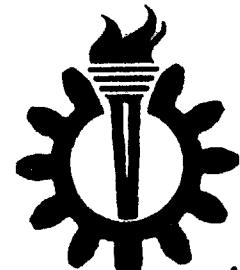


بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

٢٧١٧٤



۱۳۸۰ / ۸ / ۳۰



دانشگاه علم و صنعت ایران

دانشکده مهندسی مکانیک

طراحی شبکه آزمایش بخارتر در شیپوره

سام بهمنش

پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد

در رشته

مهندسی مکانیک-تبدیل انرژی

۰۱۳۷۷۷

استاد راهنما:

جناب آقای دکتر محمد حسن شجاعی فرد

تیرماه ۱۳۸۰

۲۷/۱۷/۴

از روزی که چشم گشودم که کشانی دیدم پر از رمز و راز به ژرفای
جاودانگی، ولی می‌دانم همه اینها گذرگاهی بیش نیست و اینک که گامی دیگر از این
عبور ابدی را هرچند به سختی پیموده‌ام، در برابر لطف خداوند شکر میگزارم و بر
قدرتیش که در درون خود یافته‌ام سپاس می‌گویم و به تمامی کسانی که پشتیبان من
بوده‌اند درود می‌فرستم، تمامی کسانی که تا ابد دوستشان دارم، پدرم، مادرم و
تمام خانواده‌ام، در برابر مهرشان بوسه‌ای مملو از عشق و ارادت هدیه خواهم کرد
و در برابر همتیان سر به سجده خواهم آورد. گامی بود بس سخت و دشوار ولی
ناچیز. من قدرتی، اراده‌ای و عزمی را در درون خود یافته‌ام که جلوه‌گاد موجودیت
پرورده‌گار است، شاید برای یافتن او که بی‌شک بزرگترین گام دانش و اندیشه
بشری است، تنها باید اندکی به خود نظر کنیم.

تقدیم به:

پدر و مادر عزیزم به پاس زحمات بیدریغشان

چکیده

با توجه به انساط بخار در طبقات آخر توربین بخار، بخار خشک به بخار مرطوب تبدیل می‌شود، لذا یک جریان دو فاز حاصل می‌گردد. تشکیل قطره سبب فرسودگی پره‌ها و نهایتاً کم شدن راندمان توربین خواهد شد. برای جلوگیری از این عمل، فوق داغ و گرم کردن مجدد بخار یکی از قدیمی‌ترین پیشنهادهای عملی است. از آنجاکه تیغه‌های توربین به صورت یک شیپوره همگرا - و اگر در کنار هم قرار می‌گیرند، طراحی شکل مناسبی از این شیپوره‌ها با ویژگی خاص که در آن دما و قطر قطرات (Drop Diameter) حاصل از تقطیر قابل کنترل باشد نیز یکی دیگر از راههای افزایش راندمان توربین‌ها است که قسمتی از این پروژه را در بر دارد.

برای این طراحی ابتدا به تحقیق پیرامون تئوری هسته شدن بخار (تشکیل قطره) و تقطیر خودبخود پرداخته‌ایم. سپس با استفاده از روابط ترمودینامیکی در شیپوره‌ها، بررسی و تحقیق در خصوص اثرات تقطیر در شیپوره و نهایتاً با استفاده از نرم‌افزاری که تحلیل ترمودینامیکی بخار و قطره را درون شیپوره انجام می‌دهد و در دانشگاه بیرمنگهام تهیه گردیده است، شیپوره با ابعاد مناسب را طراحی کردیم.

حال برای بررسی جریان در شیپوره باید بخار تر به صورت محسنوی ایجاد گردد. این سیستم تولید بخار تر مشکل از مخزن، دیگ بخار، شیپوره، مبدل حرارتی، اتصالات و Scanivalve است.

طراحی مخزن بر اساس ثابت ماندن فشار در بالا دست شیپوره، با استفاده از روابط گاز کامل و بخار تر و افت‌های سیال انجام گرفته است. مبدل حرارتی که

به منظور تقطیر بخار خروجی از شیپوره تعبیه شده است با استفاده از تئوری‌های موجود طراحی گردیده است. از آنجا که استفاده از 33 فشارسنج برای نشان دادن فشار در هر مقطع از شیپوره مقرن به صرفه نمی‌باشد. از دستگاهی به نام Scanvalue استفاده کرده‌ایم که این دستگاه در کمتر از 3 ثانیه فشار 48 را اندازه می‌گیرد.

نهایتاً نتایج تئوری با کار آزمایشگاهی مشابه که در دانشگاه بیرمنگهام انجام گرفته است مقایسه شده که نتایج مؤید تطبیق تئوری و کار آزمایشگاهی (تجربی) می‌باشد.

قدردانی:

با سپاس و قدردانی فراوان از جناب آقای دکتر محمد حسن شجاعی فرد،
استاد ارجمند که از راهنمائی‌های خالصانه ایشان در انجام این پروژه بهره‌مند
شدم.

I مقدمه

فصل اول - دینامیک گازها - ثوری هسته شدن

۱ ۱-۱- بخارتر

۱ ۱-۲- نسبت فوق اشیاعی، دمای مادون سرد

۲ ۱-۳- انبساط واقعی بخار - نقطه ویلسون

۴ ۱-۴- هسته شدن بخار

۴ ۱-۴-۱- بخار اشیاع

۵ ۱-۴-۲- بخار مافوق گرم

۷ ۱-۴-۳- بخار مافوق سرد

۸ ۱-۵- شعاع بحرانی قطره (r^*)

۱۰ ۱-۶- معادله نرخ هسته‌ای شدن

۱۰ ۱-۶-۱- بخار فوق داغ

۱۲ ۱-۶-۲- بخار مافوق سرد

۱۵ ۱-۷- رشد قطره

۱۶ ۱-۸- انتقال گرمایی

۱۷ ۱-۹- انتقال جرم

۱۷ ۱-۹-۱- در ناحیه آزاد ملکولی

۱۸ ۱-۹-۲- در ناحیه پیوسته

فصل دوم - شیپوره‌ها

۲۲ ۱-۲- شارش تراکم‌پذیر (Compressible flow)

صفحه	عنوان
۲۳	۲-۲-گاز کامل
۲۴	۲-۲-سرعت موج (Velocity of wave)
۲۴	۴-۲-عدد ماخ (Mach No.)
۲۵	۵-۲-شرایط آیزنتروپیک
۲۵	۱-۵-۲-شرایط آیزنتروپیک سکون
۲۶	۲-۵-۲-شرایط بحرانی آیزنتروپیک
۲۶	۶-۲-نحوه تغییرات سرعت جریان بر حسب تغییرات سطح مقطع، در جریان تراکم پذیر آیزنتروپیک
۲۷	۷-۲-نحوه تغییرات فشار بر حسب تغییرات سطح مقطع، در جریان تراکم پذیر آیزنتروپیک
	فصل سوم - تأثیر تقطیر در شیبوره همگرا - واگرا
۲۱	۱-۳-مقدمه
۲۱	۲-۳-نرخ انبساط
۲۲	۳-۳-تأثیر افزایش حرارت سیال قابل تراکم
۲۴	۴-۳-توزیع فشار
۲۷	۵-۳-معادلات اصلی جریان
۳۷	۱-۵-۳-معادله پیوستگی
۲۹	۲-۵-۲-معادله حالت
۴۰	۳-۵-۲-عدد ماخ در فاز بخار

صفحه	عنوان
۴۰	۴-۵-۲- معادله اندازه حرکت
۴۱	۵-۵-۲- معادله انرژی
۴۲	۶-۳- نرخ انبساط در شیپوره
۴۲	۷-۳- حل معادلات اصلی جریان
۴۵	۸-۳- تأثیر قطرات تشکیل شده در راندمان توربین‌ها
۴۶	۱-۸-۳- اثرات مکانیکی
۴۶	۲-۸-۳- ترمودینامیکی
۴۷	۳-۸-۳- آئرودینامیکی
فصل چهارم - استفاده از برنامه کامپیوتری در طراحی شیپوره و بررسی خواص	
ترمودینامیکی در نازل مربوطه	
۵۰	۱-۴- مقدمه
۵۰	۲-۴- نازل با نرخ انبساط $(-3000 \frac{1}{S})$
۵۲	۲-۴- چگونگی رشد قطره در نازل با نرخ انبساط ثابت
۵۲	۴-۴- بررسی توزیع فشار در طول نازل با نرخ انبساط ثابت
۵۴	۴-۵- بررسی دمای قطره بر حسب شعاع آن در طول نازل با نرخ
۵۴	انبساط ثابت
۵۶	۶-۴- مقایسه رشد قطره در نازل با طول مختلف و نرخ
۵۵	انبساط ثابت
۵۶	۷-۴- نتیجه گیری

صفحه	عنوان
	فصل پنجم - شبکه تولید بخار و طراحی مخزن و کندانسور
۵۸	۱-۱-۵- مقدمه
۶۰	۲-۵- مخزن بخار.....
۶۱	۳-۵- طراحی مخزن و اتصالات
۶۳	۱-۳-۵- محاسبه افت دارسی (افت ناشی از اصطکاک درون لوله) .
۶۴	۲-۳-۵- محاسبه افت ناشی از ورود سیال به لوله.....
۶۴	۳-۳-۵- محاسبه افت QAV
۶۴	۴-۳-۵- محاسبه افت ناشی از انقباض ناگهانی سطح مقطع
۶۵	۵-۳-۵- محاسبه افت بالوله خروجی مخزن به قطر ۱۲Æ
۶۶	۶-۳-۵- محاسبه افت بالوله خروجی مخزن به قطر 6Æ
۶۷	۷-۳-۵- نتیجه‌گیری - مشخصات مخزن
۶۸	۱-۷-۳-۵- مقایسه نتایج با نتایج تجربی مشابه
۷۰	۴-۵- بویلر و سوپرھیترها
۷۰	۵-۵- شیر عمل کن سریع (Quick Acting Valve)
۷۰	۶-۵- مبدل حرارتی (CD)
۷۳	۱-۶-۵- مقدمه
۷۶	۲-۶-۵- طراحی مبدلها
۷۶	۱-۲-۶-۵- محاسبه ضریب انتقال حرارت سمت پوسته
۷۹	۱-۱-۲-۶-۵- عدد رینولدز سمت پوسته

عنوان		صفحة
۷۹ ضریب کولبرن (Ji) ۲-۱-۲-۶-۵		۷۹
۷۹ ضریب انتقال حرارت جریان ایدآل عمود بر لوله ۲-۱-۲-۶-۵		۷۹
۸۰ افت فشار سمت پوسته ۲-۲-۶-۵		۸۰
۸۲ ضریب اصطکاک (f _i) ۱-۲-۲-۶-۵		۸۲
۸۲ افت فشار جریان خالص عمود بر مجموعه لوله‌ها ۲-۲-۲-۶-۵		۸۲
۸۲ افت فشار برای جریان سیال از یک پنجره ایدآل ۲-۲-۲-۶-۵		۸۲
۸۲ افت فشار سمت پوسته ۴-۲-۲-۶-۵		۸۲
۸۲ فرمول‌های محاسباتی و قدم‌های دیگر برای طراحی ۳-۲-۶-۵		۸۲
۹۸ مبدل حرارتی طراحی شده برای این سیستم ۳-۶-۵		۹۸
۹۸ خرطومی‌ها ۷-۵		۹۸
۹۹ وسایل ابزار دقیق ۸-۵		۹۹
۹۹ اندازدگیری درجه حرارت ۱-۸-۵		۹۹
۱۰۰ اندازدگیری فشار ۲-۸-۵		۱۰۰
۱۰۰ Scanivalue ۱-۲-۸-۵		۱۰۰
۱۰۵ پیوست		۱۰۵
۱۱۰ مراجع		۱۱۰

فهرست تصاویر و نمودارها

صفحه	عنوان
۳	۱-۱- مکان هندسی نقاط ویلسون (خط ویلسون)
۷	۱-۲- بخار اشباع
۸	۱-۳- بخار فوق داغ
۸	۱-۴- بخار فوق سرد
۹	۱-۵- تغییرات شعاع قطره بر حسب تغییرات انرژی آزاد گیبس
۲۸	۱-۶- تغییرات فشار و سرعت جریان در اثر تغییرات سطح مقطع در شیپوره ها
۲۹	۱-۷- تغییرات فشار و سرعت جریان در اثر تغییرات سطح مقطع در دیفیوزرها
۳۲	۱-۸- خطوط ریلی
۳۵	۱-۹- تغییرات فشار استاتیکی در طول نازل
۳۵	۱-۱۰- نمادار انتالپی - انتروپی در طول نازل
۳۸	۱-۱۱- حجم کنترلی از مقطع شیپوره
۴۸	۱-۱۲- تغییرات عدد ماخ در طول نازل بر اساس تغییرات درجه حرارت
۵۱	۱-۱۳- نازل طراحی شده با نرخ انبساط ثابت $1/\text{Sec} = 3000$
۵۹	۱-۱۴- شبکه تولید بخار تر طراحی شده
۷۱	۱-۱۵- شیر عمل کن سریع
۷۱	۱-۱۶- سیستم کنترل شیر عمل کن سریع
۷۴	۱-۱۷- انواع استاندارد سر جلو ، سر عقب و پوسته در مبدل پوسته-لوله
۷۴	۱-۱۸- مبدل پوسته - لوله
۷۷	۱-۱۹- ضریب تصحیح برای شکل صفحات نگهدارنده
۷۷	۱-۲۰- ضریب تصحیح برای نشد سیال از صفحات نگهدارنده
۷۸	۱-۲۱- ضریب تصحیح برای جریان میان بر موازی با جریان عمود بر لوله ها
۷۸	۱-۲۲- ضریب کولبرن از برای جریان میان بر عمود بر لوله های ساده
۸۱	۱-۲۳- ضریب تصحیح افت فشار برای نشد سیال از صفحات نگهدارنده
۸۱	۱-۲۴- ضریب تصحیح افت فشار برای جریان میان بر از اطراف لوله ها
۸۳	۱-۲۵- ضریب اصطکاک جریان عمود بر مجموعه لوله های با آرایش مربعی
۱۰۱	۱-۲۶- نقاطی از نازل که فشار آنها مورد نظر است
۱۰۲	۱-۲۷- دستگاه SCANIVALVE
۱۰۳	۱-۲۸- دستگاه SCANIVALVE
۱۰۴	۱-۲۹- دستگاه SCANIVALVE و اتصالات آنها با کامپیوتر CONTROLLER

فهرست علائم

کیفیت بخار (نسبت جرم بخار به جرم کل)	X
انرژی آزاد گیبس	G
حجم مخصوص مایع	V_f
حجم مخصوص بخار	V_g
شعاع قطره	r
شعاع بحرانی قطره	r^*
تعداد ملکول‌ها در یک قطره	g^*
جرم یک ملکول	m_m
کشش سطحی	σ
تعداد دسته ملکول‌های g ملکولی	N_g
تعداد کل ملکول‌های بخار بر واحد جرم	N_1
تغییر انرژی آزاد گیبس	ΔG
نرخ تبدیل دسته ملکول‌های g ملکولی به 1 + g ملکولی	C_g
نرخ تبدیل دسته ملکول‌های 1 + g ملکولی به g ملکولی	E_g
ضریب تقطیر	q_c
ضریب هدایت حرارتی بخار	λ
دمای بخار	T_L
دمای قطره	T_G
عدد بدون بعد ناسلت	Nu

فهرست علائم

عدد بدون بعد نادسون	Kn
عدد بدون بعد اشمیت	S_c
ظرفیت گرمای ویژه در فشار ثابت	C_p
ظرفیت گرمای ویژه در حجم ثابت	C_v
انرژی داخلی	U
عدد ماخ	M
مربع عدد ماخ (M^2)	N
نرخ انبساط	P°
دبی جرمی مایع	M_L
دبی جرمی بخار	M_G
نسبت تری	y
قطر معادی	de
ضریب اصطکاک	f
عدد بدون بعد رینولدز	Re
افت ناشی از اصطکاک	H_D
افت ناشی از ورود سیال به لوله	H_{m_τ}
افت QAV	H_{m_τ}
افت ناشی از انقباض ناگهانی سطح مقطع	H_{m_τ}

مقدمه

در حال حاضر بیش از ۸۰ درصد انرژی الکتریکی جهان از طریق توربین‌های بخار تولید می‌شود [۹]، لذا بهبود کیفیت این توربین‌ها و استفاده مناسب از بخار در راندمان این نیروگاه‌ها نقش به سزائی دارد. با پیشرفت نیروگاه‌های بخار، هنوز طراحان و محققان نیروگاه‌های بخار نتوانسته‌اند مسئله خوردگی در طبقات فشار پائین توربین‌ها و کم شدن راندمان به سبب تشکیل قطره را به طور کامل حل کنند.

در ۱۸۷۱، شخصی به نام J.J.Thomson وجود بخار تر را به عنوان اولین نفر مطرح نمود. در همان زمان مفهوم ترمودینامیکی «تغییر فاز» به وسیله Gibbs و ^hHelmoltz شکل گرفت. تئوری این افراد بعدها به وسیله Kelvin گسترش یافت.

در سال ۱۹۷۶، پروفسور باختر در دانشگاه بیرمنگهام به تحقیق پیرامون تئوری هسته شدن بخار پرداختند. در سال‌های بعد نیز دکتر شجاعی فرد، دکتر سو، دکتر آلوبیدی و دکتر زیدی نیز تحقیقات در این زمینه را ادامه دادند.

دکتر آلوبیدی [۸] در دانشگاه بیرمنگهام به تحقیق پیرامون علت مرطوب شدن بخار پرداختند. دکتر شجاعی فرد [۳] به تحقیق جریان بخار دو فاز مابین پردها پرداختند و دکتر سو نیز جریان دو فاز بین پردها را حل عددی کردند.

یکی از قدیمی‌ترین پیشنهادهای عملی برای جلوگیری از این عمل، گرم کردن مجدد بخار و فوق داغ کردن بخار است. ولی از آنجا که تیغه‌های توربین به صورت یک شیپوره همگرا - و اگرا در کنار هم قرار می‌گیرند، طراحی شکل مناسبی از شیپوره‌ها با ویژگی خاص که در آن دما و قطر قطرات حاصل از تقطیر قابل کنترل باشند یکی دیگر از راههای افزایش راندمان توربین‌ها است که این طراحی در فصل