌بایست از نظر مالی و فنی مورد ارزیابی قرار گرفته و امکان‌سنجی شود. فرایند امکان‌سنجی در جهت کسب اطمینان و ارزیابی قابلیت تامین خواسته‌های مشتری صورت می‌گیرد. اقتصاد مهندسی از جمله روش‌های ریاضی برای ساده کردن مقایسه‌ی اقتصادی پروژه‌ها است که مدیران از آن به عنوان تصمیم‌گیری برای انتخاب پروژه‌های مناسب استفاده می‌کنند. بهره، ارزش زمانی پول، تعادل بین بهره و ارزش زمانی پول از اصول پایه‌های اقتصاد مهندسی است که در ارزیابی اقتصادی پروژه‌ها به کار می‌آید و در نهایت اتخاذ تصمیم در خصوص عقد قرارداد با مشتری پس از حصول اطمینان از امکان‌سنجی پروژه است

۲-۳ هزینه‌های تولید و جایگاه هزینه‌های انرژی در آن

امروزه تجزیه و تحلیل هزینه‌های تولید از اهمیت بالایی برخوردار است. زیرا یکی از اهداف عمده هر سازمان تولیدی حفظ و ارتقاء سطح منافع آن بوده و در این راستا شناخت دقیق و کنترل هزینه‌ها نه تنها مصرف میزان استفاده، مواد خام و انرژی را تقلیل خواهد داد بلکه مشخص خواهد نمود که تا چه حد ضایعات مواد و تلفات انرژی و همچنین عدم کفایت کار موجب ایجاد هزینه‌های زاید می‌گردد. در اقتصاد برای هزینه‌های تولید طبقه‌بندی خاصی بکار می‌برند که در زیر بشرح مهمترین آنها در کوتاه مدت می‌پردازیم. تمام کمیت‌های مربوط به هزینه‌ها بر حسب ریال می‌باشد و در زمانی که نرخ صادراتی پروژه

برای بازگشت سرمایه محاسبه می‌شود هزینه‌های بر حسب دلار خواهد بود که به ریال تبدیل می‌شود.

۱-۲-۳ هزینه‌های ثابت کل

هزینه ای است که میزان آن با تغییر مقدار تولید تغییر نمی‌کند. در واقع هزینه ثابت TFC^1 تابع مقدار تولید نیست و سازمان تولیدی صرف نظر از میزان تولید این نوع هزینه را باید پرداخت نماید؛ مانند اجاره محل و ساختمان‌ها، حقوق کارمندان و مدیران عالی رتبه، بیمه، مالیات‌ها، بهره قروض، هزینه چاپ و نوشت‌افزار، روغن و گریس و موادی که برای پاک کردن ماشین‌ها به کار می‌رود، آب و برق مصرفی، استهلاک دارائی‌ها، خدمات مختلف کارخانه از قبیل ناهارخوری، هزینه‌های رفاه کارکنان، هزینه‌های ایمنی و آشنشانی و توسعه و تحقیقات و هرگونه کار و موادی که مستقیماً در ساخت کالا وارد نشده و نمی‌توان اینگونه مخارج را به یک واحد هزینه بخصوصی ارتباط داد. هزینه ثابت به هزینه‌های غیرمستقیم، عمومی سربار ساخت و بالاسری معروف است.

۲-۲-۳ هزینه‌های متغیر کل

آن دسته از عوامل تولید است که مقدار آن نسبتاً با تغییر میزان تولید تغییر می‌کند؛ به عبارت دیگر هزینه متغیر TVC^2 تابع مقدار تولید است. اگر مقدار تولید افزایش یابد هزینه متغیر نیز افزایش پیدا می‌کند و اگر مقدار تولید کاهش یابد هزینه متغیر نیز کاهش می‌یابد و اگر کالائی تولید نشود هزینه متغیر صفر است؛ مانند دستمزدهای کارگران، بهای مواد اولیه، سوخت و مالیات‌های غیرمستقیم. هزینه‌های متغیر را هزینه‌های مستقیم یا مخارج مستقیم نیز می‌نامند.

۳-۲-۳ هزینه کل تولید

مجموعه هزینه‌های ثابت و متغیر را هزینه کل TC^3 می‌نامند. عدم تولید کالا، موجب برابری میزان

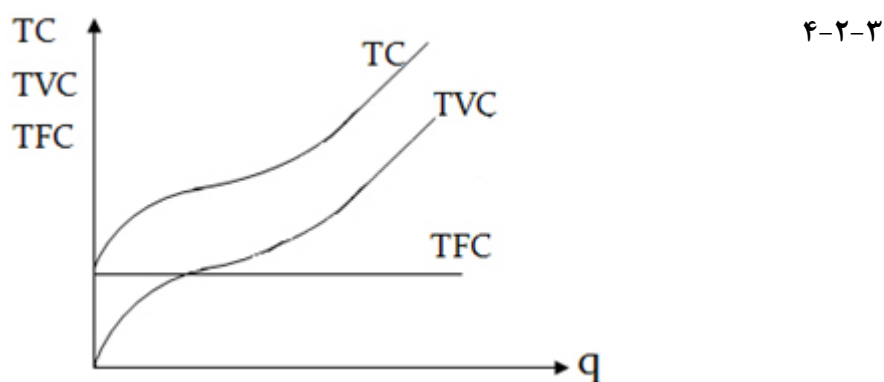
¹-Total Fixed Cost

²-Total Variable Cost

³-Total Cost

هزینه کل با هزینه‌های ثابت می‌شود؛ در غیر این صورت، همانند هزینه‌های متغیر افزایش پیدا می‌کند. هزینه‌های تولید در کوتاه‌مدت به هزینه کل و هزینه نهایی تقسیم می‌شوند. شکل ۱-۳ هزینه ثابت، هزینه متغیر و هزینه کل تولید را نشان می‌دهد [۱].

$$TC = TFC + TVC \quad (۱-۳)$$



شکل ۱-۳: نمودار هزینه متغیر، هزینه ثابت و هزینه کل [۱]

۵-۲-۳ هزینه نهایی

هزینه اضافی MC^1 برای تولید یک واحد اضافی کالا طبق معادله (۲-۳) به دست می‌آید. به عبارتی تولید یا عدم تولید یک واحد اضافی محصول، تغییری در هزینه‌های ثابت ندارد؛ یعنی افزایش تولید در حد یک واحد، افزایش هزینه‌های ثابت را به دنبال نخواهد داشت؛ اما برای تولید یک واحد اضافی کالا، باید مواد اولیه اضافی داشته باشیم؛ که این خود موجب بالا رفتن هزینه متغیر می‌شود. منحنی هزینه نهایی ابتدا سیر نزولی داشته، سپس سیر صعودی پیدا خواهد کرد [۱۶].

$$TC_2 - TC_1 = MC \quad (۲-۳)$$

¹-Marginal Cost

۳-۳ روش‌های بررسی اقتصادی پروژه

روش‌هایی زیادی برای مطالعه اقتصادی پروژه وجود دارد که در اینجا سعی شده به دو روش اشاره و با یکی از روش‌ها پروژه حاضر مورد مطالعه و بررسی قرار گیرد.

۳-۳-۱ روش بازگشت سرمایه

دوره بازگشت سرمایه در علم اقتصاد مهندسی، یکی از روش‌های استاندارد ارزیابی طرح‌های اقتصادی است. در این روش معیار ارزیابی طرح، کوتاهی و بلندی زمان بازگشت سرمایه است. طرح‌های با دوره بازگشت سرمایه کوتاه‌تر جذابیت بیشتری نسبت به طرح‌هایی با دوره بازگشت بلندتر دارند. این روش بخصوص در هنگام مقایسه دو یا چند طرح با یکدیگر کاربرد دارد. در این روش ارزش زمانی پول در نظر گرفته نشده است اما به دلیل کارایی آسان برای پروژه‌های کوچک کاربرد فراوانی دارد که این زمان بازگشت توسط معادله (۳-۳) محاسبه می‌شود که در آن PB زمان بازگشت سرمایه (سال‌ها)، CC هزینه سرمایه‌ای پروژه (برحسب دلار) و AS صرفه‌جوئی هزینه خالص سالیانه (برحسب دلار) است [۱۷].

$$PB = \frac{CC}{AC} \quad (3-3)$$

۳-۳-۲ روش ارزش حال خالص

ارزش فعلی خالص (NPV)^۱ عبارت است از مجموع ارزش فعلی جریان‌های نقدی ورودی، منهای ارزش فعلی کل وجوهی که در زمان حال سرمایه‌گذاری می‌شود. ارزش فعلی خالص یکی از بهترین معیارهایی است که بدان وسیله طرح‌های سرمایه‌ای را ارزیابی می‌کنند. چون با گذشت زمان ارزش فعلی پول کاهش پیدا می‌کند نمی‌توان جریان نقدی هر سال را مستقیم باهم جمع کرد و باید ارزش فعلی جریان‌های نقدی را با استفاده از نرخ تنزیل و نرخ تورم محاسبه کرد و مجموع آن‌ها ارزش حال خالص پروژه را نشان می‌دهد. هرچه عدد حاصل بیشتر باشد پروژه به لحاظ اقتصادی جذاب‌تر است. اگر $NPV < 0$

^۱-Net Present Value

باشد پروژه اقتصادی نیست و اگر $NPV=0$ باشد مخارج و درآمد پروژه در طی این چند سال سربه‌سر شده است [۱۱].

۳-۲-۱ نرخ تنزیل

پایه و اساس تجزیه و تحلیل‌های مالی درک مفهوم این جمله است که هر رقم پیش‌بینی‌شده برای جریان‌های نقدی در سال‌های آتی برابر یک سرمایه‌گذاری با نرخ سود سالانه در زمان حال است. مطابق آنچه در بحث ارزش زمانی پول ارائه گردید در تجزیه و تحلیل‌های مالی برای حذف عامل زمان در محاسبات، ارزش جریان‌های نقدی را که در سال‌های آتی کسب می‌گردد با استفاده از ضریب تنزیل به ارزش روز تبدیل می‌نمایند. در این حالت نرخ سود سالانه i که در محاسبات به‌عنوان نرخ سود سرمایه‌گذاری در یک بازار بدون ریسک هست را به‌عنوان نرخ تنزیل در نظر می‌گیرند.

در محاسبات مربوط به تحلیل مالی طرح‌ها به‌منظور پیش‌بینی نرخ تنزیل به‌طور معمول بدین صورت اقدام می‌گردد که سرمایه‌گذاری در طرح با سرمایه‌گذاری در یک روش بدون ریسک مانند سرمایه‌گذاری در بانک که سود سالانه ثابتی دارد مقایسه گردد و این بدان مفهوم است که اگر سرمایه‌گذار در طرح سرمایه‌گذاری نماید، فرصت سرمایه‌گذاری^۱ در یک روش بدون ریسک که باعث افزایش ارزش دارایی خواهد شد را از دست می‌دهد. به‌عنوان مثال اگر صاحب سرمایه در احداث و راه‌اندازی طرح سرمایه‌گذاری ننماید می‌تواند با خرید اوراق مشارکت و یا سرمایه‌گذاری در حساب‌های کوتاه‌مدت و بلندمدت بانکی سالیانه مبلغی را به‌صورت ثابت و بدون هیچ ریسکی از محل این سرمایه‌گذاری به دست آورد. براین اساس سرمایه‌گذاری در طرح بایستی در حالت حداقل بیش از این سپرده‌گذاری سوددهی داشته باشد تا سرمایه‌گذار به سرمایه‌گذاری در طرح ترغیب شود. به نرخ تنزیل نرخ بهره یا نرخ بازگشت^۲ نیز می‌گویند

^۱-Opportunity Cost

^۲-rate of return

که معادله (۳-۳) نحوه محاسبه آن را نشان می‌دهد [۱۷]:

$$d_t = \frac{1}{(1+i)^n} \quad (۳-۳)$$

که در این معادله n شماره سال و i نرخ بهره یا نرخ تنزیل می‌باشد. در جدول ۳-۱ نرخ‌های تنزیل مختلف در طی ۱۹ سال محاسبه شده است. طبق آمار بانک مرکزی نرخ بهره در سال ۱۳۹۳ در سپرده‌های کوتاه‌مدت ۱۴ درصد می‌باشد [۱۲].

۳-۲-۲ نرخ تورم

تورم از نظر علم اقتصاد به معنی افزایش سطح عمومی قیمت‌ها در طول یک‌زمان مشخص است. نرخ تورم برابر است با تغییر در یک شاخص قیمت که معمول شاخص قیمت مصرف‌کننده است دیدگاه کینه [۱۷] دو دلیل عمده برای تورم ذکر می‌کند: کاهش عرضه کل یا افزایش تقاضای کل دیدگاه پول‌گرایان رشد عرضه پول مازاد بر رشد اقتصادی را عمده‌ترین دلیل تورم می‌داند. به عبارت دیگر، تورم تناسب نداشتن حجم پول در گردش با عرضه خدمات و کالاهاست. تقریباً تمام اقتصاددان‌ها بر این نکته هم‌نظرند که تورم پایدار و درازمدت ریشه‌ای جز عرضه پول و افزایش نقدینگی ندارد. هر چه میزان تورم بیش‌تر شود، قدرت خرید یک واحد پول کم‌تر می‌گردد. تورم از جمله پدیده‌هایی است که می‌تواند آثار و تبعاتی مثبت و منفی به دنبال داشته باشد و مهم‌ترین اثر آن توزیعی است به‌نحوی که به نفع گروه‌های پردرآمد و به ضرر گروه‌های فقیر و کم‌درآمد و حقوق‌بگیر است؛ به عبارت دیگر تورم به افراد دارای درآمدهای پولی ثابت، ضرر می‌زند و از قدرت خرید آنان می‌کاهد و در مقابل، به نفع اغلب کسانی تمام می‌شود که درآمدهای پولی متغیر دارند. گزارش مرکز پژوهش‌های مجلس تصریح می‌کند: تورم همچنین هزینه‌های عمومی دولت را افزایش داده و در نتیجه دولت را مجبور به کسب درآمد بیش‌تر یا استقراض از بانک مرکزی می‌کند که در هر دو حالت ضربات جبران‌ناپذیری را به اقتصاد کشور وارد می‌کند.

جدول ۳-۱: محاسبه نرخ تنزیل‌های مختلف در طی ۱۹ سال [۱۶]

سال	نرخ تنزیل %							
	۲	۴	۶	۸	۱۰	۱۲	۱۴	۱۶
۱	۰/۹۸	۰/۹۶	۰/۹۴	۰/۹۲	۰/۹	۰/۸۹	۰/۸۷	۰/۸۶
۲	۰/۹۶	۰/۹۲	۰/۸۸	۰/۸۵	۰/۸۲	۰/۷۹	۰/۷۶	۰/۷۴
۳	۰/۹۴	۰/۸۸	۰/۸۳	۰/۷۹	۰/۷۵	۰/۷۱	۰/۶۷	۰/۶۴
۴	۰/۹۲	۰/۸۵	۰/۷۹	۰/۷۳	۰/۶۸	۰/۶۳	۰/۵۹	۰/۵۵
۵	۰/۹۰	۰/۸۲	۰/۷۴	۰/۶۸	۰/۶۲	۰/۵۶	۰/۵۲	۰/۴۷
۶	۰/۸۸	۰/۷۹	۰/۷	۰/۶۳	۰/۵۶	۰/۵	۰/۴۵	۰/۴۱
۷	۰/۸۷	۰/۷۶	۰/۶۶	۰/۵۸	۰/۵۱	۰/۴۵	۰/۳۹	۰/۳۵
۸	۰/۸۵	۰/۷۳	۰/۶۲	۰/۵۴	۰/۴۶	۰/۴	۰/۳۵	۰/۳۰
۹	۰/۸۳	۰/۷	۰/۵۹	۰/۵	۰/۴۲	۰/۳۶	۰/۳۰	۰/۲۶
۱۰	۰/۸۲	۰/۶۷	۰/۵۵	۰/۴۶	۰/۳۸	۰/۳۲	۰/۲۶	۰/۲۲
۱۱	۰/۸	۰/۶۵	۰/۵۲	۰/۴۲	۰/۳۵	۰/۲۸	۰/۲۳	۰/۱۹
۱۲	۰/۷۸	۰/۶۲	۰/۴۹	۰/۳۹	۰/۳۱	۰/۲۵	۰/۲۰	۰/۱۶
۱۳	۰/۷۷	۰/۶	۰/۴۶	۰/۳۶	۰/۲۸	۰/۲۲	۰/۱۸	۰/۱۴
۱۴	۰/۷۵	۰/۵۷	۰/۴۴	۰/۳۴	۰/۲۶	۰/۲	۰/۱۶	۰/۱۲
۱۵	۰/۷۴	۰/۵۵	۰/۴۱	۰/۳۱	۰/۲۳	۰/۱۸	۰/۱۴	۰/۱۰
۱۶	۰/۷۲	۰/۵۳	۰/۳۹	۰/۲۹	۰/۲۱	۰/۱۶	۰/۱۲	۰/۰۹
۱۷	۰/۷۱	۰/۵۱	۰/۳۷	۰/۲۷	۰/۱۹	۰/۱۴	۰/۱۰	۰/۰۸
۱۸	۰/۷	۰/۴۹	۰/۳۵	۰/۲۵	۰/۱۸	۰/۱۳	۰/۰۹	۰/۰۶
۱۹	۰/۶۸	۰/۴۷	۰/۳۳	۰/۲۳	۰/۱۶	۰/۱۱	۰/۰۸	۰/۰۵

دلیل اینکه تورم در پروژه‌ها مستقیم مورد مطالعه قرار می‌گیرد این است که تورم باعث می‌شود باگذشت زمان ارزش واقعی جریان‌های نقدینگی کاهش یابد. ارزش واقعی مقدار پول s که در آن n سال زمانی تحقق می‌یابد را با RV نشان می‌دهند که می‌توان با استفاده از معادله (۳-۴) آن را محاسبه کرد [۱۷]:

$$RV = S \times \left(1 + \frac{i}{100}\right)^{-n} \quad (۳-۴)$$

۴-۳ تحلیل اقتصادی در پروژه پیش‌گرمایش آب ساختمان

برای تحلیل اقتصادی این پروژه ابتدا باید میزان صرفه‌جویی انرژی در آب‌گرم‌کن بعد از اجرای پروژه به دست آورده شود برای این کار انرژی مصرف‌شده در حالت قبل از نصب مبدل منهای انرژی مصرف‌شده در حالت بعد از نصب مبدل می‌شود و با دانستن ارزش حرارتی سوخت میزان مترمکعب گاز صرفه‌جویی شده محاسبه می‌شود. در روش ارزش حال خالص طبق رابطه (۵-۳) داریم [۱۳]:

$$NPV_k = CF_{k0} \cdot d_0 + CF_{k1} \cdot d_1 + CF_{k2} \cdot d_2 + \dots + CF_{kn} \cdot d_n = \sum_{t=0}^n CF_{kn} \cdot d_t \quad (5-3)$$

که در آن CF_k جریان نقدینگی است که طبق معادله (۶-۳) برابر است با [۱۳]:

$$CF_k = -INV_{kt} + SK_t \quad (6-3)$$

INV جریان‌های نقدی خارج‌شده یا به عبارتی هزینه‌های کل و متغیر است. از طرفی SK_t

صرفه‌جویی یا به عبارتی سود پروژه است که طبق رابطه (۷-۳) محاسبه می‌شود [۱۳]:

$$SK_t = (C_{rot} - C_{rkt}) \cdot C_{et} \quad (7-3)$$

در این معادله C_{rkt} در قسمت ۲-۲-۳ معرفی شده است و C_{et} بهای مصرف انرژی می‌باشد که در این

پروژه سعی شده هم با واحد پول داخلی محاسبه شود و هم با واحد بین‌المللی دلار. طبق استعلام از

شرکت گاز ملی استان گلستان به‌طور میانگین قیمت گاز به ازای هر مترمکعب در ایران ۱۰۰۰ ریال است

و قیمت صادرات به‌طور میانگین ۰/۳ دلار است [۲۳]

۵-۳ داده‌ها و فرضیات لازم در تحلیل اقتصادی

طبق آمار بانک مرکزی در سال ۱۳۹۳ آخرین میزان تورم در کشور ۳۰٪ و بهره بانکی ۱۴٪ است که

در محاسبات لحاظ شده است [۱۸] اما باید توجه کرد بهای گاز با نرخ تورم افزایش پیدا نمی‌کند و

صرفه‌جویی انجام‌شده رابطه مستقیم با بهای گاز دارد که شرکت گاز این عدد افزایش را برای ده سال

آینده به طور متوسط برای هر سال ۵ درصد اعلام کرده است. همچنین میزان بهای هر مترمکعب گاز طبق اعلام شرکت گاز در قبض‌های گاز خانگی بین ۹۰۰ تا ۱۳۰۰ ریال است که در این پروژه ۱۰۰۰ ریال گرفته شده است؛ و برای محاسبه میزان سودآوری پروژه برای دولت در صورت صادرات گاز بهای گاز صادراتی با استعلام از شرکت گاز طبق آخرین قرارداد ۳۰ سنت گرفته شده است این در حالی است که سال‌های گذشته این مقدار به ۵۰ سنت هم رسیده بود. همچنین با توجه به نوسانات قیمت دلار، هر دلار در این پروژه ۲۷۰۰۰ ریال در نظر گرفته شده است. قیمت ساخت مبدل حرارتی ۳۰۰۰ هزار ریال و هزینه تولید آن تقریباً ۲۲۰۰۰۰۰ ریال می‌باشد. هزینه نصب مبدل و لوله کشی‌های اضافه نیز ۱۳۰۰ هزار ریال در نظر گرفته شده است. که در مجموع نصب این مبدل ۳۵۰۰۰۰۰ ریال برای مصرف‌کننده هزینه در بردارد. همچنین با این فرض که در طی این ده سال پروژه هزینه متغیری نخواهد داشت بررسی‌ها انجام شده است زیرا مبدل حرارتی لوله مسی با ساختاری ساده نهایت نیاز به یک جرم‌گیری ساده خواهد داشت

فصل ۴

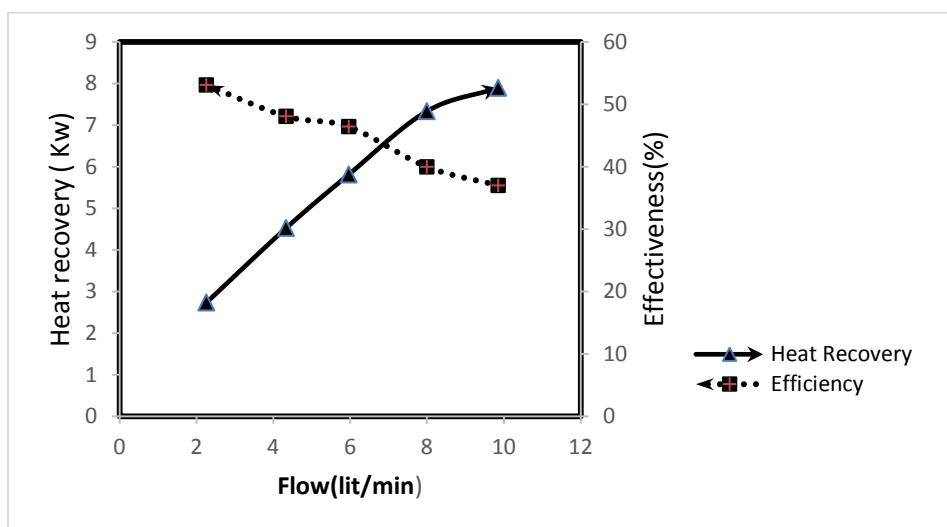
ارائه نتایج

۱-۴ مقدمه

در این فصل به ارائه نتایج آزمایش‌های انجام‌شده پرداخته می‌شود و بحث و نتیجه‌گیری در فصل پنجم پرداخته می‌شود. هدف از هر مرحله آزمایش مشاهده تغییرات دما برحسب تغییرات دبی است و در آخر با انجام محاسبات رسیدن به میزان صرفه‌جویی انجام‌شده هدف موردنظر است.

۲-۴ نتایج آزمایش دبی‌های یکسان بدون عایق‌کاری مبدل حرارتی

دبی‌های آب سرد و گرم برابر فرض شده و با افزایش آن‌ها روند تغییرات دما مدنظر خواهد بود. دماهای به‌دست‌آمده از آزمایش را در معادلات (۱-۲) و (۲-۲) قرار داده در نتیجه بازدهی و انتقال حرارت به دست خواهد آمد که در شکل ۱-۴ مشاهده می‌نمایید.



شکل ۱-۴: تأثیر افزایش دبی بر تغییرات انتقال حرارت و بازدهی در شرایط ثابت بودن دبی آب سرد و گرم بدون عایق‌کاری مبدل

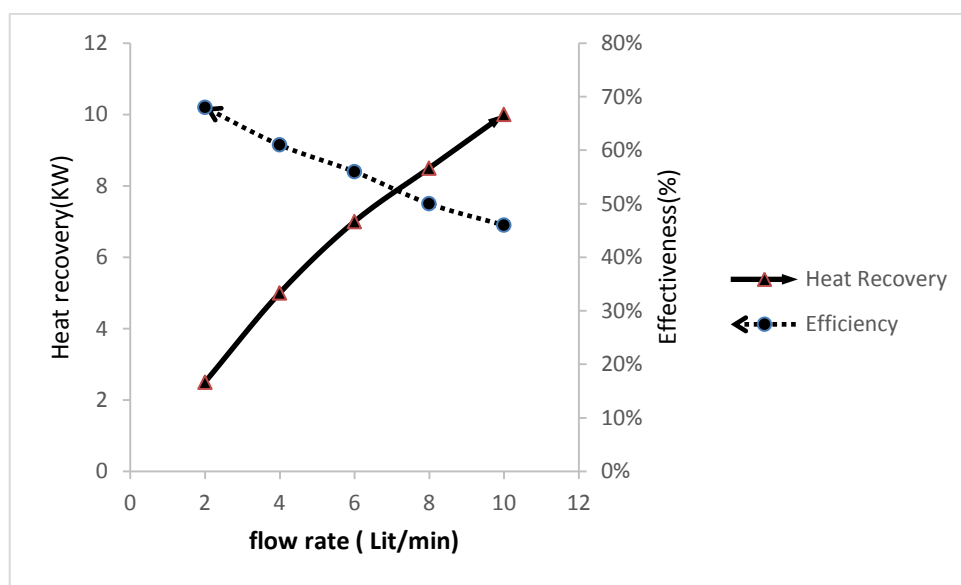
طبق نتایج ارائه‌شده در نمودار ۱-۴ بازدهی مبدل با افزایش دبی کاهش می‌یابد. این بدان خاطر است که وقتی دبی زیاد می‌شود دمای آب پیش‌گرم خارج‌شده کم می‌شود و با توجه به معادله ۱-۲ زمانی که دبی آب سرد و گرم یکسان باشد کسر دبی‌ها حذف خواهد شد و با کاهش دمای آب سرد خارج شده

بازدهی نیز کاهش پیدا خواهد کرد. در مورد انتقال حرارت طبق معادله ۲-۲ با افزایش دبی آب سرد انتقال حرارت زیاد می‌شود.

۳-۴ نتایج آزمایش دبی‌های یکسان با عایق کاری مبدل حرارتی

در این قسمت همانند قسمت ۲-۴ عمل کرده با این تفاوت که مبدل با عایق حرارتی پوشانده می‌-

شود



شکل ۲-۴: تأثیر افزایش دبی بر تغییرات انتقال حرارت و بازدهی در شرایط ثابت بودن دبی آب سرد و گرم با عایق کاری مبدل

عایق حرارتی همان‌طور که در شکل ۲-۴ مشاهده می‌شود تقریباً ۱۸ درصد برافزایش بازدهی و

انتقال حرارت تأثیر خواهد گذاشت و دلیل آن‌هم جلوگیری از انتقال حرارت اتلافی می‌باشد که نتیجه آن

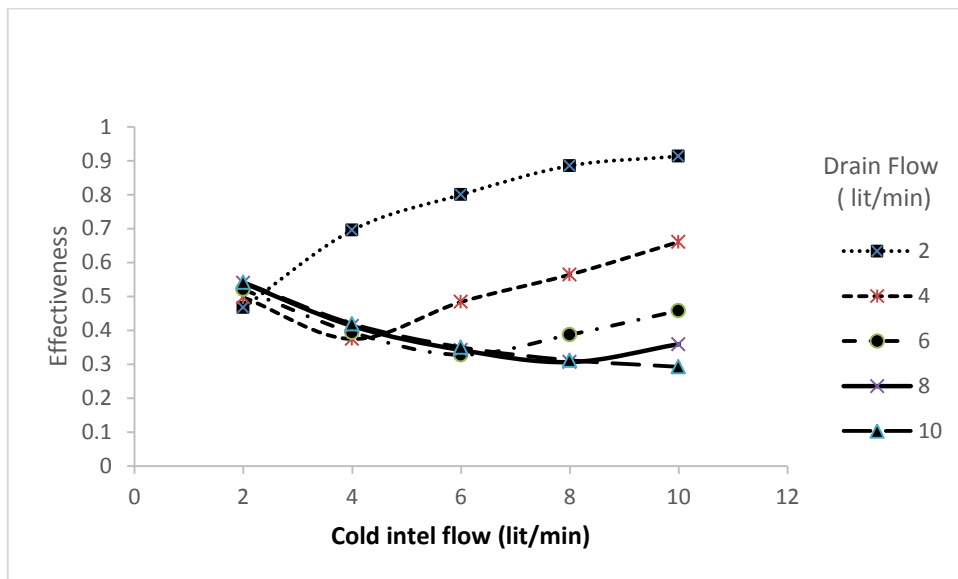
افزایش دمای خروجی آب سرد است که باعث افزایش بازدهی و انتقال حرارت سیستم می‌شود.

۴-۴ نتایج آزمایش ثابت کردن دبی آب گرم و افزایش دبی آب سرد

همان‌طور که در فصل ۲ توضیح داده شد در این قسمت دبی آب گرم را ثابت گرفته و دبی آب سرد

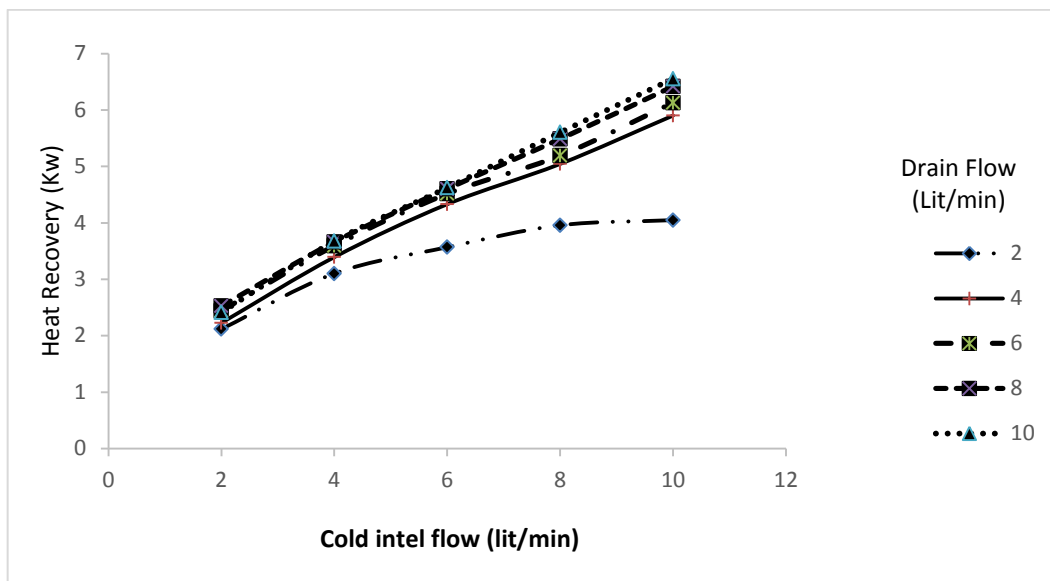
افزایش داده می‌شود و مانند بخش قبل بعد از اندازه‌گیری دماهای لازم و قرار دادن در روابط (۱-۲) و

(۲-۲) بازدهی و انتقال حرارت در این شرایط به دست خواهد آمد که در شکل ۳-۴ و شکل ۴-۴ مشاهده می‌شود.



شکل ۳-۴: نمودار تغییرات بازدهی مبدل در شرایط ثابت بودن دبی آب گرم

با افزایش دبی آب سرد و ثابت بودن دبی آب گرم دمای آب سرد خارج شده از مبدل کم می‌شود این کاهش دما منجر به کاهش بازدهی می‌شود اما در مخرج معادله (۳-۱) دبی مینیمم وجود دارد. تا وقتی که دبی آب سرد مینیمم باشد کسر دبی‌ها حذف خواهد شد اما زمانی که دبی آب سرد بیشتر از دبی آب گرم باشد این کسر که بزرگ‌تر از یک خواهد بود در معادله ظاهر می‌شود که در این قسمت افزایش دبی بر کاهش اختلاف دما غلبه کرده و بازدهی را افزایش می‌دهد به عبارتی دیگر درست است که دمای آب سرد خروجی کم می‌شود اما حجم بیشتری از این آب سرد با توجه با ثابت بودن دبی آب گرم، گرم‌تر خواهد شد.

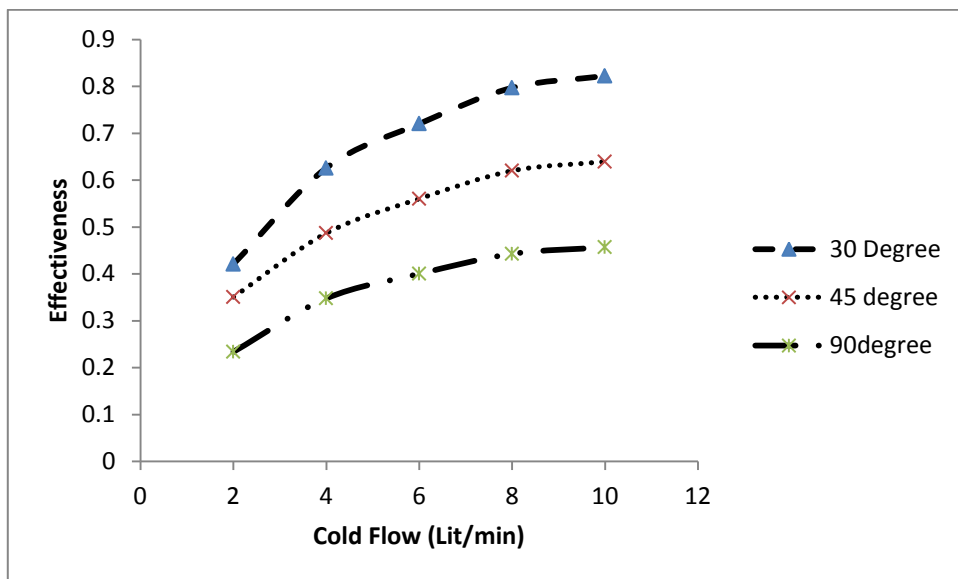


شکل ۴-۴: نمودار تغییرات انتقال حرارت در شرایط ثابت بودن دبی آب گرم

انتقال حرارت مبدل با افزایش دبی بیشتر خواهد شد. معادله (۲-۲) گویای این مطلب خواهد بود. درست است که با افزایش دبی آب سرد اختلاف دما کاهش پیدا می کند اما افزایش دبی بر کاهش اختلاف دما غلبه خواهد کرد و باعث افزایش انتقال حرارت خواهد شد.

۵-۴ نتایج بازدهی و انتقال حرارت در زوایای مختلف

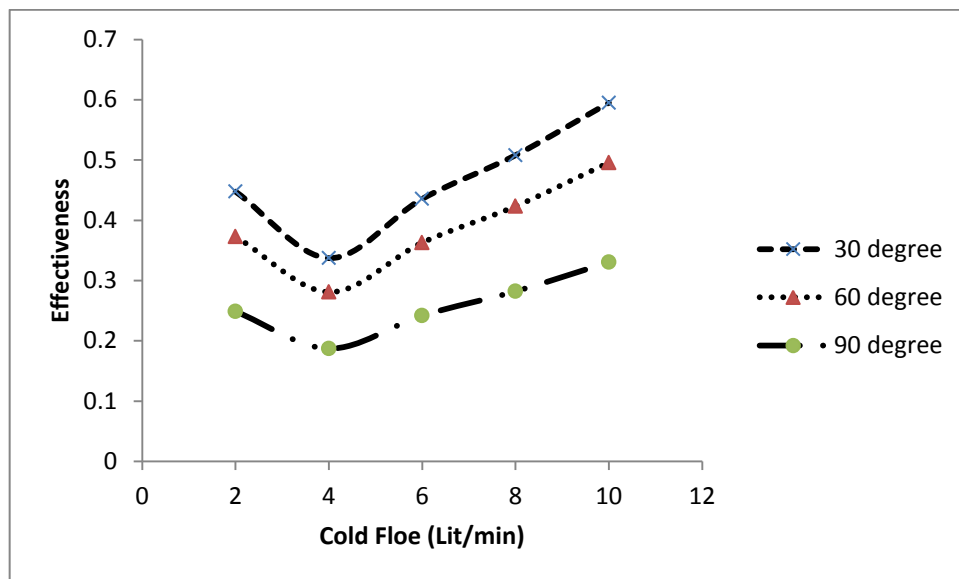
تغییرات بازدهی و انتقال حرارت را در زمانی که مبدل بصورت عمودی نصب شده است مورد مطالعه قرار گرفت در ادامه همان آزمایشها در هنگامی که مبدل در زوایای ۳۰، ۶۰ و ۹۰ درجه قرار می گیرد مورد بررسی قرار گرفته است. و برای اینکه طیف وسیعی از کاربردها مورد آزمایش قرار گیرد هر بار با دبی ثابت آب گرم دبی آب سرد افزایش داده شده است. در شکل ۴-۵ با دبی ثابت ۲ لیتر بر دقیقه برای آب گرم و افزایش دبی آب سرد همان طور که مشاهده می نماید افزایش پیوسته بازدهی را خواهیم داشت.



شکل ۴-۵: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۲ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

در تئوری طبق معادله ۳-۱ زمانی که دبی آب سرد بیشتر از دبی آب گرم باشد کسر دبی‌ها ظاهر خواهد شد و در معادله ضریب بزرگ‌تر از یک به وجود خواهد آمد در واقع در این حالت افزایش دبی بر کاهش انتقال حرارت غلبه می‌کند و باعث افزایش بازدهی می‌شود. هرچه شیب مبدل بیشتر می‌شود بازدهی کل آن کاهش پیدا می‌کند. این بدان خاطر است که سطح انتقال حرارت کاهش پیدا خواهد کرد زیرا در حالت عمودی جریان به صورت فیلم دورتادور لوله ۳ اینچی را احاطه خواهد کرد اما در حالت زاویه‌دار جریان از حالت فیلم خارج شده و تنها قسمتی از لوله مسی وظیفه عبور آب را به عهده دارد و تنها همان قسمت است که با لوله مسی آب سرد می‌تواند انتقال حرارت انجام دهد

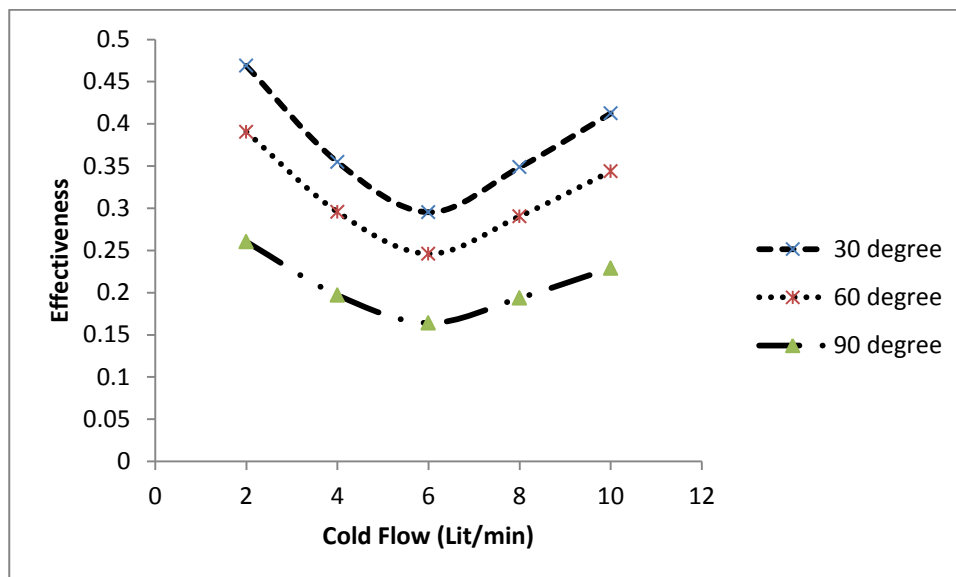
شکل ۴-۶ نتایج بازدهی مبدل در زوایای ۳۰، ۶۰ و ۹۰ درجه را نشان می‌دهد با این تفاوت که دبی ثابت آب گرم از ۲ لیتر بر دقیقه به چهار لیتر بر دقیقه افزایش پیدا کرده است. همان طور که در شکل مشاهده می‌نمایید بر خلاف شکل ۴-۵ در شکل ۴-۶ نمودار صعودی مطلق نیست و ابتدا نزولی و سپس صعودی خواهد شد.



شکل ۴-۶: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۴ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

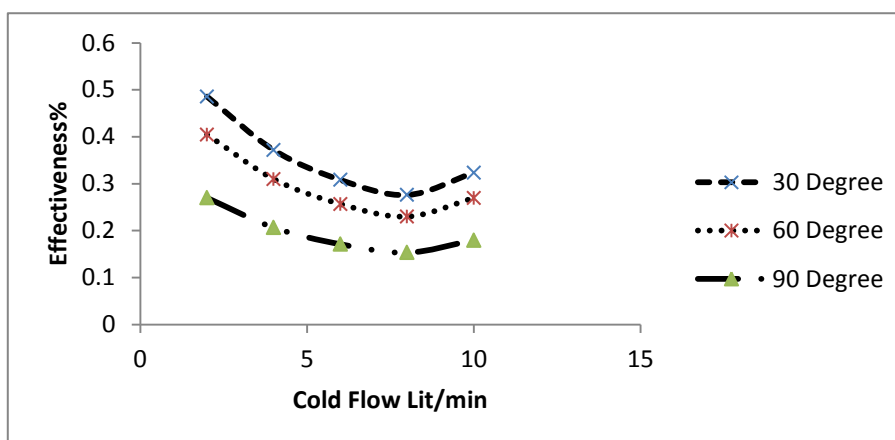
زمانی که دبی آب گرم را ۴ لیتر بر دقیقه ثابت شده باشد با افزایش دبی آب سرد از ۲ تا ۴ لیتر بر دقیقه با کاهش بازدهی روبرو خواهیم بود؛ در معادله (۳-۱) در این شرایط کسر دبی‌ها حذف خواهد شد زیرا در مخرج دبی کمینه دبی آب سرد خواهد بود و با توجه به اینکه در صورت دبی آب سرد وجود دارد این کسر حذف خواهد شد و از طرفی با افزایش دبی آب سرد دمای پیش گرم شده کم شده و با کاهش بازدهی روبرو خواهیم شد. با افزایش دبی آب سرد از ۴ لیتر تا ۱۰ لیتر بر دقیقه دبی کمینه دبی آب گرم خواهد شد و کسر دبی به یک کسر بزرگتر از یک ظاهر خواهد شد. هرچند با کاهش دبی آب پیش گرم انتظار می‌رود بازدهی کم شود اما ظاهر شدن کسر دبی‌های بزرگتر از یک باعث افزایش بازدهی می‌شود در واقع می‌توان گفت افزایش دبی بر کاهش اختلاف دما غلبه خواهد کرد. شکل‌های ۵-۶ و ۵-۷ نیز به همین ترتیب است با این تفاوت که در آنجا دبی آب گرم به ترتیب ۶ و ۸ لیتر بر دقیقه است

در مرحله بعد با ثابت نگه داشتن دبی آب گرم در ۶ لیتر بر دقیقه و افزایش دبی آب سرد آزمایش‌ها ادامه خواهد داشت که در شکل ۴-۷ نتایج نمایش داده شده است.



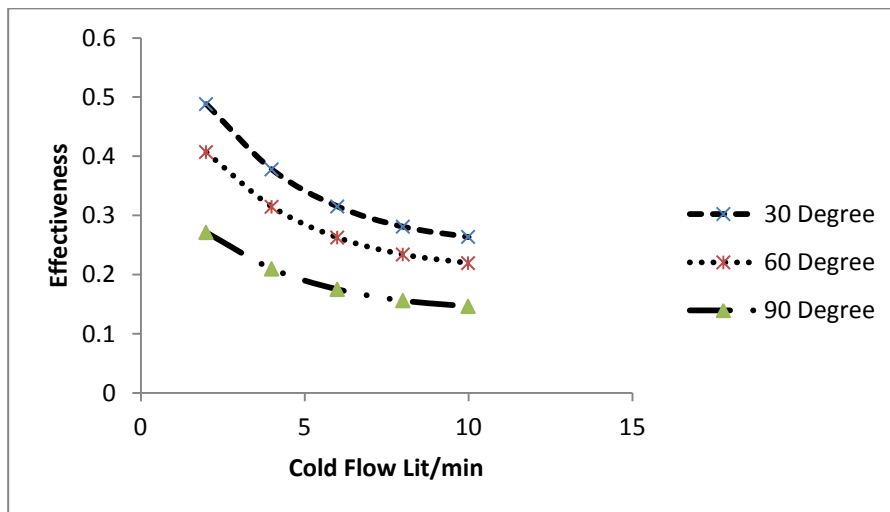
شکل ۴-۷: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۶ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

در مرحله بعد دبی آب گرم به ۸ لیتر بر دقیقه تغییر خواهد کرد و همانند مراحل قبل ابتدا با کاهش بازدهی و سپس با افزایش بازدهی روبرو خواهیم شد که دلیل آن در قسمت‌های قبل توضیح داده شده است. شکل ۴-۸ تغییرات بازدهی بر حسب دبی ثابت آب گرم ۸ لیتر بر دقیقه به همراه افزایش دبی آب سرد را نشان می‌دهد



شکل ۴-۸: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۸ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

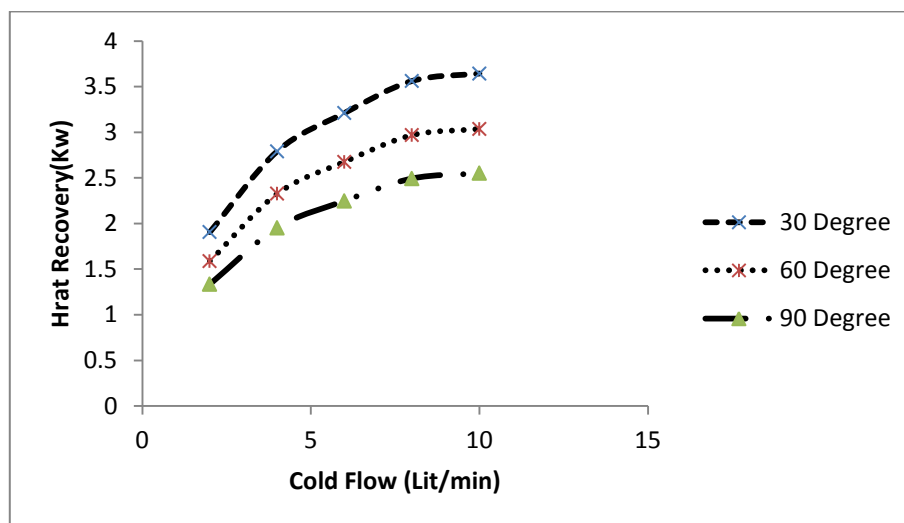
شکل ۴-۹ نتایج بازدهی مبدل حرارتی در دبی ثابت آب گرم ۱۰ لیتر بر دقیقه به همراه افزایش دبی آب سرد را نشان می‌دهد. در همه حالات دبی آب گرم بیشتر از دبی آب سرد است در نتیجه کسر دبی‌ها در معادله (۲-۱) حذف خواهد شد و با افزایش دبی آب سرد دمای پیش گرم کاهش پیدا خواهد کرد و در نتیجه پیوسته کاهش بازدهی را خواهیم داشت. نکته‌ای که حائز اهمیت است با افزایش دبی آب گرم بازدهی در دبی‌های ثابت آب سرد کاهش پیدا خواهد کرد علاوه بر توضیح فیزیکی این اتفاق علت این مهم تغییر کم اختلاف دما با استفاده بیش از حد آب گرم است به عبارتی با مصرف بیشتر دبی آب گرم افزایش دمای کمتری به دست آمده است مانند این است که شما برای خرید یک کالا بهایی بیشتر از ارزش آن را پرداخت کرده باشید. به این دلیل است که با افزایش دبی آب گرم در نمودارها در کل بازدهی‌ها در دبی‌های ثابت آب سرد کاهش پیدا می‌کند.



شکل ۴-۹: بازدهی مبدل در دبی ثابت آب گرم ۱۰ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

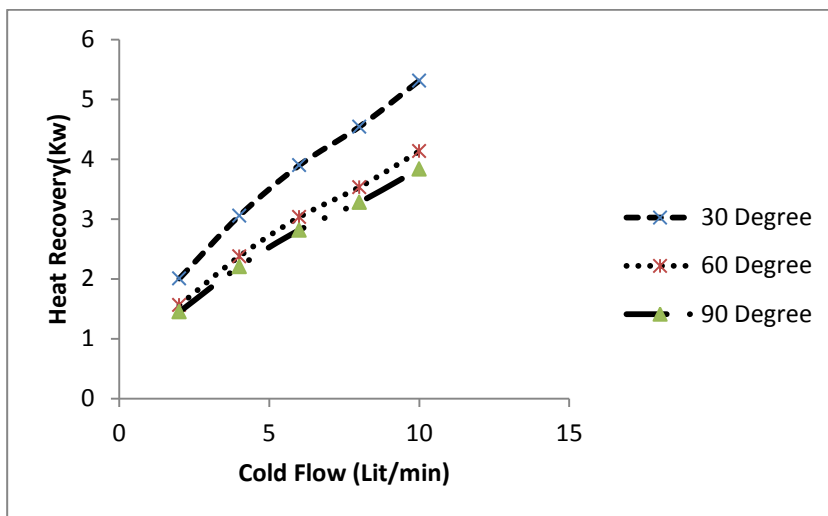
در مرحله بعدی بررسی انتقال حرارت با همین شرایط و در زوایای ۳۰، ۴۵ و ۹۰ درجه می‌باشد. افزایش انتقال حرارت با افزایش دبی قابل پیش‌بینی است از آنجایی که معادله ۲-۲ نیز گویای این مطلب است باید بدانیم با افزایش دبی، حجم بیشتری از سیال قابلیت انتقال حرارت را خواهد داشت شاید دمای

خروجی کاهش یابد اما افزایش دبی بر این کاهش اختلاف دما غلبه می‌کند و منجر به افزایش انتقال حرارت می‌شود. شکل ۴-۱۰ نتایج انتقال حرارت مبدل حرارتی در زوایای ۳۰، ۶۰ و ۹۰ درجه می‌باشد که در آن آب گرم با دبی ثابت ۲ لیتر بر دقیقه است.

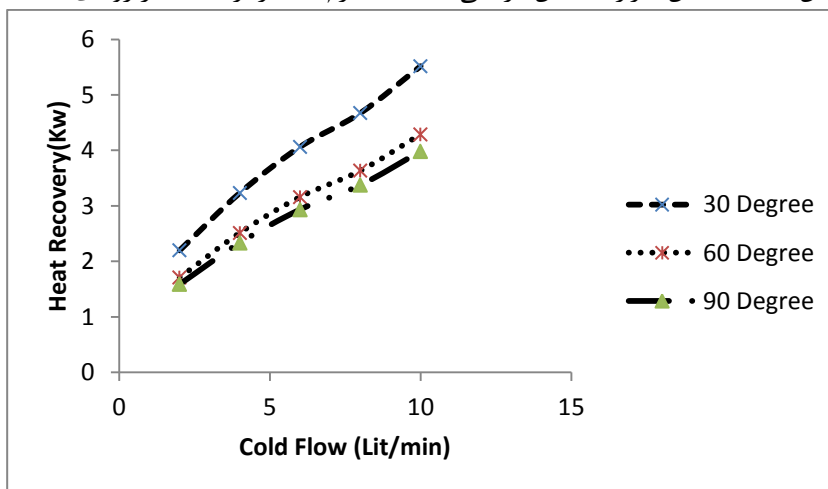


شکل ۴-۱۰: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۲ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

در شکل ۴-۱۱ همین شرایط با این تفاوت که دبی آب گرم به ۴ لیتر بر دقیقه تغییر پیدا کرده را نشان می‌دهد. با افزایش دبی آب سرد طبق معادله ۲-۲ انتقال حرارت بیشتر شده و از آنجایی که در این مرحله نسبت به مرحله قبل دبی آب گرم نیز افزایش پیدا کرده است با افزایش اختلاف دما افزایش انتقال حرارت نسبت به حالت قبل نیز خواهیم داشت



شکل ۴-۱۱: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۴ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف



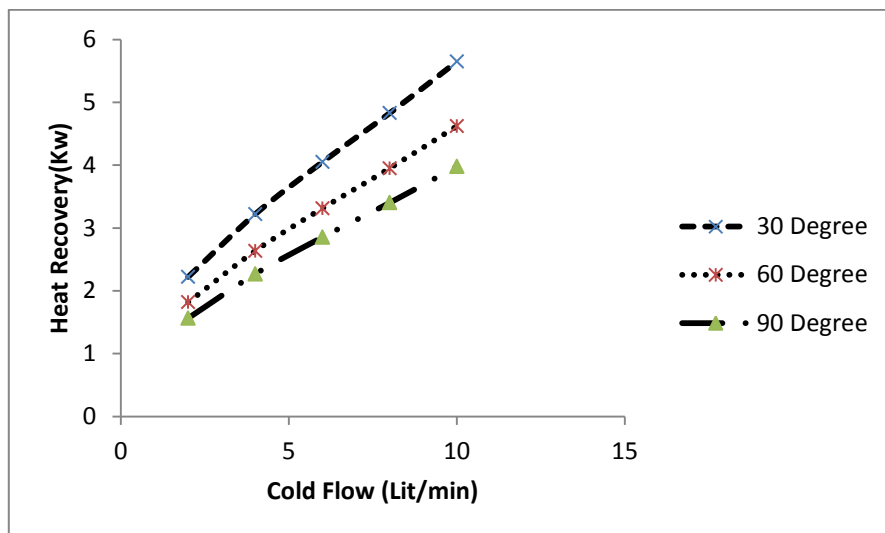
شکل ۴-۱۲: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۶ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

همان طور که نمودارهای ۴-۱۱ و ۴-۱۲ نشان می‌دهد افزایش دبی آب گرم تاثیری در صعودی بودن

نمودار نخواهد گذاشت و مانند مراحل قبل در این مراحل نیز با افزایش زاویه کاهش انتقال حرارت را

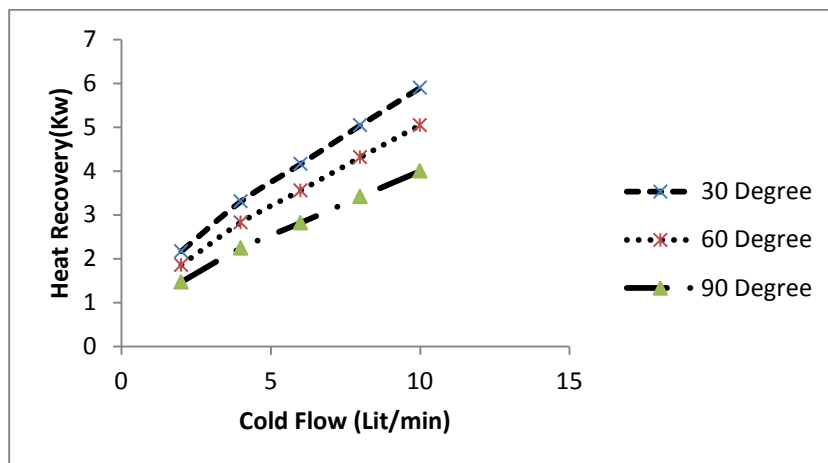
خواهیم داشت. زیرا با افزایش زاویه فیلم جریان که در دور لوله ۳ اینچی ایجاد شده بود دیگر تشکل

نخواهد شد و تنها بخشی از قسمت لوله‌ها باهم جهت انتقال حرارت در تماس هستند.



شکل ۴-۱۳: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۸ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

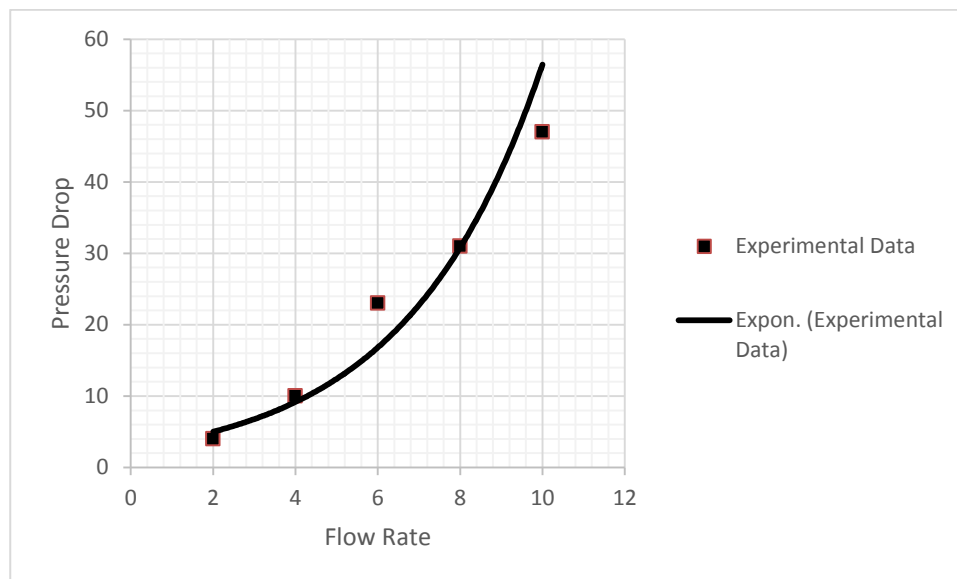
در شکل‌های ۴-۱۳ و ۴-۱۴ روند صعودی بودن انتقال حرارت تغییر نکرده است اما همان طور که در قسمت قبل توضیح داده شد با افزایش دبی حجم بیشتری از انتقال حرارت صورت گرفته است که بر کاهش اختلاف دما غلبه کرده است و ویژگی یکسانی که در همه نمودارها مشاهده می‌شود کاهش انتقال حرارت در اثر افزایش زاویه مبدل است. این کاهش را می‌توان بخاطر درگیر شدن حجم کمتری از سیال آب گرم با لوله مارپیچ حامل جریان آب سرد دانست زیرا با تغییر زاویه فیلم جریان تشکیل نخواهد شد و تنها قسمتی از لوله مسی سه اینچی در گیر انتقال حرارت با لوله مارپیچ خواهد شد.



شکل ۴-۱۴: انتقال حرارت مبدل در دبی ثابت آب گرم ۱۰ لیتر بر دقیقه در زوایای مختلف

۶-۴ نتایج آزمایش افت فشار

دانستن میزان افت فشار مبدل از اهمیت بالایی برخوردار است زیرا در صورت نیاز باید از پمپ در مجموعه استفاده شود که اقتصادی بودن این شرایط مستلزم بررسی می‌باشد. نتایج آزمایش‌های افت فشار را می‌توانید در شکل ۴-۱۵ مشاهده کرد. از آنجایی که افت فشار در لوله مارپیچ با دبی رابطه‌نمایی دارد با افزایش دبی فشار کاهش می‌یابد از طرفی مارپیچ بودن لوله و تغییر جهت مداوم سیال دلیل فیزیکی این افت فشار می‌باشد.



شکل ۴-۱۵: نتایج آزمایش‌های افت فشار

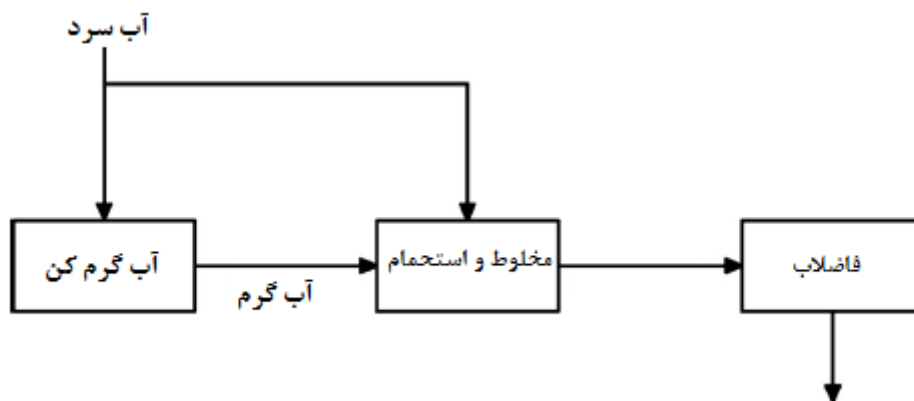
۷-۴ نتایج نحوه اتصالات مختلف سیستم پیش‌گرمایش آب

همان طور که در قسمت ۷-۲ توضیح داده شد آب پیش‌گرم شده در خروجی مبدل به سه صورت قابل استفاده می‌باشد. آب پیش‌گرم شده در مرحله اول به دو قسمت تقسیم شده و قسمتی وارد سیستم گرمایش و قسمت دیگر وارد محل استحمام می‌شود در مرحله بعدی آب پیش‌گرم شده تنها وارد سیستم گرمایش شده و در مرحله آخر آب پیش‌گرم تنها وارد محل استحمام می‌شود. در هر مرحله دبی آب گرم خارج شده از آب‌گرم‌کن و دمای آن و همچنین دمای آب پیش‌گرم شده و دبی آن اندازه‌گیری می‌شود. برای محاسبه میزان انرژی صرفه جویی شده باید میزان انرژی مصرف شده در حالت اولیه یعنی حالت بدون نصب مبدل را اندازه‌گیری کرد که در قسمت ۷-۴-۱ توضیح داده شده است.

۷-۴-۱ حالت اولیه

حالت اولیه در واقع حالت استفاده از حمام بدون نصب مبدل است چون برای محاسبه میزان مصرف انرژی در معادله (۲-۳) به دبی آب گرم نیاز داریم انجام این آزمایش الزامی می‌باشد. همان‌طور که در فصل‌های پیشین توضیح داده شد آب‌گرم‌کن را روی ۶۰ درجه ثابت، دبی مخلوط را ۱۱ لیتر بر دقیقه در

نظر گرفته می‌شود. شکل ۴-۱۶ تصویر شماتیک حالت بدون نصب مبدل را نشان می‌دهد



شکل ۴-۱۶: نمودار مسیر مصرف آب گرم برای استحمام بدون استفاده از مبدل

در طی این آزمایش دبی آب گرم ۷ و دبی آب سرد ۴ لیتر بر دقیقه به دست آمد. طبق معادله (۳-۲) و (۴-۲) انرژی مصرف شده جهت تامین آب گرم حمام برای یک خانواده ۴ نفره در طول سال در این بخش ۱/۸ میلیون کیلوکالری معادل ۲۱۰ مترمکعب گاز است.

۴-۷-۲ پیش‌گرمایش آب ورودی به حمام و آب‌گرم‌کن

میزان دبی به‌دست‌آمده آب گرم در این حالت ۳/۸ لیتر بر دقیقه است و دمای آب پیش‌گرم ۳۵ درجه سانتی‌گراد است با جایگذاری در معادله (۳-۲) و (۴-۲) میزان انرژی مصرف شده در این حالت برای یک خانواده ۴ نفره ۷۷۴ هزار کیلوکالری معادل ۹۰ مترمکعب گاز می‌باشد. به عبارتی میزان گاز صرفه-جویی شده ۱۲۰ مترمکعب است.

۴-۷-۳ پیش‌گرمایش آب ورودی به آب‌گرم‌کن

میزان دبی به‌دست‌آمده آب گرم در این حالت ۴/۶ لیتر بر دقیقه است و دمای آب پیش‌گرم ۳۳

درجه سانتی‌گراد است با جایگذاری در معادله ۲-۳ و ۲-۴ میزان انرژی مصرف‌شده در این حالت برای یک خانواده ۴ نفره تقریباً ۸۶۰ هزار کیلوکالری معادل ۱۰۰ مترمکعب گاز می‌باشد؛ که برابر است با ۱۱۰ مترمکعب صرفه‌جویی در گاز مصرف‌شده.

۴-۷-۴ پیش‌گرمایش آب ورودی به محل استحمام

میزان دبی به‌دست‌آمده آب گرم در این حالت ۴/۸ لیتر بر دقیقه و دمای آب ورودی به سیستم گرمایش ۲۶ درجه سانتی‌گراد است با جایگذاری در معادله (۲-۳) و (۲-۴) میزان انرژی مصرف‌شده در این حالت برای یک خانواده ۴ نفره ۱/۲ میلیون کیلوکالری معادل ۱۴۰ مترمکعب گاز می‌باشد؛ که میزان گاز صرفه‌جویی شده ۷۰ مترمکعب است.

۴-۸ میزان صرفه‌جویی پروژه

طبق میزان صرفه‌جویی انجام‌شده در سال اول برای حالت اول ۱۲۰ مترمکعب گاز معادل ۱۲۰ هزار ریال و صرفه‌جویی انجام‌شده درازای بهای دریافتی در بخش صادرات گاز معادل ۳۶ دلار و برای حال دوم یعنی پیش‌گرمایش آب ورودی به آب‌گرم‌کن میزان صرفه‌جویی ۱۱۰ مترمکعب گاز که معادل ۱۱ هزار ریال و میزان صرفه‌جویی در این حالت به ازای بهای صادراتی گاز ۳۳ دلار است. در حالت سوم پیش‌گرمایش آب محل استحمام ۷۰ مترمکعب گاز در طی یک سال صرفه‌جویی می‌شود که معادل ۷۰ هزار ریال و بهای صادراتی آن ۲۱ دلار می‌باشد.

۴-۹ نتایج تحلیل ارزش حال خالص پروژه

در این قسمت هر سه حالت نصب مبدل را بررسی کرده و در جدول ارزش حال خالص آورده شده است. هزینه ساخت مبدل و نصب آن ۳۵۰۰۰۰۰ ریال در نظر گرفته و میزان سودآوری پروژه در ده سال آینده بررسی شده است.

در جدول ۴-۱ نتایج بررسی ارزش حال خالص را در ده سال اولیه اجرای پروژه با نرخ داخلی گاز نشان داده شده است. مثبت بودن جمع کل ستون ارزش حال خالص به معنای سودآوری پروژه و رسیدن به نقطه بازگشت سرمایه در این ده سال است اما اینکه دقیقاً در چه سالی بازگشت سرمایه انجام خواهد شد در قسمت ۴-۹-۱ توضیح داده شده است.

جدول ۴-۲ همین شرایط را برای حالت اول اما با نرخ صادراتی محاسبه می‌کند. عدد به‌دست‌آمده جمع ستون ارزش خالص بزرگ‌تر از عدد به‌دست‌آمده با نرخ داخلی گاز است این بدان معنی است که نرخ صادراتی پروژه را جذاب‌تر و در نتیجه بازگشت سرمایه زودتری به دنبال خواهد داشت.

جدول ۴-۱: ارزش حال خالص حالت اول نصب سیستم در ده سال با نرخ داخلی گاز

سال	مقدار سرمایه گذاری (a)	صرفه جویی خالص (b)	افزایش قیمت گاز ٪۰.۵ (c)	فاکتور تنزیل ٪۱.۰ (e)	ارزش حال $b \times c/e$
۰	-۳۵۰۰۰۰		۱	۱	-۳۵۰۰۰۰
۱		+۱۲۰۰۰	۱/۰.۵	۱/۱	۱۱۴۵۰
۲		+۱۲۰۰۰	۱/۱	۱/۲.۱	۱۰۹۰۰
۳		+۱۲۰۰۰	۱/۱.۵	۱/۳.۰	۱۰۰۰۰
۴		+۱۲۰۰۰	۱/۲.۱	۱/۴.۷	۹۸۰۰
۵		+۱۲۰۰۰	۱/۲.۷	۱/۶.۱	۹۴۰۰
۶		+۱۲۰۰۰	۱/۳.۴	۱/۷.۸	۹۰۰۰
۷		+۱۲۰۰۰	۱/۴	۱/۹	۸۸۰۰
۸		+۱۲۰۰۰	۱/۴.۷	۲/۱	۸۴۰۰
۹		+۱۲۰۰۰	۱/۵.۵	۲/۳	۸۰۰۰
۱۰		+۱۲۰۰۰	۱/۶.۲	۲/۶	۷۴۰۰
					NPV=-۲۵۰۰۰۰

جدول ۴-۲: ارزش حال خالص حالت اول نصب سیستم در ده سال با نرخ صادراتی گاز

سال	مقدار	صرفه جویی	فاکتور تورم	فاکتور تنزیل	ارزش حال
	سرمایه گذاری (a)	خالص (b)	%۰.۵ (c)	%۱.۰ (e)	$b \times c/e$
۰	-۳۵۰۰۰۰		۱	۱	-۳۵۰۰۰۰
۱		+۱۰۰۰۰۰	۱/۰.۵	۱/۱	۹۵۴۰۰
۲		+۱۰۰۰۰۰	۱/۱	۱/۲.۱	۹۰۹۰۰
۳		+۱۰۰۰۰۰	۱/۱.۵	۱/۳	۸۸۴۰۰
۴		+۱۰۰۰۰۰	۱/۲.۱	۱/۴.۷	۸۲۳۰۰
۵		+۱۰۰۰۰۰	۱/۲.۷	۱/۶.۱	۷۸۸۰۰
۶		+۱۰۰۰۰۰	۱/۳.۴	۱/۷.۸	۷۵۳۰۰
۷		+۱۰۰۰۰۰	۱/۴	۱/۹	۷۳۷۰۰
۸		+۱۰۰۰۰۰	۱/۴.۷	۲/۱	۷۰۰۰۰
۹		+۱۰۰۰۰۰	۱/۵.۵	۲/۳	۶۷۰۰۰
۱۰		+۱۰۰۰۰۰	۱/۶.۲	۲/۶	۶۲۳۰۰

$$NPV=۸۰۰۰۰۰$$

جدول ۳-۴: ارزش حال خالص حالت دوم نصب سیستم در ده سال با نرخ داخلی گاز

سال	مقدار	صرفه جویی	فاکتور تورم	فاکتور تنزیل	ارزش حال
	سرمایه گذاری (a)	خالص (b)	%۵ (c)	%۱۰ (e)	$b \times c/e$
۰	-۳۵۰۰۰۰		۱	۱	-۳۵۰۰۰۰
۱		+۱۱۰۰۰	۱/۰۵	۱/۱	۱۰۵۰۰
۲		+۱۱۰۰۰	۱/۱	۱/۲۱	۱۰۰۰۰
۳		+۱۱۰۰۰	۱/۱۵	۱/۳	۹۷۰۰
۴		+۱۱۰۰۰	۱/۲۱	۱/۴۶	۹۰۰۰
۵		+۱۱۰۰۰	۱/۲۷	۱/۶۱	۸۶۰۰
۶		+۱۱۰۰۰	۱/۳۴	۱/۷۸	۸۲۰۰
۷		+۱۱۰۰۰	۱/۴	۱/۹	۸۱۰۰
۸		+۱۱۰۰۰	۱/۴۷	۲/۱	۷۷۰۰
۹		+۱۱۰۰۰	۱/۵۵	۲/۳	۷۴۰۰
۱۰		+۱۱۰۰۰	۱/۶۲	۲/۶	۶۸۰۰

$$NPV = -۲۵۰۰۰۰$$

جدول ۳-۴ نشان می‌دهد حالت اول از حالت دوم صرفه اقتصادی بیشتری دارد زیرا $NPV_1 > NPV_2$

و در هر دو حالت نرخ صادراتی بازگشت سرمایه سریع‌تری نسبت به بهاد داخلی دارد زیرا؛ در ایران بهای

انرژی بسیار کم است و تا حدودی این اختلاف بازگشت سرمایه بین نرخ داخلی و نرخ صادراتی قابل

پیش‌بینی بوده است.

جدول ۴-۴: ارزش حال خالص حالت دوم نصب سیستم در ده سال با نرخ صادراتی گاز

سال	مقدار	صرفه‌جویی	فاکتور تورم	فاکتور تنزیل	ارزش حال
	سرمایه‌گذاری (a)	خالص (b)	%۵ (c)	%۱۰ (e)	$b \times c/e$
۰	-۳۵۰۰۰۰		۱	۱	-۳۵۰۰۰۰
۱		+۸۵۰۰۰	۱/۰۵	۱/۱	۸۱۲۰۰
۲		+۸۵۰۰۰	۱/۱	۱/۲۱	۷۸۰۰۰
۳		+۸۵۰۰۰	۱/۱۵	۱/۳	۷۵۰۰۰
۴		+۸۵۰۰۰	۱/۲۱	۱/۴۶	۷۰۰۰۰
۵		+۸۵۰۰۰	۱/۲۷	۱/۶۱	۶۷۰۰۰
۶		+۸۵۰۰۰	۱/۳۴	۱/۷۸	۶۳۰۰۰
۷		+۸۵۰۰۰	۱/۴	۱/۹	۶۲۰۰۰
۸		+۸۵۰۰۰	۱/۴۷	۲/۱	۶۰۰۰۰
۹		+۸۵۰۰۰	۱/۵۵	۲/۳	۵۷۰۰۰
۱۰		+۸۵۰۰۰	۱/۶۲	۲/۶	۵۳۰۰۰

NPV=۶۸۰۰۰۰

در جدول ۴-۵ نیز مانند دو حالت قبل حالت با نرخ داخلی بهای گاز و نرخ صادراتی آن ارزش حال خالص بررسی شده است. نتایج نشان می‌دهد که این حالت از دو حالت قبل بازگشت سرمایه دیرتری خواهد داشت.

جدول ۴-۵: ارزش حال خالص حالت سوم نصب سیستم در ده سال با نرخ داخلی گاز

سال	مقدار سرمایه‌گذاری (a)	صرفه‌جویی خالص (b)	فاکتور تورم (c)٪۰.۵	فاکتور تنزیل (e)٪۰.۱	ارزش حال $b \times c/e$
۰	-۳۵۰۰۰۰		۱	۱	-۳۲۶۰۰۰
۱		+۷۰۰۰	۱/۰.۵	۱/۱	۶۷۰۰
۲		+۷۰۰۰	۱/۱	۱/۲.۱	۶۳۰۰
۳		+۷۰۰۰	۱/۱.۵	۱/۳	۶۲۰۰
۴		+۷۰۰۰	۱/۲.۱	۱/۴.۶	۵۷۰۰
۵		+۷۰۰۰	۱/۲.۷	۱/۶.۱	۵۵۰۰
۶		+۷۰۰۰	۱/۳.۴	۱/۷.۸	۵۲۰۰
۷		+۷۰۰۰	۱/۴	۱/۹	۵۱۰۰
۸		+۷۰۰۰	۱/۴.۷	۲/۱	۴۹۰۰
۹		+۷۰۰۰	۱/۵.۵	۲/۳	۴۷۰۰
۱۰		+۷۰۰۰	۱/۶.۲	۲/۶	۴۳۰۰
					NPV=
					-۲۹۰۰۰۰

جدول ۴-۶: ارزش حال خالص حالت سوم نصب سیستم در ده سال با نرخ صادراتی بهای گاز

سال	مقدار	صرفه جویی	فاکتور تورم	فاکتور تنزیل	ارزش حال
	سرمایه گذاری (a)	خالص (b)	۵٪ (c)	۱۰٪ (e)	$b \times c/e$
۰	-۳۵۰۰۰۰		۱	۱	-۳۵۰۰۰۰
۱		+۵۰۰۰۰	۱/۰۵	۱/۱	۴۷۷۰۰
۲		+۵۰۰۰۰	۱/۱	۱/۲۱	۴۵۴۰۰
۳		+۵۰۰۰۰	۱/۱۵	۱/۳	۴۴۳۰۰
۴		+۵۰۰۰۰	۱/۲۱	۱/۴۶	۴۱۲۰۰
۵		+۵۰۰۰۰	۱/۲۷	۱/۶۱	۳۹۴۰۰
۶		+۵۰۰۰۰	۱/۳۴	۱/۷۸	۳۷۸۰۰
۷		+۵۰۰۰۰	۱/۴	۱/۹	۳۶۸۰۰
۸		+۵۰۰۰۰	۱/۴۷	۲/۱	۳۵۰۰۰
۹		+۵۰۰۰۰	۱/۵۵	۲/۳	۳۳۶۰۰
۱۰		+۵۰۰۰۰	۱/۶۲	۲/۶	۳۱۲۰۰

$$NPV=52000$$

در فصل بعد در نمودار ۵-۱ و ۵-۲ برای هر سه حالت مختلف نمودار ارزش حال خالص برحسب

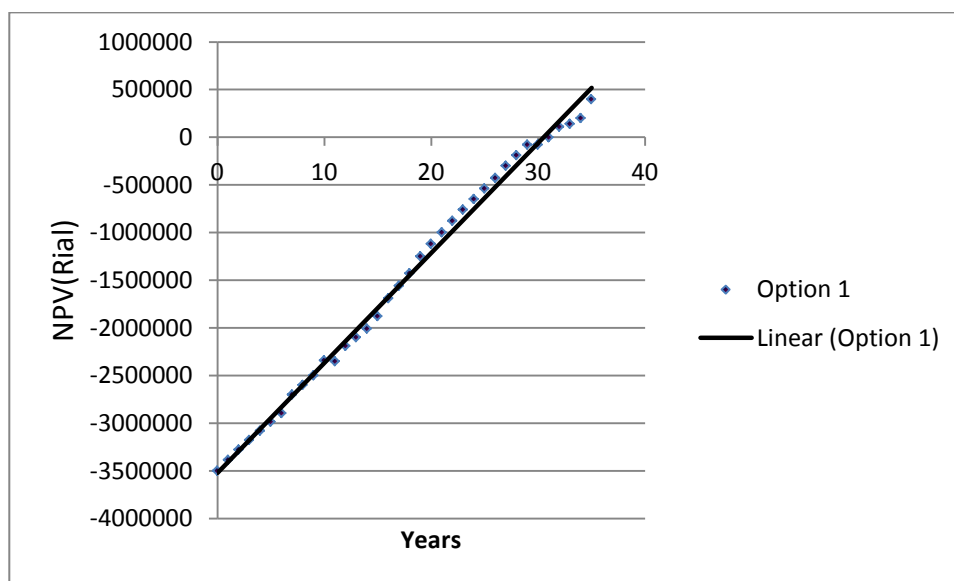
سال رسم و سال دقیق بازگشت سرمایه نشان داده شده است.

۴-۹-۱ بازگشت سرمایه

نقطه سر به سر در روش ارزش حال خالص زمانی اتفاق می افتد که $NPV=0$ و از این مرحله به بعد

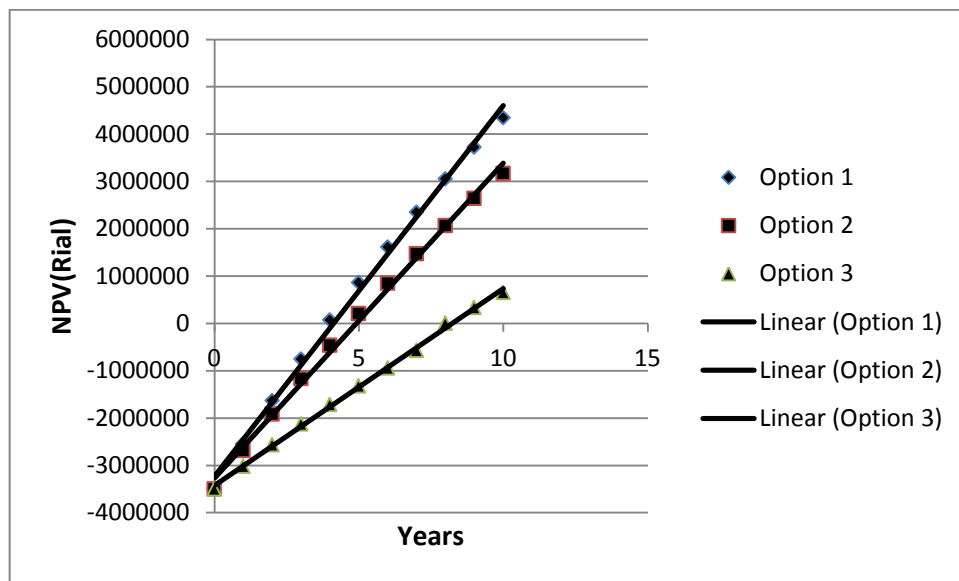
سود پروژه تلقی می شود برای محاسبه زمان دقیق بازگشت سرمایه از جداول ارزش حال خالص که در

قسمت ۴-۹ محاسبه شد درون یابی کرده و زمان دقیق بازگشت سرمایه محاسبه می‌شود شکل ۴-۱۷ و ۴-۱۸ نمودار ارزش حال خالص آزمایشات انجام شده می‌باشد. نرخ بهای داخلی بازگشت سرمایه جذابی نخواهد داشت و بهترین حالت آن ۳۰ ساله خواهد بود از این رو دو حالت بعدی که به مراتب ذخیره‌سازی انرژی کمتری داشته اند در نمودار آورده نشده است محل تلاقی نمودار با محور افقی سال بازگشت سرمایه را نشان خواهد داد. شکل ۴-۱۷ بازگشت سرمایه بر اساس نرخ داخلی و شکل ۴-۱۸ بازگشت سرمایه بر اساس نرخ صادراتی می‌باشد



شکل ۴-۱۷: بازگشت سرمایه با متد ارزش حال خالص هر سه نوع اتصال مبدل با بهای داخلی گاز

بازگشت سرمایه در اتصال نوع یک سریع‌تر اتفاق خواهد افتاد و تقریباً معادل ۷ سال است این در حالی است که اتصال نوع دوم ۸ سال و اتصال نوع سوم ۱۲ سال بعد بازگشت سرمایه را بدنبال خواهند داشت نمودار ۴-۱۸ سه نوع اتصال را با نرخ صادراتی بررسی کرده است و نتایج متفاوتی را نشان می‌دهد



شکل ۴-۱۸: بازگشت سرمایه با متد ارزش حال خالص هر سه نوع اتصال مبدل با بهای صادراتی گاز

بازگشت سرمایه با نرخ صادراتی از بازگشت سرمایه با نرخ داخلی سریع‌تر اتفاق می‌افتد و دلیل این

امر ارزان بودن بهای انرژی در کشور ایران است

۴-۱۰ اصل عدم قطعیت

عدم قطعیت مفهومی است که در زمینه‌های مختلفی از قبیل فلسفه، آمار، اقتصاد، بیمه، روانشناسی، جامعه‌شناسی، مهندسی و علوم اطلاعات کاربرد دارد. این مفهوم در پیش‌بینی وقایع آینده و اندازه‌گیری‌های انجام شده مورد استفاده قرار می‌گیرد. عدم قطعیت به معنی نداشتن قطعیت است یا شرایطی است که به دلیل دانش ناکافی امکان اظهار نظر قطعی در مورد شرایط موجود یا آینده وجود نداشته باشد. کلمه عدم قطعیت به معنی تردید در خصوص مقدار نتیجه اندازه‌گیری می‌باشد. عدم قطعیت اندازه‌گیری به ما اطلاعاتی درباره کیفیت اندازه‌گیری ارائه می‌دهد. نتیجه فقط تخمینی از مقدار واقعی می‌باشد و فقط

هنگامی کامل است که با بیانیه‌ای در خصوص عدم قطعیت همراه باشد. بدین دلیل در این قسمت سعی شده نتایج با اصل عدم قطعیت بررسی و ارائه شود.

عدم قطعیت با توجه به موضوع و نوع مسئله از روش‌های مختلفی می‌تواند بررسی شود. که روش‌های آزمون را می‌توان در قالب پارامترهای آماری مختلفی همچون انحراف استاندارد، واریانس، انحراف استاندارد نسبی یا ضریب نوسان و سایر پارامترها گزارش داد. از آنجایی که برای هر داده در این پروژه از سه آزمایش استفاده شده است و میانگین آن‌ها در نمودارها نشان داده شده است تصمیم گرفته شده عدم قطعیت بر پایه آزمون انحراف استاندارد میانگین بیان شود. که آن را با $\sigma_{\bar{x}}$ نمایش می‌دهند. معادله (۱-۴) و معادله (۲-۴) به ترتیب انحراف استاندارد و انحراف استاندارد میانگین را معرفی می‌کنند [۲۱]. که در آن‌ها x داده اندازه‌گیری شده و N تعداد دفعات اندازه‌گیری هر دما می‌باشد. از آنجایی که نحوه اندازه‌گیری برای تمام شرایط یکسان می‌باشد لازم نیست عدم قطعیت برای تک تک موارد بررسی شود در این شرایط چهار دمای اندازه‌گیری شده را بطور تصادفی انتخاب و عدم قطعیت هریک را محاسبه کرده و بیشترین عدم قطعیت برای کل داده‌ها در نظر گرفته می‌شود.

$$\sigma = \sqrt{\frac{1}{N-1} \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \quad (1-4)$$

$$\sigma_{\bar{x}} = \frac{\sigma}{\sqrt{N}} \quad (2-4)$$

در اینجا برای هر سنسور چهار داده تصادفی انتخاب می‌شود جدول ۴-۷ داده‌های تصادفی سنسور شماره یک است که وظیفه اندازه‌گیری دمای آب ورودی به ساختمان را به عهده داشته است.

جدول ۴-۷: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۱

میانگین	آزمایش ۳	آزمایش ۲	آزمایش ۱	
۲۶/۱۶	۲۶	۲۶/۵	۲۶	داده شماره ۱
۲۶/۳	۲۶	۲۶	۲۶/۵	داده شماره ۲
۲۵/۶	۲۵/۵	۲۶	۲۵/۴	داده شماره ۳
۲۵/۸	۲۶	۲۶	۲۵/۵	داده شماره ۴

انحراف استاندارد میانگین برای هر چهار داده برابر است با :

$$\sigma_{\bar{x}_1} = 0/3$$

$$\sigma_{\bar{x}_3} = 0/4$$

$$\sigma_{\bar{x}_2} = 0/3$$

$$\sigma_{\bar{x}_4} = 0/3$$

جدول ۴-۸ چهار داده تصادفی از سنسور شماره ۲ می باشد که وظیفه اندازه گیری دمای آب استحمام

را به عهده دارد.

جدول ۴-۸: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۲

میانگین	آزمایش ۳	آزمایش ۲	آزمایش ۱	
۴۵/۳	۴۵/۵	۴۵	۴۵/۵	داده شماره ۱
۴۵/۳	۴۵	۴۵,۵	۴۵/۶	داده شماره ۲
۴۵/۲	۴۵	۴۵/۱	۴۵/۴	داده شماره ۳
۴۵/۲	۴۵/۲	۴۵/۴	۴۵	داده شماره ۴

انحراف استاندارد میانگین برای هر چهار داده برابر است با :

$$\sigma_{\bar{x}_1} = 0/3$$

$$\sigma_{\bar{x}_3} = 0/2$$

$$\sigma_{\bar{x}_2} = 0/3$$

$$\sigma_{\bar{x}_4} = 0/2$$

جدول ۴-۹ چهار داده تصادفی از سنسور شماره ۳ می باشد که وظیفه اندازه گیری دمای آب پیش گرم را به عهده دارد.

انحراف استاندارد میانگین برای هر چهار داده در این قسمت برابر است با :

$$\sigma_{\bar{x}_1} = 0/3$$

$$\sigma_{\bar{x}_3} = 0/2$$

$$\sigma_{\bar{x}_2} = 0/3$$

$$\sigma_{\bar{x}_4} = 0/1$$

جدول ۴-۹: چهار داده تصادفی سنسور شماره ۳

	آزمایش ۱	آزمایش ۲	آزمایش ۳	میانگین
داده شماره ۱	۳۶/۶	۳۶	۳۶/۳	۳۶/۲
داده شماره ۲	۴۳/۵	۴۳	۴۳/۳	۴۳/۲۶
داده شماره ۳	۳۵/۵	۳۵/۵	۳۵	۳۵/۲۶
داده شماره ۴	۳۸/۵	۳۸/۷	۳۸/۸	۳۸/۶۶

این انحراف استاندارد میانگین را در اینجا عدم قطعیت بیان می کنیم. در پروژه ها با توجه به تلورانس

تعیین شده برای نتایج عدم قطعیت خوب یا بد مشخص خواهد شد. در آنالیز حساسیت بالاترین و پایین-ترین عدم قطعیت در داده‌ها ورودی مسئله خواهد شد و نتایج نباید از حد مجاز خارج باشد یا اگر این عدم قطعیت نتیجه چشم‌گیری در خروجی بگذارد در اندازه‌گیری دقیق‌تر باید تجدید نظر کرد و حساسیت بیشتری به خرج داد. در این پروژه عدم قطعیت $0/3$ را که بیشترین مقدار محاسبه شده است برای کل داده‌ها در نظر گرفته و بشکل زیر نمایش داده می‌شود:

$$T = \pm 0/3 \text{ دمای اندازه‌گیری شده}$$

از آنجایی که در این پروژه پارامتر دبی هم سه مرتبه اندازه‌گیری شده و در نتایج نهایی تاثیر خواهد گذاشت بررسی عدم قطعیت برای این اندازه‌گیری نیاز می‌باشد. از آنجایی که تمام مراحل اندازه‌گیری دبی برای هر قسمت یکسان بوده است تنها یکی از آزمایش‌ها مورد بررسی قرار می‌گیرد. باید توجه داشت تمام اعداد در جدول ۴-۱۰ بر اساس لیتر بر دقیقه می‌باشد.

جدول ۴-۱۰: چهار داده تصادفی اندازه‌گیری دبی

	آزمایش ۱	آزمایش ۲	آزمایش ۳	میانگین
داده شماره ۱	۸/۵	۸/۲	۸	۸/۲۳
داده شماره ۲	۲/۲	۲/۲	۲	۲/۱
داده شماره ۳	۸	۸/۲	۸/۵	۸/۲
داده شماره ۴	۶/۵	۶/۲	۶	۶/۲

انحراف استاندارد میانگین با توجه به معادله (۴-۲) برای دبی برابر است با:

$$\sigma_{\bar{x}_1} = 0/18$$

$$\sigma_{\bar{x}_3} = 0/14$$

$$\sigma_{\bar{x}_2} = 0/17$$

$$\sigma_{\bar{x}_4} = 0/17$$

عدم قطعیت برای دبی برابر است با 0/18 و دبی برابر است با :

$$q = \pm 0/18 \text{ دبی اندازه گیری شده}$$

۴-۱-۱ عدم قطعیت مرکب

از آنجایی که تابع میزان انرژی مصرف شده ترکیبی از ضرب دما و دبی و پارامترهای ثابت می باشد

عدم قطعیت برای این پروژ به شکل زیر تعریف می شود:

اگر تابع ریاضی به شکل رابطه (۴-۳) باشد و u_i برابر با عدم قطعیت پارامتر i ام باشد عدم قطعیت

مرکب که با U نشان داده می شود طبق رابطه (۴-۴) نشان داده می شود [۲۲].

$$y = C x_1 x_2 x_3 \dots x_i \quad (3-4)$$

$$\frac{U(y)}{y} = \sqrt{u_1^2 + u_2^2 + u_3^2 + \dots u_i^2} \quad (4-4)$$

در نتیجه عدم قطعیت مرکب برای تابع انرژی مصرف شده برابر است با 0/35 که در واقع این می-

تواند انحرافی از داده های بدست آمده باشد که در بازگشت سرمایه تاثیر خواهد گذاشت.

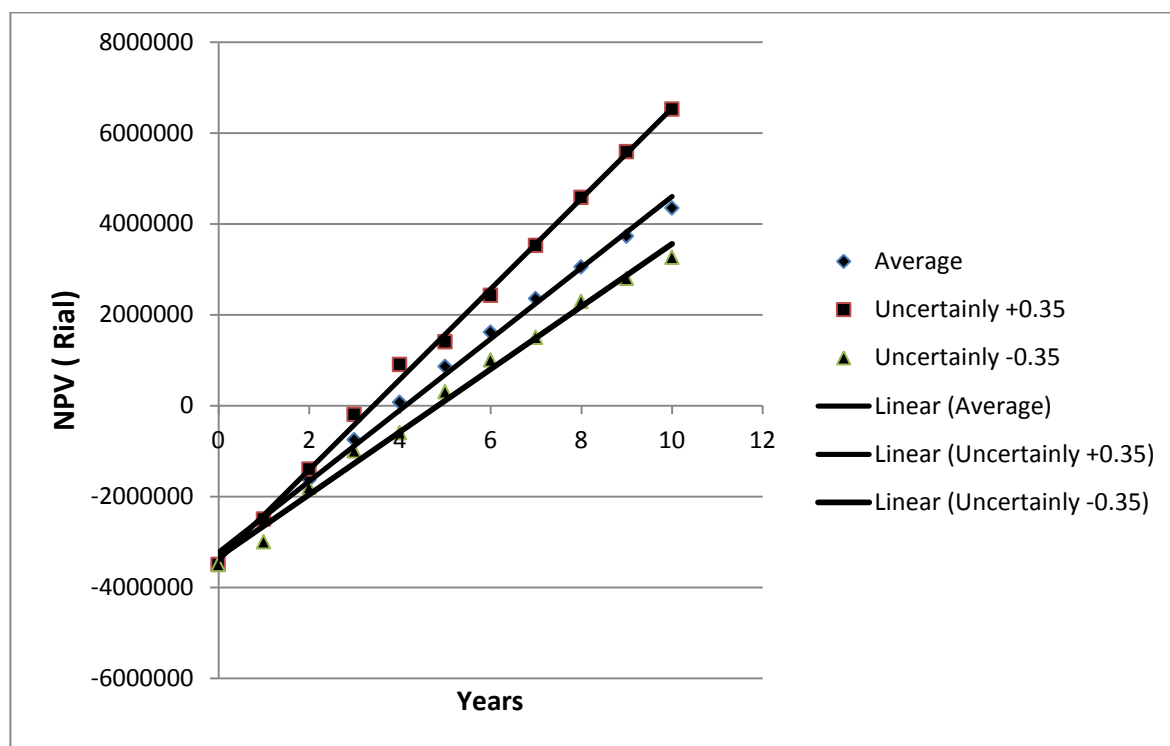
که نحوه بیان آن بصورت زیر خواهد بود :

$$y = y \pm yu(y)$$

۴-۱۱ آنالیز حساسیت

آنالیز حساسیت در واقع تاثیر بیشترین و کمترین مقدار عدم قطعیت اندازه گیری داده ها می باشد که

درست بودن یا نبودن آزمایش را می‌تواند نشان دهد. بطوری که اگر در نتایج نهایی تغییرات چشم‌گیری وجود داشته باشد اندازه‌گیری باید مجدد و با دقت بیشتری لحاظ شود. در بسیاری از موارد برای نتایج نهایی استانداردهایی موجود است که نتایج نهایی بدست آمده را با استانداردها مقایسه کرده و از صحت آزمایش اطمینان حاصل می‌شود. اگر عدم قطعیت ۰/۳۵ را عدم قطعیت مرکب برای انرژی مصرف شده لحاظ شود تاثیر آن برای بازگشت سرمایه اتصال نوع اول در شکل ۴-۱۹ نشان داده شده است.



شکل ۴-۱۹: آنالیز حساسیت تاثیر عدم قطعیت بر بازگشت سرمایه اتصال نوع اول با بهای داخلی

نمودار ۴-۱۹ نشان می‌دهد با در نظر گرفتن عدم قطعیت در بیشترین مقدار و کمترین مقدار به ترتیب بین ۶ ماه الی ۸ ماه امکان تغییر در جواب نهایی بازگشت سرمایه وجود خواهد داشت. در واقع آنالیز حساسیت می‌تواند در بهترین حالت و بدترین حالت نتایج نهایی را مشخص کند و باعث برنامه‌ریزی دقیق‌تر جهت مصرف نهایی محصول خواهد شد.

فصل ۵

نتیجه‌گیری و

پیشنهادات

۱-۵ نتیجه‌گیری

در این پروژه سعی شده مبدل حرارتی ساخته‌شده توسط کشورهای دیگر، ساخته و نتایج حاصل از آن بومی‌سازی شود. وظیفه این مبدل پیش‌گرمایش آب ورودی به ساختمان است. ابتدا به ساخت و بررسی بازدهی مبدل حرارتی پرداخته‌شده است سعی شده مبدل را در دبی‌های مختلف آزمایش و بازدهی توسط معادله ۱-۲ به دست آمد که تقریباً با توجه به دبی‌های مختلف بازدهی بین ۲۰٪ تا ۶۵٪ در حالت عایق کاری محاسبه شد. همچنین نتایج حاکی از آن بوده است که عایق کاری ۱۰٪ تا ۱۵٪ باعث افزایش بازدهی می‌شود. انتقال حرارت در مبدل در این حالت بین ۷ تا ۱۰ کیلووات است باید توجه داشت در دبی‌های یکسان با افزایش دبی میزان انتقال حرارت افزایش و میزان بازدهی کاهش پیدا می‌کند اما در حالت‌های مختلف زمان‌هایی که دبی آب سرد بیشتر از دبی آب گرم باشد افزایش دبی بر کاهش اختلاف دما غلبه می‌کند و باعث افزایش بازدهی می‌شود.

بررسی بازدهی مبدل حرارتی در زوایای مختلف حاکی از آن است که در زاویه ۳۰ درجه به‌طور کل ۱۰ درصد کاهش بازدهی و ۸ درصد کاهش انتقال حرارت خواهیم داشت و در زاویه ۶۰ درجه به‌طور میانگین برای بازدهی ۳۰ درصد و انتقال حرارت ۲۳ درصد کاهش پیدا خواهد کرد. همچنین برای حالت ۹۰ درجه نیز بازدهی و انتقال حرارت به ترتیب ۵۰ و ۴۵ درصد خواهد بود. دلیل کاهش بازدهی و انتقال حرارت را می‌توان در کاهش سطح تماس سیال گرم و سرد دانست در حالت ۹۰ درجه فیلم جریان در سرتاسر لوله درگیر انتقال حرارت با سیال سرد است درحالی‌که در زوایای مختلف فیلم جریان تشکیل نمی‌شود و بخشی از لوله درگیر انتقال حرارت می‌باشد. در مرحله بعدی میزان افت فشار مبدل بررسی شده که در دبی ۱۰ لیتر بر دقیقه افت فشار مبدل تقریباً ۴ متر ستون آب است طبق استانداردهای سازمان آب به‌طور تقریبی میزان فشار بعد از کنتور باید ۳۵ تا ۴۰ متر باشد [۱۹] با این اوصاف ۴ متر افت فشار مقدار زیادی به حساب نمی‌آید به تعبیری اگر واحدی برای ۴ متر ستون آب افت فشار نیاز به پمپ داشته باشد

پس قبل از نصب مبدل هم نیاز به پمپ داشته است. در آخر استفاده از آب پیش گرمایش شده در سه حالت مختلف بررسی شده است و نتایج در فصل گذشته آورده شده است با محاسبات اقتصادی مسئله با روش ارزش حال خالص میزان بازگشت سرمایه در حالت‌های مختلف بطور خلاصه در جدول ۱-۵ آورده شده است

جدول ۱-۵ حالت اولیه نصب را حالت بهینه معرفی می‌کند با بازگشت سرمایه سریعتر نسبت به دو حالت دیگر که تقریباً در بهترین حالت بازگشت سرمایه ۷ ساله خواهد داشت این در حالی است که با نرخ صادراتی برای دولت این پروژه در بهترین حالت بازگشت سرمایه دو ساله را خواهد داشت.

جدول ۱-۵: خلاصه‌ای از نتایج به دست آمده در ارتباط با میزان صرفه جویی و بازگشت سرمایه

	حالت ۱	حالت ۲	حالت ۳
میزان صرفه جویی (مترمکعب)	۱۲۰	۱۱۰	۷۰
بازگشت سرمایه با بهای داخلی قیمت گاز	۳۰	۳۴	۴۰
بازگشت سرمایه با بهای صادراتی قیمت گاز	۴	۵	۸

نتایج نشان می‌دهد پروژه برای اتصال‌های مختلف در ساختمان با بهای داخلی قیمت گاز بین ۱۴ تا ۲۸ سال به زمان احتیاج دارد تا بازگشت سرمایه صورت گیرد و با بهای نرخ صادراتی بین ۱/۸ تا ۳/۱ سال بازگشت سرمایه صورت خواهد گرفت دلیل این اختلاف به علت ارزان بودن بهای انرژی برای مصرف‌کننده و یارانه دولت در بخش حامل‌های انرژی است و سرانجام عدم قطعیت نتایج نهایی $\pm 0/35$ بدست آمد که آنالیز حساسیت نشان می‌دهد این عدد در نتیجه نهایی که بازگشت سرمایه باشد در بهترین شرایط ۶ ماه زودتر یا در بدترین شرایط ۸ ماه دیرتر اتفاق خواهد افتاد.

۲-۵. پیشنهادات

برای پژوهشگرانی که می‌خواهند در زمینه بازیافت حرارت در ساختمان به مطالعه و تحقیق بپردازند با توجه به گستردگی روش‌های بازیافت حرارت زمینه‌های تحقیقاتی بسیاری وجود دارد که با توجه به پژوهش حاضر پیشنهادهای زیر برای این محققین ارائه می‌شود.

۱- در این پروژه محقق می‌تواند سهم دولت را در اعطای یارانه و تشویق مصرف‌کننده لحاظ کند و بازگشت سرمایه برای مصرف‌کننده و دولت را در این حالت بررسی کند

۲- مبدل حرارتی افقی نیز که در کف حمام کار گذاشته می‌شود گونه دیگری از مبدل‌های باز بافت حرارت می‌باشد که علاقه‌مندان می‌توانند آن را بومی‌سازی و به بررسی فنی و اقتصادی آن بپردازند

۳- بررسی فنی و اقتصادی مبدل عمودی با دو لوله مجزا در طول لوله سه اینچی که طرح‌های جدیدتر شرکت‌های سازنده است

۴- بررسی فنی و اقتصادی این پروژه برای آپارتمان‌ها

۵- بررسی فنی و اقتصادی سیستم گرمایش آب حمام در محل استحمام جهت کاهش تلفات حرارتی

و حذف تأسیسات اضافی

منابع

- [1] ذبیحی، ع: برنامه‌ریزی انرژی، انتشارات صنعت آب و برق، ۱۳۹۰
- [2] رضاپور، ک: مبانی صرفه‌جویی و اصول مدیریت، سازمان بهره‌وری انرژی ایران، ۱۳۸۹
- [۳] امانی، س: مدیریت مصرف انرژی در ساختمان، سازمان بهره‌وری انرژی ایران، ۱۳۸۹
- [4] *D.A.Reay:Heat Recovery Systems,E & F.N.Span 2004*
- [5] *maxime lafrance:Renewable Energy Data Book,U.s Departman Energy 2013*
- [6] *LE.Smith," The Recovery And Utilisation Of Heat From Waste Water Tn The Home" Applied Energy, p205-214, 1975*
- [7] *G. J. Parker & A. S. Tucker, "Dynamic Simulation of a Domestic Hot-Water System," Applied Energy,vol. 40-pl-19, 1991*
- [8] *Lucky Invention Earns Awards, EnergyWise News Magazine, April/May 2003, Energy Efficiency and Conservation Authority(EECA), ·We 11 ington, New Zealand*
- [9] *L. T. Wong, K. W. Mui, and Y. Guan, "Shower water heat recovery in high-rise residential buildings of Hong Kong," Applied Energy, vol. 87, pp. 703–709, 2009.*
- [10] *Chris Frankowski,"Drain Water Heat Recovery A review of performance and economics," practical issues and applications,2013*
- [۱۱] اسماعیل حسینی، راهبردهای برنامه‌سازی برای اصلاح الگوی مصرف، پژوهش‌های ارتباطی، ۱۳۸۹
- [12] *Alkam MK, Al-Nimr MA." Improving the performance of double-pipe heat exchangers by using porous substrates". Int J Heat Mass Transfer, vol. 42-p3609-18, 1999*
- [13] *Daniel Sly's, Sabina Kordana," Financial analysis of the implementation of a Drain Water Heat Recovery unit in residential housing", Energy and Buildings,vol.71,p1-11,2013*

[14] *catalog of EcoInnovation company, Solutions for the future, www.ecoinnovation.ca, 2013*

[15] <http://www.sabainfo.ir>

[۱۶] صدیقی، فرخ مال: تحلیل سیستم‌های انرژی، نگاه شرقی سبز، ۱۳۸۴

[۱۷] زیتون نژاد، ع: مبانی اقتصاد مهندسی، انتشارات آوای نور، ۱۳۸۹

[18] <http://www.cbi.ir/category/1611.aspx>

[۱۹] طباطبایی، م: محاسبات تأسیسات ساختمان، انتشارات فرهنگ معاصر، ۱۳۸۲

[۲۰] فرشاد نصراللهی، اثر تعویض هوا بر مصرف انرژی ساختمان‌ها، کنفرانس بین‌المللی تهویه مطبوع، ۱۳۸۹

[21] *Quantifying uncertainty in analytical measurement, Second edition, EURACHEM / CITAC Guide CG 4*

[22] *Guidance for evaluating and expressing the uncertainty of NIST measurement results, Barry N. Taylor and Chris E. Kuyatt, NIST*

[۲۳] وب سایت مرکز تحقیقات استراتژیک- <http://www.csr.ir>

[24] *Jörgen Wallin, Joachim Claesson, " Investigating the efficiency of a vertical inline drain water heat recovery heat exchanger in a system boosted with a heat pump", Energy and Buildings, vol. 80, p-7-16, 2014*

[25] *Sabina Kordana, Daniel Sły_s*, J_ozef Dziopak , "Rationalization of water and energy consumption in shower systems of single-family dwelling houses", Cleaner Production, Vol. 82, P-58-69, 2014*

Abstract

Waste energy recovery plays an important role in resource management. about 40% of produced energy in the country, consumes in domestic and commercial consumption that 21% of this energy expended in heating of water that has a specific portion in consumption of produced energy. in this project, it is tried with making a double-pipe heat exchanger, waste heat in bathroom recovered and forward to consumption cycle. hot water that is used in bathroom, after pouring to sewage, passed through the copper pipe and another copper pipe that is wrapped around the prior one and cold water crossing through it, absorbs heat from sewage water and reheats water entering to building. reheated water can enter the bathroom directly and also enter the heating system; or forward to both bathroom and heating system that every case is investigated separately in this project. heat exchanger efficiency in different mass flow rates is between 20% to 45%. and maximum pressure drop is 40 bar that will not influence on total pressure drop. in economic study, payback period is calculated with net present value method. since energy prices have not already reached to its actual prices, it is tried to study by export gas prices. finally, for different connections of heat exchanger in building, payback period is calculated 7 to 12 year for internal gas prices and 2 to 3 for export gas prices.



**Shahrood University Of Thechnology
Faculty Of Mechanical Engineering**

**experimental investigation of Technical and
Economic Evaluation of water supply system in
residential buildings**

Mohammad Mehdi Rezapoor

Supervisor:

**Dr. Ali abbas Nejad
Dr. Poorya Akbar Zadeh**

November 2014