การศึกษาฮีทไปป์เพื่อการประหยัดพลังงานในเครื่องปรับอากาศ



นาย กอบชัย แสงสว่าง

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมเครื่องกล ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2545 ISBN 974-17-0887-4 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

HEAT PIPE STUDY FOR SAVING ENERGY IN AIR CONDITIONER

Mr. Kopchai Saengsawang

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering in Mechanical Engineering

Department of Mechanical Engineering

Faculty of Engineering

Chulalongkorn University

Academic Year 2002

ISBN 974-17-0887-4

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การศึกษาฮีทไปป์เพื่อประหยัดพลังงานในเครื่องปรับอากาศ
โดย	นาย กอบชัย แลงสว่าง
สาขาวิชา	วิศวกรรมเครื่องกล
อาจารย์ที่ปรึกษา	ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ฤชากร จิรกาลวสาน
1	วิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน
หนึ่งของการศึกษาตาม	มหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต
	/
คณะกรรมการสอบวิทเ	ยานิพนธ์
	ประธานกรรมการ (รองศาสตราจารย์.ดร. มานิจ ทองประเสริฐ)
	กิหากร จำหลวสาน อาจารย์ที่ปรึกษา
	(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ฤซากร จิรกาลวสาน)
	ศัพร ซ ซ กรรมการ
	(อาจารย์ ดร. เชิดพันธ์ วิทูราภรณ์)
	รโลน อริกา กรรมการ
	(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ มิ่งศักดิ์ ตั้งตระกูล)

กอบซัย แสงสว่าง : การศึกษาฮีทไปป์เพื่อการประหยัดพลังงานในเครื่องปรับ อากาศ (HEAT PIPE STUDY FOR SAVING ENERGY) อ.ที่ปรึกษา : ผศ. ฤชา กร จิรกาลวสาน, 127 หน้า. ISBN 917-17-0887-4.

โครงการวิจัยนี้ เป็นการศึกษาฮีทไปป์ เพื่อใช้ร่วมกับเครื่องปรับอากาศ ในการควบคุม อุณหภูมิ และความขึ้นสัมพัทธ์ในห้องปรับอากาศ โดยเฉพาะห้องที่ต้องควบคุมความขึ้นสัมพัทธ์ต่ำ ซึ่งมักจะต้อง ใช้ฮีทเตอร์ไฟฟ้า และสารดูดขับความขึ้น การใช้สารดูดขับความขึ้น ขึ่งต้องใช้พลังงานไฟฟ้า ในขณะเดียวกันสารดูด ความขึ้นก็จะคายความร้อนเข้าห้อง ซึ่งเป็นการเพิ่มภาระให้กับเครื่องปรับอากาศ การใช้ฮีทไปป์จะประหยัดพลัง งานได้มาก โดยฮีทไปป์จะเป็นอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนสัมผัสระหว่างอากาศก่อนเข้า และหลังออกจาก คอยล์เย็นของเครื่องปรับอากาศ ฮีทไปป์ที่ใช้เป็นลักษณะคอยล์ลูปแบบมีครีบอลูมิเนียม ประกอบด้วยคอยล์ส่วน ระเหย และคอยล์ส่วนควบแน่น ที่มีลักษณะเหมือนคอยล์เย็นของเครื่องปรับอากาศที่ใช้และมีพื้นที่ด้านหน้าเท่า กัน โดยทดลองกับเครื่องปรับอากาศแบบแยกส่วนขนาด 14 kW (48,000 Btu/hr) ซึ่งฮีทไปป์นี้จะมี 4 แบบคือ 1 แถว, 2 แถว, 3 แถว และ 4 แถว สารทำงานที่ใช้คือ R-22 โดยทำการทดลองในห้องปรับอากาศทั่วไป และในห้อง ทดสอบเครื่องปรับอากาศ การทดสอบในห้องทดสอบเครื่องปรับอากาศนั้นจะควบคุมสภาวะอากาศภายในห้อง ให้มีอุณหภูมิกระเปาะเบียกเท่ากับ19°C และอุณหภูมิกระเปาะแห้งเท่ากับ 27 °C

จากผลการวิจัยพบว่ายีทสามารถถ่ายเทความร้อนกับอากาศได้เป็นอย่างดี คือสามารถถ่าย เทพลังงานความร้อนได้จำนวนมากกลับคืนสู่ห้องปรับอากาศ โดยความร้อนเฉลี่ยที่ถ่ายเทได้คือ ประมาณ 2.6, 3.5, 3.7 และ 5.6 kW สำหรับยีทไปป์แบบ 1, 2, 3 และ 4 แถว ตามลำดับ เมื่อทดลองในห้องทั่วไป สำหรับยีท ไปป์แบบ 3 แถว และ 4 แถว นั้นได้ทดลองในห้องทดสอบเครื่องปรับอากาศอีกครั้ง พบว่า ได้ค่าประมาณ 3.5 และ 5.0 kW ตามลำดับ หรือลดค่าอัตราส่วนความร้อนสัมผัส (SHR) ของเครื่องปรับอากาศจาก 0.53 เป็น 0.45 และ 0.54 เป็น 0.40 ตามลำดับ หรือเพิ่มปริมาณการกลั่นตัวของน้ำได้ประมาณ 15% และ 33% ตามลำดับ เมื่อ พิจารณาประสิทธิภาพของยีทไปปีโดยใช้อุณหภูมิเป็นหลัก ค่าประสิทธิผลของยีทไปปีเฉลี่ยโดยประมาณคือ 0.19, 0.27, 0.30 และ 0.41 สำหรับยีทไปป์แบบ 1, 2, 3 และ 4 แถว ตามลำดับ กำลังไฟฟ้าที่ระบบปรับอากาศ ใช้ทั้งหมด และค่า COP ของยีทไปป์ทั้งแบบ 3 แถว และ 4 แถว ลดลงเล็กน้อย เป็นผลเนื่องจากอีทไปป์ส่งผลโดย ตรงกับเครื่องปรับอากาศแบบสารทำความเย็นทำความเย็นโดยตรง (Direct Expansion) คือลดอุณหภูมิของ อากาศก่อนเข้าเครื่องปรับอากาศ ทำให้อุณหภูมิอิ่มตัว (ความดัน) ของสารทำความเย็นเปลี่ยนไป ซึ่งจะไม่เกิด ขึ้นกับระบบปรับอากาศที่ใช้น้ำเย็น เนื่องจากอุณหภูมิของน้ำเย็นคงที่

ประเทศไทยมีอากาศร้อน และชื้นมาก ดังนั้นฮีทไปป์แบบ 3 แถว และ 4 แถว มักจะมีความ เหมาะสมที่สุด สำหรับระบบปรับอากาศที่ต้องการควบคุมความขึ้นต่ำ ซึ่งได้เน้นในงานวิจัย

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล	ลายมือชื่อนิสิต โดยรับ หลวสาว
สาขาวิชาวิศวกรรมเครื่องกล	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา 🏋 🗥 🔭 🔭 🔭 💮
ปีการศึกษา2545	ลายมื้อซื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

##4270214821: MAJOR MECHANICAL ENGINEERING

KEY WORD: HEAT PIPE / HUMIDITY/ TEMPERATURE / AIR CONDITIONER / SAVING

KOPCHAI SAENGSAWANG: HEAT PIPE STUDY FOR SAVING ENERGY. THESIS ADVISOR: ASST. PROF. RICHAKORN CHIRAKALWASAN,127 pp. ISBN 974-17-0887-4.

The purpose of this research is to study Heat Pipe in air conditioner. In an air additioning room in which precise low relative humidity is required electric heater desiccant are often used. Using desiccant is also required heat or compressed air for regeneration. The desiccant also generates heat to the room air which adds load to the air conditioner. Incorporating heat pipe in the air conditioner will save a lot of electric energy. Heat pipe is a heat exchanger to exchange sensible heat between leaving and entering air of a cooling coil. Fin coil-looped heat pipe used in this research consists of an evaporating coil and a condensing coil filled with R-22 refrigerant. The construction of each coil is nearly the same as a cooling coil of a typical air conditioner with a minor difference in circuiting. The research used 14 kW (48,000 Btu/h) split type air conditioner as a model. Its cooling coil (evaporator) was incorporated with the heat pipe coil with the same face area but with various rows deep. The numbers of rows were 1, 2, 3 and 4. However concentration was made on 3 and 4 rows deep. The experiment was carried out in a typical room and also in the calorimeter room with 19°CWB and 27°CDB ambient.

The experiment indicated that the performance of heat pipe in transferring sensible heat was really good. The average heat reclaims were 2.6, 3.5, 3.7 and 5.6 kW by 1, 2, 3 and 4 rows deep heat pipe respectively. The 3 and 4 rows heat pipe were also carried out in the calorimeter room wit a heat reclaim of 3.5 and 5 kW respectively. The 3–row-deep heat pipe reduced equipment sensible heat ratio (SHR) from 0.53 to 0.45 while the 4–row-deep heat pipe reduced SHR from 0.54 to 0.40. The moisture condensation rate was increased by 15 and 33% for 3-row-deep and 4-row deep heat pipes respectively. However there was a little reduction in Coefficient of performance (COP) due to the lowering of the evaporating pressure of a direct expansion system. This would not occur in chilled water system.

In hot and humid country like Thailand the 3 and 4 rows deep heat pipe would normally be suitable in which the emphasis was made.

DepartmentMechanical EngineeringStud	ent's Kepchai	Saingsawang
Field of study Mechanical Engineering Advi		
Academic year2002Co-a	dvisor's	

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์นี้สำเร็จได้ด้วยดี โดยได้รับความช่วยเหลือ และความอนุเคราะห์จาก หลายฝ่ายด้วยกัน ข้าพเจ้าขอขอบคุณ ผศ. ฤชากร จิรกาลวสาน อาจารย์ที่ปรึกษา ที่ได้กรุณา สละเวลาอันมีค่าช่วยเหลือให้คำแนะนำปรึกษา และแนะนำแนวทางการวิจัย แนวทางแก้ปัญหา และข้อคิดเห็นต่างๆที่นำมาซึ่งความสมบูรณ์ของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ อีกทั้งตรวจทานแก้ไขวิทยา นิพนธ์จนสำเร็จเป็นรูปเล่มที่สมบูรณ์ รวมถึง รศ.ดร. มานิจ ทองประเสริฐ ประธานกรรมการ ดร. เชิดพันธ์ วิทูราภรณ์ และ ผศ. มิ่งศักดิ์ ตั้งตระกูล กรรมการ

ช้าพเจ้าขอขอบคุณ รศ.ดร. วิทยา ยงเจริญ ที่ให้ความอนุเคราะห์อุปกรณ์วัด ความเร็วลม

นอกจากนี้ ข้าพเจ้าขอขอบคุณ บริษัทเทรน ประเทศไทย จำกัด และบริษัท แคร์ เรียร์ ประเทศไทย จำกัด ที่ให้ความเกื้อหนุน และช่วยเหลือในการสร้างชุดทดลอง และขอขอบคุณ เพื่อนๆ น้องๆ ทุกคนที่คอยช่วยเหลือและสนับสนุนการทำงานวิจัยให้สำเร็จลุล่วงไปด้วยดี

สุดท้ายนี้ ข้าพเจ้ากราบขอบพระคุณบิดา-มารดา ซึ่งอบรมสั่งสอน และให้กำลังใจ ตลดดเวลา จนสำเร็จการศึกษา

ผู้จัดทำงานวิจัย

นาย กอบชัย แสงสว่าง

สารบัญ

บทคั	โดย่อภาษาไทย	1
บทค้	เดย่อภาษาอังกฤษ	৭
กิตติ	กรรมประกาศ	นิ
สารา	ບັญ	11
สารา	บัญตาราง	ฆ
สารเ	บัญภาพ	រៀ
สารเ	บัญกราฟ	
ค้าอ	ธิบายสัญลักษณ์	¶
บทขึ		
1	บทน้ำ	1
	วัตถุประสงค์	7
	ขอบเขตวิทยานิพนธ์	8
	ขั้นตอนการทำงาน	8
	ผลที่คาดว่าจะได้รับ	9
2	ทฤษฎีและการคำนวณฮีทไปป์	10
	ทฤษฎี	11
	การใช้ฮีทไปป์ในระบบปรับอากาศเพื่อการประหยัดพลังงาน	23
3	การออกแบบและการสร้าง	32
	3.1 การออกแบบฮีทไปป์	32
	3.2 การสร้างฮีทไปป์และการเติมของไหลทำงาน	34
	3.3 การดัดแปลง Fan Coil Unit และการติดตั้งร่วมกับฮีทไปป์	43
	3.4 เครื่องมือวัด	46
	3.5 การดำเนินการทดสอบ	49
4	ผลการทดสอบ และวิจารณ์ผลการทดสอบ	54
	4.1 ผลการทดสอบ	54
	4.2 วิจารณ์ผลการทดสอบ	60

สารบัญ (ต่อ)

5	สรุปผลการทดลอง และข้อเสนอแนะ	74		
	5.1 สรุปผลการทดลอง	74		
	5.2 ช้อเสนอแนะ	76		
ราย	เการอ้างอิง	77		
ภาค	าผนวก	78		
ก.	ผลการทดลอง	79		
1 .	โปรแกรมคอมพิวเตอร์	86		
A .	ตัวอย่างการคำนวณ	98		
1 22	ไระวัติย์เชียนวิทยานิพนล์			

สารบัญตาราง

ตารางที่		หน้า
NI. 12. 12. 1		หนา
2-1	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง N, กับ C _z	31
4-1	แสดงการลดอุณหภูมิและการเพิ่มอุณหภูมิให้กับอากาศของฮีทไปป์	69
4-2	แสดงปริมาณการถ่ายเทความร้อนของฮีทไปป์	70
4-3	แสดงขนาดการทำความเย็นของเครื่องปรับอากาศ กำลังไฟฟ้าที่ใช้	
	และค่า COP	.71
4-4	แสดงอัตราการกลั่นตัวของน้ำ	.72
4-5	แสดงค่าประสิทธิผลของฮีทไปป์ในส่วนของ precooi และ reheat	73
ก-1	ผลการทดลองกรณีที่ 1 ครั้งที่ 1	.80
ก-2	ผลการทดลองกรณีที่ 1 ครั้งที่ 2	.81
ก-3	ผลการทดลองกรณีที่ 1 ครั้งที่ 3	.82
ก-4	ผลการทดลองกรณีที่ 1 ครั้งที่ 4	.83
ก-5	ผลการทดลองกรณีที่ 1 ครั้งที่ 5	.84

สารบัญภาพ

รูปที่	หน้	7
1-1	แสดงระบบปรับอากาศโดยทั่วไป1	
1-2	แสดงระบบปรับอากาศที่มีการ Reheat2	
1-3	แสดงลักษณะโดยทั่วไปของฮีทไปป์	
1-4	แสดงลักษณะการทำงานของฮีทไปป์แบบมีวิกค์	
1-5	แสดงช้อจำกัดของฮีทไปป์แบบมีวิกค์	
1-6	แสดงฮีทไปป์แบบไหลครบวงจร7	
2-1	แสดงโครงสร้างของแผนภูมิไซโครเมตริค13	
2-2	กระบวนการความร้อนสัมผัส15	
2-3	กระบวนการให้ความเย็นสัมผัส15	
2-4	การให้ความร้อนสัมผัสผ่านท่อเย็น16	
2-5	กระบวนการให้ความเย็นและลดความขึ้นให้กับอากาศ16	
2-6	แสดงการรวมตัวกันของอากาศภายในท่อ	
2-7	แสดงกระบวนการในห้องปรับอากาศ19	
2-8	กระบวนการในห้องปรับอากาศที่ไม่มีอากาศภายนอกเข้า20	
2-9	วัฏจักรของการทำความเย็นชนิดอัดไอ21	
2-10	แสดงกระบวนการเมื่อใช้ฮีทไปป์	
2-11	แสดงระบบปรับอากาศ ฮีทไปป์ และห้องปรับอากาศ23	
2-12	แสดงวงจรไฟฟ้าสมมูลสำหรับหาอัตราการถ่ายเทความร้อน	
	ของเทอร์โมไซฟอน24	
2-13	แสดงลักษณะฮีทไปป์แบบวนลูปด้านข้าง	
2-14	แสดงลักษณะของคอยล์แบบท่อกลม และครีบชนิดแผ่นเรียบต่อเนื่อง29	
2-15	แสดงการจัดเรียงของท่อแบบเหลื่อมกันในคอยล์แบบท่อกลม	
	และครีบชนิดแผ่นเรียบต่อเนื่อง	
3-1	แสดงคอยล์แบบ 1 แถวที่จะนำมาสร้างฮีทไปป์	
3-2	แสดงคอยล์แบบ 2 แถวที่จะนำมาสร้างฮีทไปป์	
3-3	แสดงคอยล์แบบ 3 แถวที่จะนำมาสร้างฮีทไปป์	
3-4	แสดงคอยล์แบบ 4 แถวที่จะนำมาสร้างฮีทไปป์34	

สารบัญภาพ (ต่อ)

รูปที่		หน้า
3-5	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 1 แถว	35
3-6	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 1 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านหน้า	35
3-7	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 1 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	35
3-8	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 1 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	36
3-9	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 2 แถว	36
3-10	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 2 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านหน้า	37
3-11	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 2 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	37
3-12	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 2 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	37
3-13	แสดงรูปฮีทไปปีแบบ 3 แถว	
3-14	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 3 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านหน้า	38
3-15	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 3 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	38
3-16	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 3 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	39
3-17	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 4 แถว	40
3-18	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 4 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านหน้า	40
3-19	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 4 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	41
3-20	แสดงรูปฮีทไปป์แบบ 4 แถว ที่สร้างเสร็จแล้วด้านข้าง	41
3-21	แสดงขั้นตอนการทำสุญญากาศ และเติมน้ำยา R-22	41
3-22	แสดงลักษณะฮีทไปป์ด้านข้าง	42
3-23	แสดงลักษณะของ Fan Coil Unit ด้านหน้า และด้านข้าง	44
3-24	แสดงลักษณะ Fan Coil Unit ที่ดัดแปลงด้านข้าง	45
3-25	แสดงลักษณะ Fan Coil Unit ที่ดัดแปลงด้านหน้า	45
3-26	แสดงลักษณะ Fan Coil Unit ที่ดัดแปลงด้านช่องลมคูด	45
3-27	แสดงลักษณะ Fan Coil Unit ที่ดัดแปลงด้านช่องลมคูด	46
3-28	Thermohygrometer Testo 635	46
3-29	เครื่องมือวัดความเร็วลม	47
3-30	เครื่องมือวัดอุณหภูมิกระเปาะเบียก และกระเปาะแห้ง	48
3-31	ท่อหลอดแก้วสำหรับบรรจุสารทำความเย็นแบบมือถือ	48

สารบัญภาพ (ต่อ)

รูปที่		หน้า
3-32	แสดงลักษณะ Fan Coil Unit ด้านข้างก่อนติดตั้งฮีทไปป์	.49
3-33	แสดงลักษณะ Fan Coil Unit ด้านข้างหลังติดตั้งฮีทไปป์	.50

.

สารบัญกราฟ

กราฟที่		หน้า
4-1	กรณีที่ใช้ฮีทไปป์แบบ 1 แถว	.55
4-2	กรณีที่ใช้ฮีทไปป์แบบ 2 แถว	.56
4-3	กรณีที่ใช้ฮีทไปป์แบบ 3 แถว	.57
4-4	กรณีที่ใช้ฮีทไปป์แบบ 4 แถว	.58
4-5	กรณีที่ไม่มีฮีทไปป์ (สภาพแรงเลียดทาน และอัตราการไหลอากาศเข้าออก	
	เหมือนมีฮีทไปป์แบบ 3 แถว)	.59
4-6	กรณีที่ไม่มีฮีทไปป์ (สภาพแรงเสียดทาน และอัตราการไหลอากาศเข้าออก	
	เหมือนมีฮีทไปป์แบบ 4 แถว)	.60
4-7	กรณีที่ใช้ฮีทไปป์แบบ 3 แถว	.62
4-8	กรณีที่ใช้ฮีทไปป์แบบ 4 แถว	.64
4-9	กรณีที่ไม่มีฮีทไปป์ (สภาพแรงเสียดทาน และอัตราการไหลอากาศเข้าออก	
	เหมือนมีฮีทไปป์แบบ 3 แถว)	59
4-10	กรณีที่ไม่มีฮีทไปป์ (สภาพแรงเสียดทาน และอัตราการไหลอากาศเข้าออก	
	เหมือนมีฮีทไปป์แบบ 4 แถว)	59

คำอธิบายสัญลักษณ์

สัญลัเ	กษณ์ ความหมาย	หน่วย
Α	พื้นที่	m^2
A _b	พื้นที่การถ่ายเทความร้อนของท่อส่วนที่ไม่ได้ติดครีบ	
	หรือท่อส่วนที่เปลือย (Bare Tube Area)	m ²
A_{f}	พื้นที่การถ่ายเทความร้อนของครีบ (Fin Area)	m^2
A _t	พื้นที่การถ่ายเทความร้อนรวม (Toatal Heat Transfer Area)	m^2
A _{ff}	พื้นที่การไหลอิสระที่น้อยที่ของไหลไหลผ่านคอยล์	
	(Minimum Free-flow Area)	m^2
A_{fr}	พื้นที่การไหลที่ผิวหน้าของคอยล์ (Frontal Area)	m^2
C_p	ค่าความร้อนจำเพาะที่ความดันคงที่	J/kg•K
D_{i}	ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายในของท่อ	m
D_o	ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายนอกของท่อ	m
Dh	ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางไฮดรอลิคส์ของช่องการไหลผ่านคอยล์	
	(Flow passage hydraulic diameter)	m
F	อัตราส่วนการเติมสารทำงานโดยปริมาตรเทียบกับส่วนระเหย	
g	ค่าความเร่งเนื่องจากแรงใน้มถ่วงของโลก	m/s ²
G	อัตราการไหลโดยมวลต่อพื้นที่ (Mass flux)	kg/s•m²
h	ค่าเอนทาลปีจำเพาะของอากาศขึ้นต่อหน่วยมวลของอากาศแห้ง	J/kg _{dry a}
h _b	ค่าสัมประสิทธิ์การพาความร้อนของของไหลที่ไหลผ่านท่อส่วนที่	
	ไม่ได้ติดครีบ	W/m ² ·K
h _f	ค่าสัมประสิทธิ์การพาความร้อนของของไหลที่ไหลผ่านครีบ	W/m ² ·K
h_{co}	ค่าสัมประสิทธิ์การพาความร้อนของของไหลภายนอกคอยล์	
	ส่วนควบแน่นของฮีทไปป์	W/m ² ·K
h _{eo}	ค่าสัมประสิทธิ์การพาความร้อนของของไหลภายนอกคอยล์	
	ส่วนระเหยของฮีทไปป์	W/m ² ·K
h _{fg}	ค่าความร้อนแฝง	J/kg
k	ค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อน	W/m-K
k_b	ค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนของท่อ	W/m·K
k_f	ค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อนของครีบ	W/m·K
Ł	ค่าความร้อนแฝง	J/kg

คำอธิบายสัญลักษณ์ (ต่อ)

			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
สัญลัก		เ กร์	ความหมาย	หน่วย
	L	ความยา	2	m
	La	ความยา	าวท่อในส่วนอะเดียแบติกของฮีทไปป์	m
	L _c	ความยา	าวท่อในคอยล์ส่วนควบแน่นของฮีทไปป์	m
	$L_{\rm e}$	ความยา	าวท่อในคอยล์ส่วนระเหยของฮีทไปป์	m
	L_{t}	ความยา	าวทั้งหมดของคอยล์	m
	L,	ความยา	าวของคอยล์ในช่วงที่เป็นครีบ	m
	L _f	ความยา	าวของครีบ หรือความสูงของคอยล์	m
	L _{fs}	ระยะห่า	งระหว่างครีบ หรือสัดส่วนกลับของจำนวนคีบต่อความยาว	m
	L_{eff}	ความยา	าวประสิทธิผลของครีบ	m
	ṁ	อัตรากา	ารไหลเชิงมวล (Mass flow rate)	kg/s
	$N_{\rm f}$	จำนวนเ	เผ่นครีบทั้งหมดของคอยล์ (Number of fins)	
	$N_{\rm t}$	จำนวนา	ท่อทั้งหมดของคอยล์ (Number of tubes)	
	N_r	จำนวนา	ท่อของคอยล์ในแนวการไหล หรือจำนวนแถวของคอยล์	
		(Numbe	er of tube rows)	
	N_c	จำนวนเ	ท่อของคอยล์ในแนวตั้งฉากกับการไหลต่อแถว	
		(Numbe	er of tube columns)	
	Nu	ตัวเลขนิ	ัสเซลท์ (Nusselt number)	
	Р	ความดัง	น	Pa
	P_{a}	ความดัง	นบรรยากาศ	Pa
	P_p	ความดัง	นอิ่มตัวในแอ่งของเหลว	Pa
	P_{v}	ความดัง	นไอ	Pa
	Pr	ตัวเลขแ	พนด์ดัล (Prandtl number)	
	$P_{\text{A/C unit}}$		งานไฟฟ้าที่ใช้ในเครื่องปรับอากาศ	W
	P_{comp}	ค่าพลัง	านไฟฟ้าที่ใช้ในคอมเพรสเซอร์ของเครื่องปรับอากาศ	W
	P_{f}	จำนวนเ	ครีบต่อความยาว (Fin pitch)	fins/inch
	Q		ารถ่ายเทความร้อน	W
	$Q_{cooling}$	ขนาดก′	ารทำความเย็นของเครื่องปรับอากาศ	W
	$Q_{precool}$	ขนาดก′	ารทำความเย็นของคอยล์ในส่วนระเหยของฮีทไปป์	W
	$\boldsymbol{Q}_{\text{rehat}}$	ขนาดก′	ารคายความร้อนของคอยล์ในส่วนควบแน่นของฮีทไปป์	W

คำอธิบายสัญลักษณ์ (ต่อ)

สัญลักษ	ช ณ์ ความหมาย	หน่วย
Q _{theorical}	อัตราการถ่ายเทความร้อนในทางทฤษฎี	W
Re	ตัวเลขเรย์โนลด์ (Reynolds number)	
S	พื้นที่ผิว	m^2
S_{co}	พื้นที่ผิวการถ่ายเทความร้อนด้านนอกคอยล์ส่วนควบแน่น	
	ของฮีทไปป์	m^2
S _{eo}	พื้นที่ผิวการถ่ายเทความร้อนด้านนอกคอยล์ส่วนระเหย	
	ของฮีทไปป์	m^2
St	ตัวเลขสแตนตัน (Stanton number)	
S_D	ระยะระหว่างจุดศูนย์กลางท่อของคอยล์ระหว่างแถวในแนวทแยง	
	(Diagonal tube pitch)	m
S_L	ระยะระหว่างจุดศูนย์กลางท่อของคอยล์ในแนวการไหล	
	(Longitudinal tube pitch)	m
S _T	ระยะระหว่างจุดศูนย์กลางท่อของคอยล์ในแนวตั้งฉากกับการไหล	
	(Transverse tube pitch)	m
T	อุณหภูมิ	°C, K
T_{so}	อุณหภูมิของแหล่งจ่ายความร้อน (Heat source)	°C, K
T_{si}	อุณหภูมิของแหล่งรับความร้อน (Heat source)	°C, K
T_{si} T_{p}	อุณหภูมิของแหล่งรับความร้อน (Heat source) อุณหภูมิของการเดือดแบบฟอง (Nucleate boiling)	°C, K
	, w	°C, K
	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling)	
T _p	อุณหภูมิของการเดือดแบบฟอง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน	°C, K
T _p T _v T _s	อุณหภูมิของการเดือดแบบฟอง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน	°C, K
T_p T_v T_s ΔT	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน อุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน	°C, K °C, K °C, K
T_p T_v T_s ΔT	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน อุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน ค่าความแตกต่างของอุณหภูมิ	°C, K °C, K °C, K
T_p T_v T_s ΔT	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน อุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน ค่าความแตกต่างของอุณหภูมิ ค่าเฉลี่ยของอุณหภูมิแตกต่างเนื่องจากความสูงของแอ่งของเหลว	°C, K °C, K °C, K °C, K
T_p T_v T_s ΔT	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน อุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน ค่าความแตกต่างของอุณหภูมิ ค่าเฉลี่ยของอุณหภูมิแตกต่างเนื่องจากความสูงของแอ่งของเหลว สารทำงาน (Hydrostatic head)	°C, K °C, K °C, K °C, K
T_p T_v T_s ΔT	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน อุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน ค่าความแตกต่างของอุณหภูมิ ค่าเฉลี่ยของอุณหภูมิแตกต่างเนื่องจากความสูงของแอ่งของเหลว สารทำงาน (Hydrostatic head) อัตราการเปลี่ยนแปลงของอุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน	°C, K °C, K °C, K °C, K
T_p T_v T_s ΔT ΔT_h $\frac{dT_s}{dH}$	อุณหภูมิของการเดือดแบบพ่อง (Nucleate boiling) ในแอ่งของเหลวสารทำงาน อุณหภูมิของไอสารทำงาน อุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน ค่าความแตกต่างของอุณหภูมิ ค่าเฉลี่ยของอุณหภูมิแตกต่างเนื่องจากความสูงของแอ่งของเหลว สารทำงาน (Hydrostatic head) อัตราการเปลี่ยนแปลงของอุณหภูมิอิ่มตัวของสารทำงาน ต่อความสูง	°C, K °C, K °C, K °C, K

คำอธิบายสัญลักษณ์ (ต่อ)

สัญลัก	ษณ์ ความหมาย	หน่วย
$W_{\rm f}$	ความกว้างของครีบ หรือความหนาของคอยส์	m
Z _{total}	ค่าความต้านทานความร้อนรวมของเทอร์โมไซฟอน	K/W
β	มุมเอียงที่แผงคอยล์ทำมุมกับแนวราบ	Degree
λ	ค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อน	W /m·K
μ	ความหน ืดเชิงจ ลน์ (Dynamic viscosity)	kq/m·s
ρ	ความหนาแน่น	kg/m³
σ	ค่าแรงตึงผิว (Surface tension)	N/m
Φ_{2}	ค่าลักษณะการควบแน่น	kg/K ^{0.75} -g ^{2.5}
Φ_3	ค่าลักษณะสำหรับการเดือดแบบฟอง (Nucleate boiling)	
n_{ϵ}	ประสิทธิภาพของครีบ	