

## اثر کاهش شبکه توزیع گاز بر میزان هدر رفت گاز، اتلاف اگزرزی و پایداری شبکه

زهره شمس\*

مجتبی باغبان\*

عباس خاکسار

استادیار، گروه مهندسی انرژی، دانشگاه صنعتی قوچان، قوچان، ایران، shams.z@qiet.ac.ir

استادیار، گروه مهندسی مکانیک، مجتمع آموزش عالی گناباد، گناباد، ایران، baghban.mo@gonabad.ac.ir

کارشناسی ارشد، گروه مهندسی مکانیک، موسسه آموزش عالی پیروزان، فردوس، ایران، khaksar1363142@gmail.com

### چکیده

گاز طبیعی با استفاده از خطوط انتقال فشار بالا از پالایشگاهها به نقاط مصرف منتقل می‌شود. در نواحی مصرف، شبکه گاز در ایستگاه‌های دروازه شهری به psi ۲۵۰ کاهش می‌یابد. سپس در ایستگاه حاشیه شهری با کاهش فشار به psi ۶۰، گاز به خطوط انتقال داخل شهری تزریق می‌شود. در این مطالعه اثر کاهش شبکه گاز بر هدر رفت گاز، اتلاف اگزرزی و پایداری شبکه مورد مطالعه قرار گرفته است. داده‌های آزمایشگاهی برای شهر اسلامیه واقع در خراسان جنوبی اندازه‌گیری شده است. نتایج بیانگر این است که با کاهش فشار خط توزیع به psi ۳۰، هدر رفت گاز بهتر ترتیب در دوره زمستانه و تابستانه ۳۵٪ و ۷۳٪ کاهش می‌یابد. مشاهده می‌شود که در فشار psi ۶۰، بیشینه اتلاف اگزرزی در رگلاتور مصرف اتفاق می‌افتد که قابل جبران نیست. در حالی که در فشارهای کمتر از فشار psi ۶۰ بیشترین اتلاف اگزرزی در ایستگاه ناحیه شهری اتفاق می‌افتد. بنابراین در فشارهای پایین می‌توان با نصب توربین انبساطی به جای شیر اختناق بازگشت ناپذیری را کاهش داد. با بررسی پایداری شبکه، کاهش فشار خط توزیع به psi ۳۰ به شرکت ملی گاز پیشنهاد می‌شود.

**واژه‌های کلیدی:** کاهش فشار، گاز طبیعی، تحلیل اگزرزی، ایستگاه گاز، خط توزیع، رگلاتور.

## Effect of reducing the pressure of the gas distribution network on the rate of gas loss, exergy destruction and network stability

Z. Shams

Department of Energy Engineering, Quchan University of Technology, Quchan, Iran

M. Baghban

Department of Mechanical Engineering, University of Gonabad, Gonabad, Iran

A. Khaksar

Department of Mechanical Engineering, University of pirouzan, Ferdows, Iran

### Abstract

Natural Gas (NG) is transported from producing regions to consumption regions by using transmission pipelines at high pressures. At consumption regions, the pressure of natural gas is dropped to 250 psi in City Gate Station (CGS). Then in Town Border Station (TBS), by reducing the pressure to 60 psi, gas is injected into the transmission lines. In the present study, the effect of reducing the pressure of the gas distribution network to less than 60 psi on the rate of gas loss, exergy destruction and network stability is studied. The experimental data has been measured for the city of Islamieh in South Khorasan province. Results show that by reducing the pressure from 60 psi to 30 psi, the rate of gas loss in winter and summer periods decreased by 35% and 73%, respectively. In addition, the maximum exergy destruction at a pressure of 60 psi occurs in the home regulators which cannot be recoverable. While at pressures below 60 psi, the greatest exergy destruction is occurred at the TBS. Therefore, at low pressures, the irreversibility can be reduced by installing a turbo expander instead of throttling valve. By examining the stability of the network, the reduction of distribution line pressure to 30 psi is proposed to the National Gas Company.

**Keywords:** Pressure reduction, Natural gas, Exergy analysis, Gas station, distribution line, Regulator.

به طول مسیر انتقال و افت فشار تعبیه می‌گردد تا فشار ورودی ایستگاه ایستگاه-های تقویت فشار تعبیه می‌گردد تا فشار ورودی ایستگاه دروازه شهری تامین گردد. پس از کاهش فشار توسط رگلاتور ایستگاه دروازه شهری، گاز با فشار psi ۲۵۰ وارد خطوط توزیع می‌گردد. در ایستگاه‌های شهری فشار گاز از psi ۲۵۰ به psi ۶۰ کاهش می‌یابد. سپس توسط خطوط توزیع به مبادی مصرف هدایت می‌شود و با توجه به نوع مصرف با فشارهای مختلف مناسب با نیاز مصرف کننده تحویل مشترک می‌گردد. کاهش فشار شبکه توزیع فواید بسیاری برای شرکت گاز دارد که از آن جمله می‌توان به کاهش هدر رفت گاز، اینمنی بالاتر، افزایش عمر شبکه، بهبود اختلاط مرکاپتان با گاز و کاهش گازهای گمشده اشاره کرد. در مقابل باید ملاحظاتی از قبل فرسودگی شبکه به علت سرعت بالا، تحویل گاز به متقارضیان با فشار خاص و غیره را در نظر گرفت.

### ۱- مقدمه

با توجه به نیاز و روند افزایش مصرف انرژی در کشور و با در نظر گرفتن این نکته که حدود ۹۰ تا ۹۵ درصد انرژی مصرفی از نتکیبات هیدروکربنی، اعم از فرآورده‌های نفتی و گاز طبیعی تامین می‌شود، نقش گاز طبیعی در تامین انرژی مورد نیاز بخش‌های خانگی، تجاری و صنعتی کثیور مشخص می‌شود. قیمت پایین، دسترسی آسان، نداشتن مشکلات حمل و نقل، احتراق کامل، عدم وجود خاکستر، کاهش آلودگی محیط زیست از مزایای استفاده از گاز طبیعی است. گاز از چاهها و مناطق مختلف به وسیله سیستمی جمع‌آوری به واحد مرکزی پالایش فرستاده می‌شود. سپس توسط خطوط انتقال با فشار بین ۳۵۰ تا ۱۰۰۰ psi وارد ایستگاه دروازه شهری می‌گردد. با توجه

می باشد.

عرب کوهسار و اندرسن [۹] با پیشنهاد ترکیب ایستگاه کاهش فشار با چیلر جذبی بیمارستان آرهاس در دانمارک توانستند صرفه-جویی قابل ملاحظه‌ای در مصرف انرژی ایجاد کنند.

غایی و همکاران [۱۰] به تجزیه و تحلیل انرژی، اگررژی، اقتصادی و محیطی دو سیستم ترکیبی جدید برای تولید همزمان توان و هیدروژن پرداختند. سیستم‌های ترکیبی از یک سیستم ایستگاه دروازه شهری، یک چرخه رانکین، یک چرخه تولید توان جذبی و یک کنترلریز غشای تبادل پروتون تشکیل شده است. نتایج آن‌ها نشان داد که مولد بخار سهم اصلی را در تحریب اگررژی دارد.

در مطالعه سعادت و خان محمدی [۱۱] مدلسازی ترمودینامیکی و بهینه‌سازی یک ایستگاه تقلیل فشار ترکیبی با چرخه رانکین و سیستم ترمولکتریک ارایه شده است. آن‌ها برای تعیین میزان اتلاف اگررژی مؤلفه‌های مختلف چرخه به تحلیل اگررژی سیستم پرداختند. نتایج آن‌ها نشان داد که کمترین نرخ اتلاف اگررژی در چگالندۀ چرخه رانکین، مأذول ترمولکتریک و گرمکن حمام آب ایجاد می‌شود. رنجبر و همکاران [۱۲] به بررسی تاثیر پارامترهای مختلف بر عملکرد کویل گرمکن ایستگاه تقلیل فشار شهری پرداختند. آن‌ها گزارش کردند که با تغییر در ساختار گرمکن، نرخ تحریب اگررژی کاهش می‌یابد.

شکوهی و همکاران [۱۳] تحلیل انرژی، اگررژی و اقتصادی کاربرد چرخه فوق بحرانی فشرده سازی دی اکسید کربن با انرژی خورشیدی را در ایستگاه دروازه شهری گاز طبیعی ارایه کردند. در مطالعه آن‌ها، از گرمای اتلافی چرخه برایتون برای پیش‌گرم کردن گاز طبیعی استفاده شده است. آن‌ها از نقطه نظر اقتصادی دوره بازگشت سرمایه سیستم پیشنهادی را چهار سال تخمین زندن.

هدف از مطالعه دیمی و همکاران [۱۴] استفاده از انرژی اتلافی ایستگاه‌های گاز شهری برای تولید برق و آب شیرین می‌باشد. بر این اساس، فشار گاز طبیعی به کمک یک توربین انساطی کاهش می‌یابد. از آنجا که دمای گاز در عبور از توربین انساطی بیشتر کاهش می‌یابد، برای جلوگیری از هیدراته شدن آن، دمای گاز درون یک گرمکن افزایش می‌یابد. در این مطالعه از گرمای اتلافی در خروجی گرمکن برای تولید آب شیرین استفاده شده است.

تا پیش از این مطالعه شرکت گاز طبق یک روال مشخص، فارغ از جمعیت، سمعت و یا تعداد و نوع مصرف کننده، فشار خطر تعذیبه را روی ۶۰ psi تنظیم می‌نموده است. در این مقاله اثر کاهش فشار به کمتر از ۶۰ psi مورد بررسی قرار گرفته است. تحلیل اگررژی بر روی ایستگاه تقلیل فشار، شبکه توزیع و رگلاتورهای خانگی به منظور تعیین مکان بیشترین برگشت ناپذیری انجام شده است. علاوه بر این اثر کاهش فشار بر میزان هدرفت گاز و پایداری شبکه مورد بررسی قرار گرفته است.

## ۲- معادلات حاکم

در یک شبکه گازرسانی اتلاف اگررژی را می‌توان در ایستگاه‌های تقلیل فشار، رگلاتورهای خانگی و شبکه توزیع گاز در نظر گرفت. طرحواره‌ای از ایستگاه تقلیل فشار، شبکه توزیع و رگلاتورهای مصرف

همان‌طور که گفته شد از ابتدای مسیر تولید تا مصرف کننده فشار گاز طبیعی در چندین مرحله افزایش و کاهش می‌یابد که این فرآیندها باعث اتلاف انرژی زیادی می‌گردد. تحلیل اگررژی این امکان را می‌دهد که سهم هر یک از اجزا در اتلاف کل چرخه تعیین شده و در مکان‌یابی تاکارآمدی‌های یک چرخه به‌طور دقیق عمل شود [۱].

مطالعات متنوعی بر روی ایستگاه‌های تقویت فشار و کاهش فشار و شبکه توزیع انجام شده است. نسلی و همکاران [۲] به امکان سنجی تولید برق در ایستگاه‌های کاهش فشار در منطقه ازمیر پرداختند. در مطالعه آن‌ها به جای استفاده از شیرهای انساطی، فشار گاز به کمک توربین‌های انساطی کاهش پیدا کرد. علاوه بر این بازده اگررژی ایستگاه تقلیل فشار با توربین انساطی تعیین گردید.

با توجه به این که اتلاف انرژی زیادی در گرمکن‌های ایستگاه تقلیل فشار وجود دارد، فرزانه‌گرد و همکاران [۳] به بررسی جایگزین کردن گرمکن‌های فلی با گرمکن‌های خورشیدی پرداخته و نشان دادند که با توجه به تعداد زیاد روزهای آفتابی در ایران، این کار باعث جلوگیری از اتلاف انرژی می‌گردد. اگر چه هزینه اولیه اجرای طرح زیاد می‌باشد ولی در داز مدت باعث صرفه‌جویی بسیاری می‌گردد به‌طوری که برآوردها از بازگشت سرمایه بین ۵/۵ تا ۸ سال حکایت دارد.

عرب کوهسار و همکاران [۴] با استفاده از سیستم گرمایش خورشیدی صفحه تخت مصرف سوخت را در ایستگاه‌های تقلیل فشار کاهش دادند. علاوه بر این به منظور استفاده از اگررژی جریان، شیر اختناق را با یک توربین انساطی جایگزین کردند. آن‌ها زمان بازگشت سرمایه طرح خود را ۳/۵ سال پیش‌بینی کردند.

در مطالعه فرزانه‌گرد و همکاران [۵] استفاده از انرژی زمین گرمایی به منظور کاهش مصرف سوخت در ایستگاه تقلیل فشار گنبد کاووس پیشنهاد شده است. در مقاله ذیبی و تقی‌زاده [۶] دو راه حل مختلف برای جایگزینی دو شیر فشارشکن در ایستگاه تقلیل فشار پیشنهاد شده است. در روش اول هر دو شیر با یک توربین انساطی جایگزین شده‌اند. در روش دوم فقط به جای شیر فشارشکن اول توربین انساطی نصب شده است. آن‌ها چالش‌های نصب توربین انساطی شامل نوسانات جریان گاز طبیعی و هزینه بالای نصب وسائل گرمایشی جدید در ایستگاه تقلیل فشار واقع در ساری را بررسی کردند. نتایج آن‌ها نشان داد که پیشنهاد نصب توربین انساطی به جای یک شیر نسبت به نصب توربین انساطی به جای دو شیر دوره بازگشت سرمایه کمتری دارد. علاوه بر این آن‌ها گزارش کردند که نوسانات گاز طبیعی منجر به عدم امکان استفاده از توربین انساطی برای پنج ماه از سال می‌شود.

ابراهیمی مقدم و همکاران [۷] با استفاده از روش عددی به محاسبه میزان نشتی گاز طبیعی از یک روزنۀ در خطوط انتقال گاز پرداختند و رابطه‌ای بین دبی نشت یافته با فشار و قطر سوراخ پیشنهاد کردند.

الفتی و همکاران [۸] به تحلیل انرژی و اگررژی در یک ایستگاه دروازه شهری پرداختند تا به کمک آن مکان و مقدار دقیق اتلاف در چهار فصل سال تعیین شود. آن‌ها گزارش کردند که اگر چه شیر تنظیم از نظر انرژی بیشترین راندمان را دارد، اما در عین حال بیشترین اتلاف اگررژی را ایجاد می‌کند. نتایج آن‌ها نشان داد که بیشترین و کمترین اتلاف اگررژی به ترتیب مربوط به فصل زمستان و تابستان

میزان حجم گاز ذخیره شده در خطوط تغذیه برای تحلیل پایداری شبکه با استفاده از رابطه زیر تعیین می‌شود [۱۸]:

$$V = 1.955 Z D^2 L P_m \quad (8)$$

در این رابطه  $V$  حجم گاز بر حسب فوت مکعب،  $D$  قطر داخلی لوله،  $L$  طول لوله و  $P_m$  فشار متوسط بر حسب بوند بر اینچ مربع است. علاوه بر میزان حجم گاز ذخیره شده، فشار در ورودی رگلاتورهای مصرف نیز از کمیت‌های لازم جهت بررسی پایداری شبکه است. از معادله برنولی می‌توان برای تعیین فشار ورودی رگلاتورها استفاده کرد.

شكل کلی معادله برنولی بدین صورت نوشته می‌شود:

$$\Delta \left( \frac{P}{2g} + \frac{v^2}{2g} + z \right) = f \frac{L_e}{D} \frac{v^2}{2g} \quad (9)$$

در این رابطه  $L_e$  طول معادل و  $v$  سرعت متوسط سیال است. در این مطالعه حجم ذخیره شده گاز و فشار ورودی رگلاتورهای مصرف به ترتیب با استفاده از نرم افزارهای تخصصی شرکت گاز بهنام‌های GNPURG و GPNET تعیین شده‌اند.

### ۳ - نتایج

در این مطالعه تاثیر کاهش فشار خط تغذیه به کمتر از ۶۰ psi بر میزان هدرافت گاز، اتلاف اگرژی و پایداری شبکه توزیع پرداخته شده است. اطلاعات مورد نیاز از قبیل دی مصرف، مشخصات شبکه توزیع و اطلاعات دما و فشار بر اساس داده‌های با شهر اسلامیه واقع در شهرستان فردوس در استان خراسان جنوبی استخراج شده است. شهر اسلامیه دارای یک ایستگاه تقلیل فشار کابینتی به ظرفیت ۱۰۰۰۰ متر مکعب بر ساعت می‌باشد. تعداد مشترکین گاز طبیعی این شهر ۲۸۶۹ مشترک بوده که ۴ مورد از آن ایستگاه ۴۰ متر مکعبی گاز است. جهت انجام محاسبات نیاز به برداشت اطلاعات مصرف، دمای ورودی و خروجی و فشار ورودی و خروجی ایستگاه می‌باشد. جهت برداشت هر کدام از اطلاعات، تجهیزات خاصی استفاده شده است. برای اندازه‌گیری مصرف ایستگاه یک کنتور توربینی در خروجی ایستگاه نصب شده است. برای تعیین دما و فشار از حسگرهای دما و فشار نصب شده روی کنتور استفاده می‌شود. برای اندازه‌گیری دمای گاز در فشارهای مختلف، با مجوز شرکت گاز استان خراسان جنوبی فشار شبکه در مقدار مشخص تنظیم و پس از دستیابی به شرایط پایا اطلاعات ثبت گردید. این تغییر فشار در یک بازه زمانی کوتاه صورت پذیرفت تا اختلالی در گازرسانی اتفاق نیفتاد. میزان دمای عبوری در فشار ۶۰ psi در دوره تابستانه (هفت ماه اول سال) و زمستانه (پنج ماه دوم سال) به ترتیب  $7473/29$  و  $43714/78$  مترمکعب در شبانه‌روز اندازه‌گیری شده است. با اخذ میزان مصرف متوسط کنتورهای خانگی از سامانه مشترکین شرکت گاز، متوسط مصرف برای کل کنتورهای موجود در دوره تابستانه  $7117/42$  متر مکعب در شبانه‌روز و در دوره زمستانه  $39922/18$  متر مکعب در شبانه‌روز تعیین گردید. علت اصلی اختلاف بین مقادیر گزارش شده برای ایستگاه و دمای مصرف کنندگان به علت نشیتی زیاد در شبکه توزیع است. همه ساله شرکت گاز نسبت به نشیت یابی اتصالات اقدام می‌نماید تا از هدرافت گاز جلوگیری گردد. در سال ۹۷ طی فرآیند نشیت یابی در با غشهر اسلامیه، تعداد ۲۶۴ مورد نشیت از زیر اتصالات رگلاتور و ۱۹۱ مورد از اتصالات بالای رگلاتور

در شکل ۱ نشان داده شده است. اگرژی در غیاب اثرات میدان مغناطیسی، الکتریکی، شیمیایی و کشش سطحی را می‌توان به صورت زیر نوشت [۱۵]:

$$X = X_p + X_{Th} + X_{Di} + X_K \quad (1)$$

در این رابطه  $X_p$ ،  $X_{Th}$ ،  $X_{Di}$  و  $X_K$  به ترتیب اگرژی جنبشی، اگرژی پتانسیل، اگرژی ترمودینامیکی و اگرژی دیفیوژنی است. در یک رگلاتور به دلیل یکسان بودن دمای و اندازه سطح مقطع ورودی و خروجی، تغییر اگرژی جنبشی صفر است. غیره اگرژی پتانسیل نیز به دلیل قرار گرفتن در یک ارتفاع صفر می‌باشد. علاوه بر این، چون هیچ کاری انجام نمی‌گیرد اگرژی دیفیوژنی که وابسته به کار است، نیز صفر است. در نتیجه اگرژی کلی را می‌توان برای اگرژی وابسته به آنتالپی دانست. اگرژی یک گاز در دمای  $T$  و فشار  $P$  به صورت زیر محاسبه می‌شود:

$$X = C_p [(T - T_0) - T_0 \ln(T/T_0)] + ZRT \ln(P/P_0) \quad (2)$$

که در این رابطه  $T_0$ ،  $C_p$ ،  $P_0$  و  $Z$  به ترتیب دمای محیط، فشار محیط، ظرفیت گرمای ویژه و ضریب تراکم‌پذیری است. اتلاف اگرژی در ایستگاه تقلیل فشار با محاسبه اختلاف اگرژی ورودی و خروجی تعیین می‌شود:

$$I = \dot{m} (X_{in} - X_{out}) \quad (3)$$

در این رابطه دمای جرمی از رابطه زیر محاسبه می‌شود:

$$\dot{m} = PV/ZRT \quad (4)$$

در این رابطه  $V$  دمای حجمی و  $R$  ثابت گاز است. داده‌های آزمایشگاهی نشان می‌دهد که اختلاف دما در شبکه توزیع گاز بسیار کم (حدود یک درجه سانتیگراد) است. بنابراین تنها عامل مؤثر در تولید انتروپی و اتلاف اگرژی در لوله اصطکاک می‌باشد. انتروپی تولید شده ناشی از اصطکاک در جریان داخل لوله به صورت زیر محاسبه می‌شود [۱۶]:

$$S_{gen} = (8\rho^2 Q^3 f L) / (\pi^2 D^5 T_0) \quad (5)$$

در این رابطه  $L$  طول لوله،  $D$  قطر لوله،  $\rho$  چگالی گاز،  $f$  ضریب اصطکاک و  $Q$  دمای جریان می‌باشد. ضریب اصطکاک در جریان ملاطم با استفاده از رابطه زیر تعیین می‌شود [۱۷]:

$$f = 0.25 \log \left[ \frac{\epsilon}{D} + \frac{5.74}{(\text{Re})^{0.9}} \right]^2 \quad (6)$$

در این رابطه  $\epsilon$  زیری و  $\text{Re}$  عدد رینولدز جریان است. افت اگرژی با ضرب دمای محیط در انتروپی تولیدی به صورت زیر محاسبه می‌گردد:

$$I = T_0 S_{gen} = (8\rho^2 Q^3 f L) / (\pi^2 D^5) \quad (7)$$

برای تعیین اتلاف اگرژی، شبکه توزیع به ۲۵ گره تقسیم گردید. برای هر گره، مقدار دمای با توجه به کنتورهای نصب شده در مسیر شبکه مشخص گردید و اتلاف اگرژی هر گره بدست آمد. محاسبات برای دو دوره مصرف تابستانه و زمستانه در فشارهای مختلف انجام گرفته است.

در این مطالعه اطلاعات مورد نیاز از قبیل دما، فشار و دمای با داده برداری آزمایشگاهی استخراج شده است. مقادیر دمای گاز در ایستگاه تقلیل فشار درون شهری با استفاده از دمای سنج توربینی و تصحیح کننده نصب شده در ایستگاه اندازه‌گیری شده است. دمای گاز عبوری از اطلاعات سامانه مشترکین گاز استخراج شده است.

مندرج در این جدول بیان گر کاهش ۴۸ درصدی هدررفت گاز در دوره زمستانه با تغییر فشار از ۶۰ psi به ۲۰ psi می‌باشد.

جدول ۱- میزان هدررفت گاز (متر مکعب در شبانه روز) در قطر نشتی مختلف

قطر	۰/۰۵	۰/۳۵	۰/۲۵	۰/۱۵	۰/۱	۰/۴۵
دی	۵۵/۹	۲۲۳/۷	۷۷۶/۴	۱۳۹۰/۳	۲۴۴۶/۹	۳۸۱۷/۲

جدول ۲- میزان هدررفت گاز (متر مکعب در شبانه روز) در فشار مختلف.

فشار (Psi)	۲۰	۳۰	۴۵	۶۰
دوره تابستانه	۷۶/۵	۹۵/۹	۲۱۳/۷	۳۵۵/۹
دوره زمستانه	۱۹۸۲/۵	۲۴۵/۰	۳۰۰/۷/۲	۳۷۹۲/۶

جدول ۳- داده‌های تجربی در ایستگاه تقلیل فشار.

فشار خروجی ایستگاه (psi)	دماهی خروجی ایستگاه (°C)	دماهی ورودی ایستگاه (°C)	اتلاف اگررژی زمستانه
۶۰	۲۰	۲۰	۱۷
۴۵	۲۰	۲۰	۱۶
۳۰	۲۰	۲۰	۱۵/۵
۲۰	۲۰	۲۰	۱۵

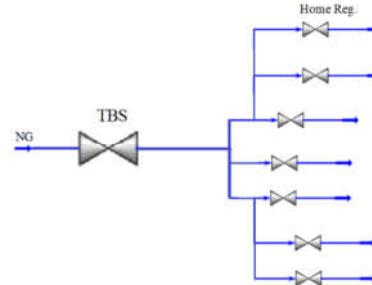
جدول ۴- اتلاف اگررژی در ایستگاه تقلیل فشار.

فشار خروجی ایستگاه (psi)	اتلاف اگررژی تابستانه (W)	اتلاف اگررژی زمستانه (W)	اتلاف اگررژی (W)
۶۰	۱۱۸۵۴	۶۹۳۲۵	۶۹۳۲۵
۴۵	۱۳۷۴۸	۸۰۵۰۷	۸۰۵۰۷
۳۰	۱۶۰۶۹	۹۴۴۱۰	۹۴۴۱۰
۲۰	۱۸۲۴۷	۱۰۶۲۸۶	۱۰۶۲۸۶

در ادامه با استفاده از داده‌های تجربی برداشت شده، به ترتیب در ایستگاه تقلیل فشار، رگلاتور خانگی و شبکه توزیع، تحلیل اگررژی انجام شده و سهم هر کدام در اتلاف اگررژی در فشارهای مختلف بررسی شده است. گاز مصرفی شهر اسلامیه از پالایشگاه شهید هاشمی نژاد سرخس تأمین می‌گردد. در این مطالعه با فرض ۸۵ درصد متان و ۱۵ درصد اتان و صرف نظر از هیدروکربن‌های سنگین‌تر، مقدار ظرفیت گرمایی  $97/36 \text{ KJ/Kg}$  محسوبه شده و مقدار ضریب تراکم پذیری برای گاز طبیعی  $0.94$  در نظر گرفته شده است [۱]. داده‌های تجربی شامل فشار و دماهی ورودی و خروجی ایستگاه به ازای چهار فشار خروجی  $45, 60, 30$  و  $20$  در جدول ۳ و ۴ در جدول ۱ ارائه شده است. اتلاف اگررژی در ایستگاه تقلیل فشار در دوره تابستانه و زمستانه برای چهار فشار مختلف در جدول ۴ و شکل ۲ ارائه شده است. همان‌طور که قبلاً اشاره شد، اتلاف اگررژی به دیگرندۀ از ایستگاه و مقدار تغییرات دما و فشار بستگی دارد. نتایج نشان می‌دهد که اتلاف اگررژی در فشار خروجی  $60$  در دوره زمستانه  $69335$  وات و در دوره تابستانه  $11854$  وات می‌باشد. افزایش اتلاف اگررژی در دوره زمستانه نسبت به دوره تابستانه به علت افزایش دمای می‌باشد. همان‌طور که

گزارش شده است. در واقعیت علاوه بر فشار خط تغذیه و قطر نشتی عوامل دیگری از قبیل سرعت سیال، دمای سیال و چگالی آن و دما و فشار محیط بر میزان هدررفت گاز تاثیرگذار هستند. میزان هدر رفت گاز را می‌توان به کمک نرم افزار GNPURG و بر اساس میزان فشار شبکه، قطر معادل نشتی و مدت زمان خروج گاز در دما، فشار و سرعت مرتع تعیین کرد. در واقع قطر معادل بیان خروج گاز در آن میزان نشتی در شرایط مرجع برابر با میزان واقعی نشتی باشد. در نبود اطلاعات نشتی در فشار  $30, 20, 45$  psi، در این مطالعه برای تخمین میزان هدر رفت گاز در هر کدام از فضول تابستان و زمستان (با توجه به تفاوت سرعت و دمای سیال و نیز دما و فشار محیط در هر کدام از فصول) قطر معادل نشتی تعیین می‌شود. اکنون با دانستن این قطر برای هر فصل و فشار شبکه میزان نشتی گاز توسعه نرم افزار GNPURG تخمین زده می‌شود.

میزان هدررفت گاز در فشار  $60$  در جدول ۱ گزارش شده است. به عنوان مثال میزان هدررفت گاز در قطر نشتی معادل  $0/1$  میلیمتر برابر با  $223/7$  مترمکعب در شبانه‌روز تخمین زده شده است. با مقایسه اعداد مندرج در این جدول و میزان واقعی نشتی گاز، هدررفت گاز در دوره تابستان را می‌توان از نشتی با قطر معادل تقریبی  $0/12$  میلیمتر و در دوره زمستانه از نشتی با قطر معادل  $0/44$  میلیمتر تعیین کرد.



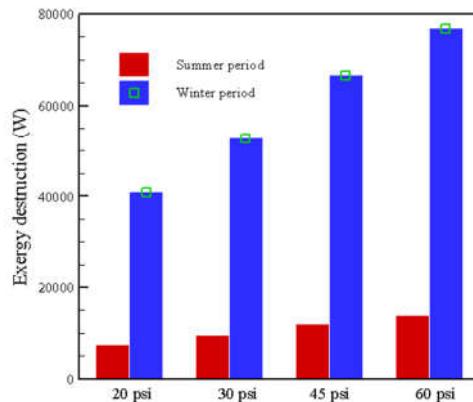
شکل ۱- طرحواره‌ای از ایستگاه تقلیل فشار، شبکه توزیع و رگلاتورهای مصرف

لازم به ذکر است که علاوه بر هدررفت گاز از اتصالات عوامل دیگری از قبیل دستکاری غیرمجاز و سابل اندازه‌گیری جریان، دقت پایین و نیز خوابی آن‌ها در میزان گازهای گم شده سهیم هستند. تعیین سهم هر کدام در عمل به آسانی امکان‌پذیر نیست. در این مطالعه فرض بر این است که تمام گازهای گم شده به علت نشتی شبکه انتقال گاز باشد. هرچند این فرض می‌تواند سبب ایجاد خطای در تعیین دقیق میزان هدررفت گاز شود، اما با توجه به ماهیت مقابله‌ای این مطالعه، به علت اعمال این فرض در همه فشارها خطای تخمین میزان هدررفت گاز تعديل خواهد شد. میزان هدررفت گاز در فشارهای مختلف در دوره تابستانه و زمستانه در جدول ۲ ارائه شده است. همان‌طور که انتظار می‌رود کمترین هدررفت گاز در فشار خروجی  $20$  psi و بیشترین هدر رفت در فشار  $60$  psi است. در دوره تابستانه کاهش حدود  $73$  درصدی میزان هدررفت گاز با کاهش فشار خط تغذیه از  $60$  psi به  $30$  psi تخمین زده می‌شود. این کاهش هدررفت در اثر کاهش فشار از  $60$  psi به  $30$  psi حدود  $78$  درصد گزارش می‌شود. نتایج

جدول ۶- اتلاف اگررژی در رگلاتورهای شبکه توزيع.

اتلاف اگررژی زمستانه (W)	اتلاف اگررژی تابستانه (W)	فشار ورودی رگلاتور (psi)
۷۶۷۵۵	۱۳۶۸۷	۶۰
۶۶۵۰۶	۱۱۸۵۶	۴۵
۵۲۷۶۵	۹۴۰۶	۳۰
۴۰۷۳۹	۷۲۶۲	۲۰

جهت محاسبه اتلاف اگررژی در شبکه توزيع گاز نیاز به اطلاعاتی از قبیل جنس شبکه، طول شبکه و سایز شبکه می‌باشد. این اطلاعات در جدول ۷ بر اساس نقشه ازبیلت شبکه توزيع با غ شهر اسلامیه استخراج شده است. سایر کمیت‌ها در محاسبه اگررژی در جدول ۸ آرائه شده است.



شکل ۳- اتلاف اگررژی در رگلاتورهای مصرف در فشارهای مختلف برای دوره تابستانه و زمستانه

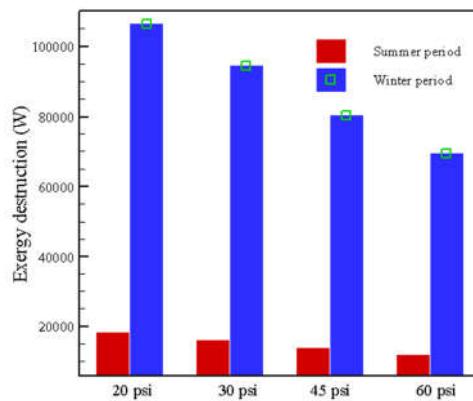
جدول ۷- اطلاعات شبکه توزيع اسلامیه.

قطر شبکه	متراز (متر)	جنس شبکه
۶۳ میلیمتر	۴۲۳۵۸	پلی اتیلن
۹۰ میلیمتر	۱۶۷۳۳	پلی اتیلن
۱۲۵ میلیمتر	۴۲۰۵	پلی اتیلن
۱۶۰ میلیمتر	۳۰۲۱	پلی اتیلن
۸ اینچ	۱۷۰	فولادی

جدول ۸- سایر کمیت‌ها در محاسبه اگررژی شبکه توزيع [۲۴].

مقدار	مشخصه
۰/۵۷۲	چگالی گاز طبیعی ( $\text{kg}/\text{m}^3$ )
۰/۰۳۶	لزجت دینامیکی ( $\text{Pa.s}$ )
۲۵	دماه متوسط گاز ( $^{\circ}\text{C}$ )
۰/۰۳۵	زبری لوله فولادی (mm)
۰/۰۰۵۱	زبری لوله پلی اتیلن (mm)

مشاهده می‌شود با کاهش فشار خروجی از ایستگاه، اتلاف اگررژی افزایش می‌یابد. بدطوری که با کاهش فشار از ۶۰ psi به ۳۰ psi و ۲۰ اتلاف اگررژی به ترتیب ۳۵ و ۵۴ درصد افزایش یافته است. این افزایش اتلاف اگررژی را می‌توان ناشی از افزایش افت فشار دانست. با توجه به این که توربین‌های انبساطی موجود در مدل‌های ۷۵ تا ۱۳۰ کیلووات می‌باشند، تا پیش از این مطالعه استفاده از توربین انبساطی امکان‌پذیر نبود [۲]. با این وجود در فشارهای کمتر از ۶۰ psi با توجه به افت فشار بیشتر در ایستگاه، امکان استفاده از توربین انبساطی بخصوص در دوره زمستان فراهم می‌شود که باعث کاهش برگشت ناپذیری خواهد شد.



شکل ۲- اتلاف اگررژی در ایستگاه تقلیل فشار در فشارهای مختلف برای دوره تابستانه و زمستانه

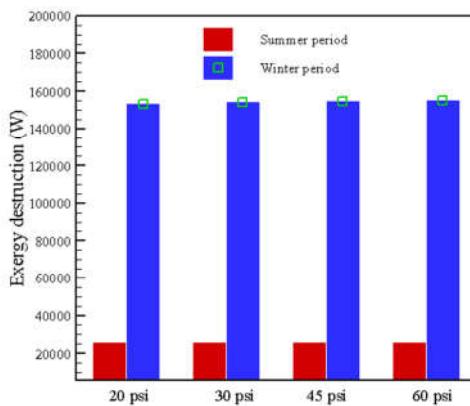
داده‌های اندازه‌گیری شده شامل فشار، دمای ورودی و دمای خروجی رگلاتور در چهار فشار خروجی ۶۰، ۴۵، ۳۰ و ۲۰ در جدول ۵ ارائه شده است. برآورد اتلاف اگررژی در رگلاتورهای مصرف طبق جدول ۶ و شکل ۳ محاسبه شده است. مشاهده می‌شود که اتلاف اگررژی در فشار ورودی رگلاتور ۶۰ psi در دوره زمستانه ۷۶۷۵۵ وات و در دوره تابستانه ۱۳۶۸۷ وات است. همچنین برای فشار ورودی رگلاتور ۲۰ psi در دوره زمستانه این اتلاف ۴۰۷۳۹ وات و در دوره تابستانه ۷۲۶۲ وات می‌باشد. همان‌طور که انتظار می‌رود با کاهش فشار ورودی، اتلاف اگررژی کاهش می‌یابد. به عنوان مثال در دوره زمستانه، با کاهش فشار از ۶۰ به ۲۰ psi اتلاف اگررژی ۴۷ درصد کاهش می‌یابد. لازم به ذکر است که با توجه به تعداد زیاد رگلاتورهای مصرف، افت اگررژی در آن‌ها جبران ناپذیر است.

جدول ۵- برداشت داده‌های تجربی از رگلاتورها.

دمای خروجی رگلاتور ( $^{\circ}\text{C}$ )	دمای ورودی رگلاتور (psi)	فشار ورودی رگلاتور (psi)
۱۸/۵	۱۹	۶۰
۱۸	۱۹	۴۵
۱۸	۱۹	۳۰
۱۸	۱۹	۲۰

جدول ۹- اتلاف اگررژی کل در شبکه توزیع گاز شهر اسلامیه.

اتلاف زمستانه (W)	اتلاف تابستانه (W)	(psi)
۱۵۴۸۹۸	۲۵۵۹۶	۶۰
۱۵۴۶۵۵	۲۵۶۵۱	۴۵
۱۵۴۰۱۷	۲۵۵۱۷	۳۰
۱۵۳۳۱۷	۲۵۵۴۸	۲۰



شکل ۵- اتلاف اگررژی کل در فشارهای مختلف برای دوره تابستانه و زمستانه

جدول ۱۰- حجم شبکه توزیع در فشارهای مختلف بر حسب متر مکعب.

۶۰	۴۵	۳۰	۲۰	فشار (psi)
۱۰۲۳/۲	۷۶۶/۳	۵۱۰/۱	۲۳۹/۷	حجم شبکه ( $m^3$ )

جدول ۱۱- مدت زمان ماندگاری و پایداری شبکه توزیع در فشارهای مختلف.

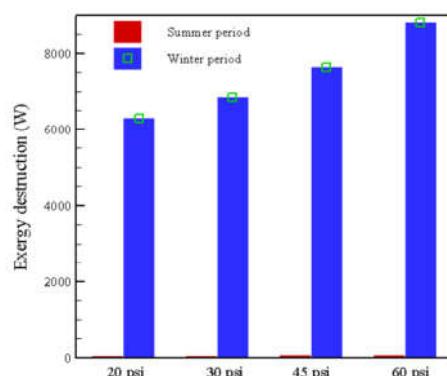
۶۰	۴۵	۳۰	۲۰	فشار (psi)
۱۹۷	۱۴۸	۹۸	۶۵	ماندگاری خط در دوره زمستانه (min)
۳۴	۲۵	۱۷	۱۱	ماندگاری خط در دوره زمستانه (min)

همان‌طور که گفته شد، هرچه فشار شبکه توزیع کاهش یابد، اتلاف اگررژی و نشتی گاز کاهش خواهد یافت. با این وجود می‌بایست تاثیرات این کاهش فشار بر پایداری شبکه بررسی گردد. شبکه گاز پایدار به شبکه‌ای اتلاق می‌شود که فشار گاز در ورودی رگلاتورهای مصرف از حداقل فشار کاری رگلاتور (15psi) بیشتر باشد. علاوه بر این در یک شبکه پایدار حجم گاز موجود در شبکه باید به حدی باشد تا در صورت ایجاد مشکل در ایستگاه تقلیل، امدادگر فرصت لازم جهت

همان‌طور که در جدول ۸ و شکل ۴ مشاهده می‌شود اتلاف اگررژی در شبکه توزیع در دوره زمستانه در فشار ۶۰/۲۹۲/۶۸ psi وات و در فشار ۴۵/۶۰/۸۸۰/۸/۲۱ وات می‌باشد. این مقدار در مقابل افت اگررژی ایستگاه و رگلاتورهای شبکه توزیع ناچیز بوده و در بیشترین حالت حدود ۵/۶ درصد اتلاف سیستم را تشکیل می‌دهد. اتلاف اگررژی کل در چهار فشار در جدول ۹ و شکل ۵ ارایه شده است. نتایج بیانگر این است که در فشار فعلی شبکه توزیع گاز طبیعی اتلاف اگررژی بیشتر از سایر فشارها است. به عنوان مثال در دوره زمستانه با کاهش فشار شبکه از ۶۰ psi به ۳۰ psi و ۲۰، اتلاف اگررژی به ترتیب ۴۲۸۱ و ۶۴۲۵ وات کاهش خواهد یافت. مقایسه نتایج نشان می‌دهد که در فشار ۶۰ psi بیشترین اتلاف اگررژی در رگلاتورهای مصرف اتفاق می‌افتد. به عنوان نمونه نزدیک به ۵۳ درصد از افت اگررژی در دوره تابستان در رگلاتورها گزارش شده است. با توجه به تعداد زیاد رگلاتورهای توزیع، امکان استفاده از این انرژی تلف شده وجود ندارد. در مقابل در فشارهای پایین مانند فشار ۳۰ psi، بیشترین افت اگررژی در ایستگاه تقلیل فشار مشاهده می‌شود. به طوری که در این فشار افت اگررژی در دوره تابستانه و زمستانه به ترتیب ۶۳ و ۶۱ درصد از افت کل است. این افت اگررژی را می‌توان از روش‌های مختلف از قبیل نصب توربین انساطی کاهش داد.

جدول ۸- اتلاف اگررژی در شبکه توزیع گاز شهر اسلامیه.

فشار (psi)	اتلاف تابستانه (W)	اتلاف زمستانه (W)
۸۸۰/۸/۲۱	۵۴/۵۱	۶۰
۷۶۴۱/۹۵	۴۷/۲۷	۴۵
۶۸۴۱/۵۲	۴۲/۳۰	۳۰
۶۲۹۲/۶۸	۳۸/۹۰	۲۰



شکل ۴- اتلاف اگررژی در شبکه توزیع در فشارهای مختلف برای دوره تابستانه و زمستانه

کمتر از ۶ درصد اتلاف کل است.  
۴. در فشار بالا بیشترین اتلاف اگررژی در رگلاتورهای مصرف اتفاق می‌افتد. در حالی که در فشارهای کم بیشترین تلفات در ایستگاه تقلیل فشار اتفاق می‌افتد. از نقطه نظر اقتصادی استفاده از توربین انبساطی در فشارهای پایین مقرن به صرفه است که سبب کاهش اتلاف اگررژی خواهد شد.

## ۵- سپاسگزاری

نویسنده‌گان از شرکت گاز خراسان جنوبی برای حمایت معنوی و مالی از این پژوهش تشکر می‌کنند.

## ۶- مراجع

- [1] Rosen M. and Dincer I., Exergy-cost-energy-mass analysis of thermal systems and processes. *Energy Conversion and Management* 44(10): p. 1633-1651, 2003.
- [2] Neseli M.A., Ozgener O. and Ozgener L., Energy and exergy analysis of electricity generation from natural gas pressure reducing stations. *Energy Conversion and Management* 93: p. 109-120, 2015.
- [3] Farzaneh-Gord M., et al., Energy and exergy analysis of natural gas pressure reduction points equipped with solar heat and controllable heaters. *Renewable Energy* 72: p. 258-270, 2014.
- [4] Arabkoohsar A., et al., A new design for natural gas pressure reduction points by employing a turbo expander and a solar heating set. *Renewable Energy* 81: p. 239-250, 2015.
- [5] Farzaneh-Gord M., et al., Employing geothermal heat exchanger in natural gas pressure drop station in order to decrease fuel consumption. *Energy* 83: p. 164-176, 2015.
- [6] Zabihi A. and Taghizadeh M., Feasibility study on energy recovery at Sari-Akand city gate station using turboexpander. *Journal of Natural Gas Science and Engineering* 35: p. 152-159, 2016.
- [7] ابراهیمی مقدم، ا.، فرزانه گرد، م.، دیمی دشت بیاض، م.، محاسبه میزان هدر رفت گاز طبیعی از یک حفره در خطوط لوله توزیع گاز زیر زمینی، نشریه مهندسی مکانیک دانشگاه تبریز، (۳)۴۷، ص. ۱-۱۰، ۱۳۹۶.
- [8] Olfati M., et al., A comprehensive analysis of energy and exergy characteristics for a natural gas city gate station considering seasonal variations. *Energy* 155: p. 721-733, 2018.
- [9] Arabkoohsar A. and Andresen G., A smart combination of a solar assisted absorption chiller and a power productive gas expansion unit for cogeneration of power and cooling. *Renewable energy* 115: p. 489-500, 2018.
- [10] Ghaebi H., et al., Energy, exergy, economic and environmental (4E) analysis of using city gate station (CGS) heater waste for power and hydrogen production: A comparative study. *International Journal of Hydrogen Energy* 43(3): p. 1855-1874, 2018.
- [11] Saadat-Targhi M. and Khanmohammadi S. ,Energy and exergy analysis and multi-criteria optimization of an integrated city gate station with organic Rankine flash cycle and thermoelectric generator. *Applied Thermal Engineering* 149: p. 312-324, 2019.
- [12] Ranjbar B., Rahimi M and Mohammadi F., Exergy Analysis and Economical Study on Using Twisted Tape Inserts in CGS Gas Heaters. *International Journal of Thermophysics* 42(7): p. 1-19, 2021.
- [13] Shokouhi Tabrizi A.H., et al., Energy, exergy and economic analysis of utilizing the supercritical CO<sub>2</sub> recompression Brayton cycle integrated with solar energy

اصلاح را داشته باشد. حجم گاز شبکه و فشار در ورودی رگلاتورهای GPNET و GNPURG تعیین کرد. همان‌طور که در جدول ۱۰ مشاهده می‌شود حجم شبکه در فشار ۲۰ psi، مقدار ۲۳۹/۷ متر مکعب و در فشار ۶۰ psi مقدار ۱۰۲۴/۳ متر مکعب می‌باشد. با توجه به حجم شبکه و مصرف روزانه ایستگاه، زمان ماندگاری و پایداری شبکه در فشار ایستگاه، زمان ماندگاری و پایداری شبکه در فشار ۶۰ psi طبق جدول ۱۱ مشخص شده است. ماندگاری شبکه در فشار ۶۰ psi در ۷ ماهه اول، ۱۹۷ دقیقه و در ۵ ماهه دوم، ۳۴ دقیقه می‌باشد. هم چنین ماندگاری شبکه در فشار ۲۰ psi در ۷ ماهه اول سال ۶۵ دقیقه و در ۵ ماهه دوم سال در صورت از سرویس خارج شدن ایستگاه، شبکه از گاز خالی شده و گاز مشترکین قطع می‌گردد. با توجه به فاصله ۱۰ کیلومتری تا پست امداد گاز، حداقل زمان لازم جهت واکنش ۱۵ دقیقه می‌باشد. در نتیجه امدادگر زمان کافی برای واکنش نخواهد داشت. علاوه بر این با توجه به افت فشار حدود ۶ psi در دورترین نقطه شبکه برای باشهر اسلامیه، در انتهای مسیر فشار ۱۴ psi جریان گاز را قطع می‌کنند، در که رگلاتورهای خانگی در فشار ۱۵psi از آنجا برای ایستگاه تقلیل فشار نمی‌تواند ۲۰ psi باشد. بنابراین شبکه عمل در فشار ۲۰psi گاز مشترکین قطع خواهد شد. در نتیجه فشار خروجی از ایستگاه تقلیل فشار نمی‌تواند ۲۰ psi باشد. بنابراین شبکه در فشار ۲۰psi پایدار نیست. از آنجاکه در فشار ۳۰psi هم زمان لازم جهت عکس‌العمل در جلوگیری از قطع گاز مشترکین در اختیار امدادگر است و هم از قطع گاز رگلاتور جلوگیری می‌شود، فشار پیشنهادی در ایستگاه تقلیل فشار ۳۰psi می‌باشد.

## ۴- نتیجه‌گیری

در این مقاله اثر کاهش فشار خط تغذیه بر هدر رفت گاز، اتلاف اگررژی و پایداری شبکه مورد مطالعه قرار گرفت. تحلیل اگررژی در ایستگاه تقلیل فشار، خط انتقال و رگلاتورهای مصرف انجام نداشت. مطالعه نمونه در شهر اسلامیه واقع در خراسان جنوبی در چهار فشار ۶۰psi، ۴۵، ۳۰ و ۲۰ و برای دوره‌های تابستانه و زمستانه انجام شد.

مهمنترین نتایج این مطالعه عبارتست از:

۱. کاهش فشار گاز خط تغذیه سبب کاهش هدر رفت گاز می‌شود. به عنوان مثال در دوره تابستانه و زمستانه کاهش فشار خط تغذیه از ۶۰ psi به ۳۰ psi به ترتیب سبب کاهش حدود ۷۳ درصدی و ۲۵ درصدی میزان هدر رفت گاز می‌شود.
۲. بررسی پایدار شبکه نشان می‌دهد که فشار بهینه برای شبکه توزیع ۳۰psi می‌باشد. در این فشار هم زمان لازم جهت عکس‌العمل در جلوگیری از قطع گاز مشترکین در اختیار امدادگر است و هم از قطع گاز رگلاتور جلوگیری می‌شود.
۳. اتلاف اگررژی در خط انتقال گاز سهم ناچیزی از اتلاف اگررژی کل را شامل می‌شود. در بیشترین حالت افت اگررژی در خط تغذیه

- in natural gas city gate station. *Journal of Thermal Analysis and Calorimetry* 145(3): p. 973-991, 2021.
- [14] Deymi-Dashtebayaz, M., D. Dadpour, and J. Khadem, Using the potential of energy losses in gas pressure reduction stations for producing power and fresh water. *Desalination* 497: p. 11476, 2021.
- [15] Kotas T.J., The exergy method of thermal plant analysis, Elsevier, 2013.
- [16] Safarzadeh S., et al., Energy and entropy generation analyses of a nanofluid-based helically coiled pipe under a constant magnetic field using smooth and micro-fin pipes: Experimental study and prediction via ANFIS model. *International Communications in Heat and Mass Transfer* 126: p. 10540, 2021.
- [17] Swamee P.K. and Jain A.K., Explicit equations for pipe-flow problems. *Journal of the hydraulics division* 102(5): p. 657-664, 1976.
- [18] Katz D.L.V., *Handbook of natural gas engineering*, McGraw-Hill, 1959.