

## การเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศแบบแยกส่วนโดยใช้ลมเย็นจากพัดลมระบายอากาศ Enhanced Performance of Split-Type Air Conditioner by Using Cool Air of Ventilation Fan

นิกร เนื่องอุตม์<sup>1</sup> ปิยากร จันทะนะ<sup>2</sup> สมนึก เครือสอน<sup>3</sup> และ ณรงค์ฤทธิ์ พิมพ์คำวงศ์<sup>4</sup>

<sup>1,2</sup>นักศึกษา <sup>3,4</sup>อาจารย์ สาขาวิชาวิศวกรรมไฟฟ้า คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลล้านนา จังหวัดดาก 63000

### บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อทاكความเป็นไปได้ในการเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศแบบแยกส่วน โดยใช้ลมจากพัดลมระบายอากาศในห้องปรับอากาศมาช่วยระบายความร้อนที่เครื่องควบแน่น โดยสร้างห้องจำลอง 2 ห้องที่มีขนาด  $120 \times 120 \times 200$  เซนติเมตร ห้องแรกติดตั้งชุดท่าระเหยและห้องที่สองติดตั้งชุดควบแน่น จากนั้นติดตั้งพัดลมระบายอากาศบริเวณส่วนล่างของห้องปรับอากาศเพื่อส่งลมเย็นมาช่วยระบายความร้อนให้กับ เครื่องควบแน่น แล้วทำการทดสอบและนำผลการทดสอบระหว่างการ ปิด-เปิด พัดลมระบายอากาศ มาเปรียบเทียบ ค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานและปริมาณไฟฟ้าที่ลดลง จากการทดสอบ พบว่า หลังจากการเพิ่มประสิทธิภาพ เครื่องปรับอากาศด้วยวิธีที่นำเสนอโดยลังเกตจากการทดสอบที่สภาวะโหลดต่าง ๆ คือร้อยละ 0 ร้อยละ 30 ร้อยละ 60 และร้อยละ 100 ที่อุณหภูมิโดยรอบตัวควบแน่น  $30^{\circ}\text{C}$   $40^{\circ}\text{C}$  และ  $50^{\circ}\text{C}$  พบว่า ค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพ พลังงานเพิ่มขึ้นระหว่างร้อยละ 2.94 ถึงร้อยละ 5.92 และปริมาณไฟฟ้ามีปริมาณลดลงอยู่ระหว่างร้อยละ 4.56 ถึงร้อยละ 12.5 จากการพิจารณาค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานที่เพิ่มขึ้นและค่าไฟฟ้าที่ลดลง เป็นสิ่งที่ ยืนยันถึงความเป็นไปได้ที่จะเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศด้วยการใช้ลมจากพัดลมระบายอากาศในห้อง ปรับอากาศมาช่วยระบายความร้อนที่เครื่องควบแน่น

### Abstract

This research aimed to find the possibility of increasing the efficiency of the split type air conditioner by using the cool air from a ventilation fan in the air conditioning room for cooling the condenser. Two simulation rooms size  $120 \times 120 \times 200$  centimeters were constructed. The first room was installed the evaporator and the second room was installed the condenser and a ventilation fan in the lower part of the air conditioning room to deliver the cool air for cooling the condenser. Then the system was tested and compared the energy efficiency ratio and the reduced power consumption between turning on and turning off a ventilation fan. The results of the proposed air conditioner system observed from the various load conditions at 0%, 30%, 60% and 100%. The surrounding temperature of the condenser ranged in  $30^{\circ}\text{C}$ ,  $40^{\circ}\text{C}$  and  $50^{\circ}\text{C}$ . It was found that the energy efficiency ratios increased in the range of 2.94% to 5.92% and the power consumptions decreased in the range of 4.56% to 12.5%. The possibility of increasing the efficiency of the air conditioner system by using the cool air from ventilation fan in the air conditioning room for cooling the condenser was verified by the increased energy efficiency ratios and the reduced power consumptions.

**คำสำคัญ :** การเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศแบบแยกส่วน พัดลมระบายอากาศ ลมเย็น

**Keywords :** Enhanced Performance of Split-Type Air Conditioner; Ventilation Fan; Cool Air

\* ผู้นิพนธ์ประสานงานไประษณ์อิเล็กทรอนิกส์ [naynuk2013@gmail.com](mailto:naynuk2013@gmail.com) โทร. 08 0432 5588

## 1. սեմ

เมื่อกล่าวถึงการอนุรักษ์พลังงาน หนึ่งในประเด็นที่น่าสนใจ คือ การใช้พลังงานลดลงในขณะที่ได้งานเท่าเดิมหรือใช้พลังงานเท่าเดิมในขณะที่งานเพิ่มขึ้น อาจจะเกิดจากการปรับวิธีการทำงาน เพิ่มหรือลดขั้นตอนการทำงาน เพิ่มอุปกรณ์ช่วย เป็นต้น ซึ่งผลของการกระทำดังกล่าวจะนำไปสู่การสร้างนวัตกรรมใหม่ ๆ เครื่องปรับอากาศเป็นเครื่องใช้ไฟฟ้าที่นิยมใช้กันอย่างแพร่หลายและมีจำนวนมาก ผู้ผลิตเครื่องปรับอากาศได้นำเสนอเครื่องปรับอากาศรุ่นใหม่ที่ประหยัดพลังงานออกสู่ตลาดจำนวนมาก เช่น เครื่องปรับอากาศระบบ双向流 ความร้อนด้วยวัสดุอุ่นน้ำทุ่มท่อตัวควบแน่น เครื่องปรับอากาศระบบอินเวอร์เตอร์ เป็นต้น แต่ในความเป็นจริง พบว่า มีเครื่องปรับอากาศเก่าอีกจำนวนมากไม่น้อยที่อยู่ในมือผู้บริโภค โดยที่ไม่สามารถเปลี่ยนหรือจัดซื้อเครื่องปรับอากาศใหม่ได้ ดังนั้น จึงได้มีบริษัทและผู้วิจัยจำนวนมากให้ความสำคัญกับเครื่องปรับอากาศเก่าโดยหาวิธีเพิ่มประสิทธิภาพ เครื่องปรับอากาศเหล่านี้ เช่น (ธนวร, 2547) ทำการเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศโดยการเพิ่มชุดฉีดละอองน้ำที่ตัวควบแน่น เพื่อทำให้อุณหภูมิที่ตัวควบแน่นลดลง โดยการทดสอบกับเครื่องปรับอากาศแบบแยกล่วนขนาด 15,000 บีทียูต่อชั่วโมง และ 48,000 บีทียูต่อชั่วโมง เป็นผลทำให้ลดค่าพลังงานไฟฟ้าลงได้ 15% และ 16% ตามลำดับ (พูนพงศ์ และคณะ, 2548) ได้นำมาจากการควบแน่นในตัวทำระเหย ซึ่งมีอุณหภูมิประมาณ 15 องศาเซลเซียส มาลดอุณหภูมิให้กับลมด้านเข้าตัวควบแน่นซึ่งปกติลมดังกล่าวจะมีอุณหภูมิประมาณ 30 องศาเซลเซียส โดยมีท่อความร้อน (Heat Pipe) ทำหน้าที่เป็นตัวกลางการ传热และเปลี่ยนความร้อน

เป็นผลทำให้ประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศเพิ่มขึ้น 10% (พูนพงค์ และคณะ, 2549) ได้นำเสนอการเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศโดยการติดตั้งอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนลิขิตอินเตอร์คูลเลอร์ (Liquid Inter Cooler) โดยใช้สารทำความเย็นส่วนหนึ่งมาลดอุณหภูมิสารทำความเย็นก่อนเข้าตัวทำระเหยจากผลการวิจัยดังกล่าวมีผลทำให้เครื่องปรับอากาศมีประสิทธิภาพเพิ่มขึ้น 22% (อนพัฒน์ และคณะ, 2556) ได้ทำการปรับปรุงระบบการเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศ โดยควบคุมการฉีดละอองน้ำให้กับตัวควบแน่นเฉพาะช่วงเวลาที่ตัวควบแน่นทำงาน เพื่อแก้ปัญหารื่องการฉีดละอองน้ำตลอดเวลาทำให้ลิ้นเบล้อองน้ำและติดตั้งไขบบเพื่อให้เฉพาะอากาศเย็นผ่านเข้าไปในตัวควบแน่นเท่านั้นเพื่อลดปัญหางละอองน้ำที่ฉีดให้ตัวควบแน่นระเหยไม่หมดแล้วก่อให้เกิดปัญหาตาระกรันจับที่ครีบตัวควบแน่น (อนุมัติ, 2557) ได้ปรับปรุงเครื่องปรับอากาศโดยการติดตั้งท่อความร้อนแบบลิ้นวงรอบที่ติดตั้งวางไว้กันกลับ เพื่อลดอุณหภูมิสารทำความเย็นขณะออกจากรคอมเพรสเซอร์ เมื่อนำไปทดสอบกับเครื่องปรับอากาศขนาด 13,000 บีทีუต่อชั่วโมง โดยใช้สารทำความเย็น R134a เป็นสารทำงาน พบร้า เครื่องปรับอากาศใช้กำลังไฟฟ้าลดลง 5.6% เมื่อติดตั้งอุปกรณ์ดังกล่าวเป็นต้น

จากงานวิจัยข้างต้น พบว่า การลดอุณหภูมิที่ตัวควบแน่นทั้งการฉีดละองน้ำและลดอุณหภูมิลมก่อนเข้าตัวควบแน่นล้วนมีผลทำให้ประสิทธิภาพของเครื่องปรับอากาศเพิ่มขึ้น ดังนั้น ในงานวิจัยนี้จึงนำเสนองานเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศด้วยวิธีการระบายความร้อนให้กับตัวควบแน่น เช่นเดียวกับวิธีการข้างต้น โดยมุ่งเน้นไป

ที่ใช้วัสดุ อุปกรณ์ให้น้อยชั้น ราคาถูก วิธีการไม่ซับซ้อนเพื่อให้บุคคลทั่วไปสามารถสร้างเองได้ จากจุดมุ่งหมายของงานวิจัย พบว่า ในห้องปรับอากาศ โดยทั่วไปต้องระบายน้ำอากาศภายในห้องปรับอากาศ ออกไปยังบรรยายการภาายนอก เพื่อหมุนเวียนอากาศภายในห้องปรับอากาศให้สดชื่นอยู่เสมอ ดังนั้น ผู้วิจัยจึงมีแนวความคิดที่จะนำอากาศต้องระบายน้ำยังบรรยายการคนี้ไปใช้สำหรับช่วยลดอุณหภูมิให้กับตัวควบแน่น โดยต่อท่อลมเย็นจากพัดลมระบายอากาศมายังตัวควบแน่น

### เกณฑ์ระดับสากลประยัดไฟ

ตัวแปรที่ใช้กำหนดค่าประสิทธิภาพของเครื่องปรับอากาศแบบความเร็wtตัวควบแน่นคงที่ เพื่อกำหนดสากลประยัดไฟของการไฟฟ้าฝ่ายผลิตแห่งประเทศไทย คือ อัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน (Energy Efficiency Ratio, EER) หรือ อัตราส่วนความเย็นที่ทำได้ต่อพลังงานที่ใช้ทั้งหมดดังแสดงในตารางที่ 1

ตารางที่ 1 เกณฑ์ระดับสากลประยัดไฟ กับอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานเครื่องปรับอากาศ

ระดับ	ค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน, EER (Btu/hr.)/ W
เบอร์ 5	มากกว่าหรือเท่ากับ 11.60
เบอร์ 4	อยู่ระหว่าง 11.00- 11.59
เบอร์ 3	อยู่ระหว่าง 10.60- 10.99

(สำหรับเครื่องขนาดตั้งกว่า 8,000 วัตต์ หรือ น้อยกว่า 27,296 บีทิयูต่อชั่วโมง ปี พ.ศ. 2554)

จากตารางที่ 1 จะพบว่า เครื่องปรับอากาศที่มีค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานยังสูงจะมีระดับสากลประยัดไฟสูงหรือมีประสิทธิภาพสูงนั่นเอง สำหรับงานวิจัยนี้จะทำการเพิ่มประสิทธิภาพ

เครื่องปรับอากาศโดยพิจารณาที่ผลของอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานนี้เป็นสำคัญ การคำนวณค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานสามารถคำนวณจากค่าล้มประสิทธิ์ของสมรรถนะ (Coefficient of Performance, COP) ซึ่งเป็นผลการที่ปรากฏอยู่ในรายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์ของ (นินนาท, 2556) ดังนี้

$$EER = 3.41 \times COP \quad (1)$$

$$COP = \frac{h_C - h_B}{h_D - h_C} = \frac{h_C - h_A}{h_D - h_C} \quad (2)$$

เมื่อ

EER คือ อัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน

COP คือ ล้มประสิทธิ์ของสมรรถนะ

$h_A$  คือ เอนฮัลปีของสารทำความเย็นที่ออกจากเครื่องควบแน่น (กิโลจูลต่อกิโลกรัม, KJ/kg)

$h_B$  คือ เอนฮัลปีของสารทำความเย็นขณะเข้าเครื่องทำราย (กิโลจูลต่อกิโลกรัม, KJ/kg)

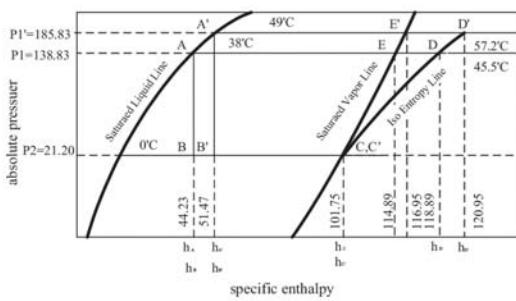
$h_C$  คือ เอนฮัลปีของสารทำความเย็นขณะออกจากเครื่องทำราย (กิโลจูลต่อกิโลกรัม, KJ/kg)

$h_D$  คือ เอนฮัลปีของสารทำความเย็นที่ออกจากการอัดไอ (กิโลจูลต่อกิโลกรัม, KJ/kg)

### 1.1 พลของอุณหภูมิควบแน่นต่อประสิทธิภาพของวัสดุกรกทำความเย็น

พิจารณาอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานตามสมการที่ (1) จะแปรผันตรงกับค่าล้มประสิทธิ์ของสมรรถนะ ในขณะที่ค่าล้มประสิทธิ์ของสมรรถนะจะขึ้นอยู่กับอัตราส่วนของผลต่างค่าเอนทัลปี ดังสมการที่ (2) โดยค่าเอนทัลปีเหล่านี้

ຈະຂຶ້ນອູ້ງກັບປະມານຄວາມຮ້ອນທີ່ໄຫລເຂົ້າຮ້ອໃຫລ  
ອອກຈາກສາրທຳຄວາມເຍື່ນ ພິຈາລາງຈາກສາມາດກຳທີ່ (2)  
ທາກເພີ່ມຄ່າ  $h_C$  ອີ່ວົວລົດຄ່າ  $h_B$  ແລະ  $h_D$  ຈະມີຜົລ  
ທຳໃຫ້ຄ່າສົ່ມປະລິທີ່ຂອງສມຽກຮະນະແລະອັຕຣາສ່ວນ  
ປະລິທີ່ກົມພລັງຈານສູງຂຶ້ນ ຜົ່ງຈະສົ່ງຜົລໃຫ້  
ປະລິທີ່ກົມພຂອງເຄື່ອງປັບອາກາສູງຂຶ້ນດ້ວຍ  
(ຫຼຸ້ມຍ, 2547) ໄດ້ອີ້ນຍາກເປົ້າຢັ້ງປັບອາກາສູງຂຶ້ນດ້ວຍ  
ຄວບແນ່ນຂອງສາຮທຳຄວາມເຍື່ນໃນເຄື່ອງຄວບແນ່ນ  
ຈະສົ່ງຜົລຕ່ອປະລິທີ່ກົມພຂອງວັງຈັກກາທຳຄວາມ  
ເຍື່ນໄວ້ດັ່ງນີ້ ຈາກຮູບທີ່ 1 ໃນວັງຈັກທີ່ 1 ປະກອບດ້ວຍ  
ຈຸດ A' B' C' D' ແລະ E' ມີອຸນຫກົມສາຮທຳຄວາມ  
ເຍື່ນທີ່ເຄື່ອງຄວບແນ່ນແລະເຄື່ອງທຳຮ່າຍ 49 ແລະ  
0 ອົງຄາເຊລເຊີຍສ ຕາມລຳດັບ ສ່ວນວັງຈັກທີ່ 2 ຜົ່ງ  
ປະກອບດ້ວຍຈຸດ A B C D ແລະ E ມີອຸນຫກົມສາຮ  
ທຳຄວາມເຍື່ນທີ່ເຄື່ອງຄວບແນ່ນແລະເຄື່ອງທຳຮ່າຍ  
38 ແລະ 0 ອົງຄາເຊລເຊີຍສ ຕາມລຳດັບ



ຮູບທີ່ 1 ວັງຈັກທຳຄວາມເຍື່ນທີ່ອຸນຫກົມຄວບແນ່ນ 38  
ແລະ 49 ອົງຄາເຊລເຊີຍສ ຂອງສາຮທຳຄວາມເຍື່ນ  
R134a

ເມື່ອນຳຄ່າ  $h_B, h_C, h_D, h_B, h_D$  ແລະ  $h_E$  ໃນຮູບທີ່ 1  
ມາຄຳນວນທາຄ່າສົ່ມປະລິທີ່ຂອງສມຽກຮະນະ ເພື່ອໃຫ້  
ສໍາຮັບຄຳນວນທາຄ່າອັຕຣາສ່ວນປະລິທີ່ກົມພ  
ພລັງຈານ ເມື່ອອຸນຫກົມສາຮທຳຄວາມເຍື່ນທີ່ເຄື່ອງ  
ຄວບແນ່ນໃນວັງຈັກທີ່ 2 ຕໍ່ກ່າວໃນວັງຈັກທີ່ 1 ຜົ່ງ  
ຈະສົ່ງເກີດໄດ້ຈາກຄວາມດັນສາຮທຳຄວາມເຍື່ນ ໂດຍ

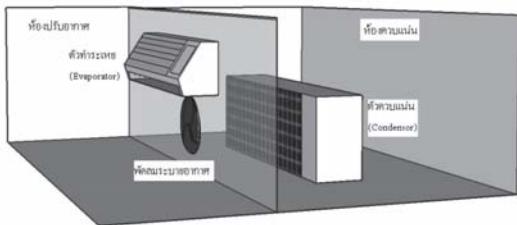
ປັດຕິຄວາມດັນຂອງສາຮທຳຄວາມເຍື່ນນີ້ຈະແປຣັນ  
ຕາມອຸນຫກົມຂອງສາຮທຳຄວາມເຍື່ນ ເມື່ອ ຄວາມດັນ  
ສາຮທຳຄວາມເຍື່ນ P1 ໃນວັງຈັກທີ່ 2 ຕໍ່ກ່າວຄວາມ  
ດັນສາຮທຳຄວາມເຍື່ນ P1 ໃນວັງຈັກທີ່ 1 ຈະສົ່ງຜົລໃຫ້  
ເຄື່ອງອັດ (Compressor) ຂອງວັງຈັກທີ່ 2 ທຳມະ  
ນີ້ຍິກວ່າເຄື່ອງອັດຂອງວັງຈັກທີ່ 1 ໂດຍພິຈາລາງ  
ຈາກຜົລຕ່າງຮ່າງ  $h_D$  ກັບ  $h_C$  ນີ້ຍິກວ່າຜົລຕ່າງ  
ຮ່າງ  $h_D$  ກັບ  $h_C$  ໃນຂະໜາດທີ່ຄວາມສາມາດໃນກາ  
ທຳຄວາມເຍື່ນມາກີ່ຂຶ້ນເມື່ອພິຈາລາງຈາກຜົລຕ່າງ  
ຮ່າງ  $h_C$  ກັບ  $h_B$  ມີກວ່າ ຜົລຕ່າງຮ່າງ  $h_C$   
ກັບ  $h_B$  ຈາກຜົລດັ່ງກ່າວ ຈະທຳໃຫ້ຄ່າສົ່ມປະລິທີ່ຂອງ  
ສມຽກຮະນະຂອງວັງຈັກທີ່ 2 ສູງກວ່າຂອງວັງຈັກທີ່ 1  
ແລະສົ່ງຜົລໃຫ້ຄ່າອັຕຣາສ່ວນປະລິທີ່ກົມພພລັງຈານ  
ຂອງວັງຈັກທີ່ 2 ສູງກວ່າຂອງວັງຈັກທີ່ 1 ຕາມໄປດ້ວຍ  
ນັ້ນໝາຍຄື່ງເຄື່ອງປັບອາກາສໃນວັງຈັກທີ່ 2  
ມີປະລິທີ່ກົມພສູງກວ່າເຄື່ອງປັບອາກາສໃນວັງຈັກ  
ທີ່ 1 ຜົ່ງສາມາດຄົກ່າວໄດ້ວ່າກາລຸດອຸນຫກົມທີ່ເຄື່ອງ  
ຄວບແນ່ນຈະສົ່ງຜົລທຳໃຫ້ເຄື່ອງປັບອາກາສມີ  
ປະລິທີ່ກົມພສູງຂຶ້ນນັ້ນເອງ

## 2. ວິທີກົດລອອງ

### 2.1 ວິທີກົດພື້ນປະສົກຮັກເຄື່ອງປັບອາກາສ ໂດຍກົດພື້ນອັຕຣາສ່ວນປະສົກຮັກພລັງຈານ ທີ່ນໍາເສນອ

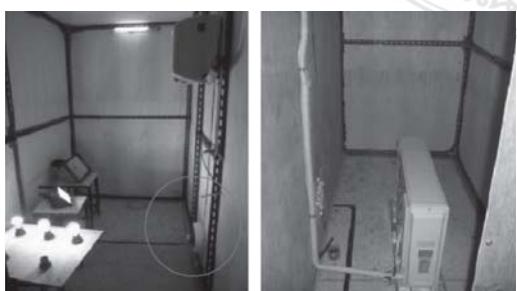
ລໍາຮັບທີ່ກົດພື້ນປັບອາກາສໂດຍທີ່ໄປຈະຕິດຕັ້ງ  
ພັດລມະບາຍອາກາສເພື່ອໝູນເວີ້ນອາກາສກາຍນອກ  
ເຂົ້າມາເປົ້າຢັ້ງປັບອາກາສກາຍໃນທີ່ກົດພື້ນປັບອາກາສ  
ອີກນັຍໜີ້ ອີ້ ລະດູດອາກາສກາຍໃນທີ່ກົດພື້ນປັບອາກາສໄປ  
ທີ່ກົດໄປທີ່ນີ້ປັດຕິຈະຕໍ່ກ່າວ່າອຸນຫກົມໃນບຽນອາກາສ  
ຜົ່ງສາມາດນຳມາຮັບຍາມຄວາມຮ້ອນໃຫ້ດ້ວຍຄວບແນ່ນ  
ເພື່ອລຸດອຸນຫກົມຂອງຕົວຄວບແນ່ນໄດ້ ໂດຍຕ່ອ່ງທ່ອງຈາກ

พัดลมระบบอากาศมายังตัวควบแน่นโดยตรง สำหรับในงานวิจัยนี้จะติดตั้งพัดลมระบบอากาศ ในตำแหน่งให้ตรงกับตัวควบแน่นเพื่อลดงานท่อ ที่เพิ่มขึ้น ดังแสดงในรูปที่ 2



รูปที่ 2 โครงสร้างห้องทดลองการเพิ่มประสิทธิภาพ เครื่องปรับอากาศโดยใช้ล้มจากพัดลมระบบอากาศ

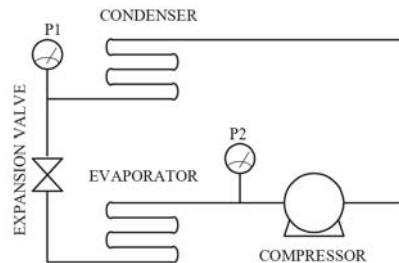
เครื่องปรับอากาศที่ใช้มีขนาด 9,000 บีทียู ต่อชั่วโมง พิกัดกำลังไฟฟ้า 2,668 วัตต์ 220 โวลต์ สำหรับการสร้างห้องควบคุมสภาวะการทำงานทั้ง ในส่วนของตัวเรhey และตัวควบแน่นจะถูกสร้าง ไว้ในห้องปรับอากาศอีกชั้นหนึ่ง โดยแต่ละห้องมี ขนาดเป็น 120x120x200 เซนติเมตร ใช้พัดลม ระบบอากาศขนาด 8 นิ้ว พิกัดกำลังไฟฟ้าขนาด 27 วัตต์ เมื่อประกอบส่วนต่าง ๆ ทั้งหมดที่ได้ ออกแบบไว้จะได้ห้องทดลองการเพิ่มอัตราส่วน ประสิทธิภาพพลังงานเครื่องปรับอากาศแบบ แยกส่วนโดยใช้มีเย็นจากพัดลมระบบอากาศ ดังแสดงในรูปที่ 3



รูปที่ 3 ห้องทดลองการเพิ่มอัตราส่วนประสิทธิภาพ พลังงาน  
a) ห้องปรับอากาศ      b) ห้องควบแน่น

## 2.2 การคำนวณค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน

การคำนวณค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพ พลังงานในงานวิจัยนี้พยายามลดขั้นตอนความ ซับซ้อนในการทดลองเพื่อเป็นแนวทางให้บุคคล ทั่วไปนำไปใช้งานได้ ดังนั้น จะจำกัดเครื่องวัดให้ น้อยที่สุด โดยจะเน้นที่ผลของการลดอุณหภูมิที่ เครื่องควบแน่นเป็นหลัก โดยจะหาค่าอัตราส่วน ประสิทธิภาพพลังงานดังสมการที่ (1) สำหรับการ คำนวณค่าล้มประสิทธิ์ของสมรรถนะในสมการที่ (2) จะหาค่าเฉลี่ยทั้งปีที่ได้จากการวัดความดันสาร ทำความเย็น ด้านความดันสูงที่จุดทางออกของตัว ควบแน่น ( $P_1$ ) และด้านความดันต่ำที่จุดทางเข้า ของตัวอัด ( $P_2$ ) ดังแสดงในรูปที่ 4 ส่วนพารามิเตอร์ ตัวอื่น ๆ จะลงมติให้มีค่าในอุดมคติ

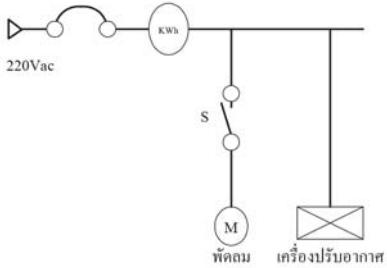


รูปที่ 4 ตำแหน่งการติดตั้งเกจวัดความดันสาร ทำความเย็น

## 2.3 การหาค่าปริมาณพลังงานไฟฟ้า

สำหรับการหาค่าปริมาณพลังงานไฟฟ้าที่ ลดลงหลังจากการเพิ่มอัตราส่วนประสิทธิภาพ พลังงานจะทำการวัด โดยใช้กิโลวัตต์ยาล์วิเมเตอร์ ดังรูปที่ 5 ทั้งก่อนและหลัง ในการเพิ่มอัตราส่วน ประสิทธิภาพพลังงานครั้งละ 1 ชั่วโมง เพื่อหา ค่าพลังงานไฟฟ้าที่ลดลง การทดลองการทำงาน ของเครื่องปรับอากาศที่สภาวะก่อนเพิ่มอัตราส่วน ประสิทธิภาพพลังงาน ทำได้โดยเปิดสวิตช์ S และ

ປິດກັນຂ່ອງລມຮ່ວງທ້ອງປຽບອາກາສກັບທ້ອງຄວບແນ່ນ ສ່ວນກາທດສອບທີ່ສ່ວນກາກາເພີ່ມອັຕຣາ ສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານ ທຳໄດ້ໂດຍປິດລວິຕົ້ນ S ແລ້ວປິດຂ່ອງລມຮ່ວງທ້ອງປຽບອາກາສກັບທ້ອງຄວບແນ່ນ



ຮູບທີ 5 ວັດວັດພລັງຈານໄຟຟ້າ

ສໍາຫຼັບການຄຳນວນຄ່າປົງມານພລັງຈານໄຟຟ້າ ທີ່ເປີ່ຍືນແປລັງຫລັງຈາກທໍາການເພີ່ມອັຕຣາສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານສາມາຄຳຄຳນວນໄດ້ດັ່ງນີ້

$$\Delta W = \frac{W_1 - W_2}{W_1} \times 100 \quad (3)$$

ເມື່ອ

$\Delta W$  ອີ້ວຍລະຂອງພລັງຈານໄຟຟ້າທີ່ເປີ່ຍືນແປລັງ  $W_1$  ອີ້ວຍພລັງຈານໄຟຟ້າກອນເພີ່ມອັຕຣາສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານ

$W_2$  ອີ້ວຍພລັງຈານໄຟຟ້າຫລັງເພີ່ມອັຕຣາສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານ

### 3. ພລກາຣທດສອບແລະວັຈານົມພລ

#### 3.1 ພລກາຣທດສອບ

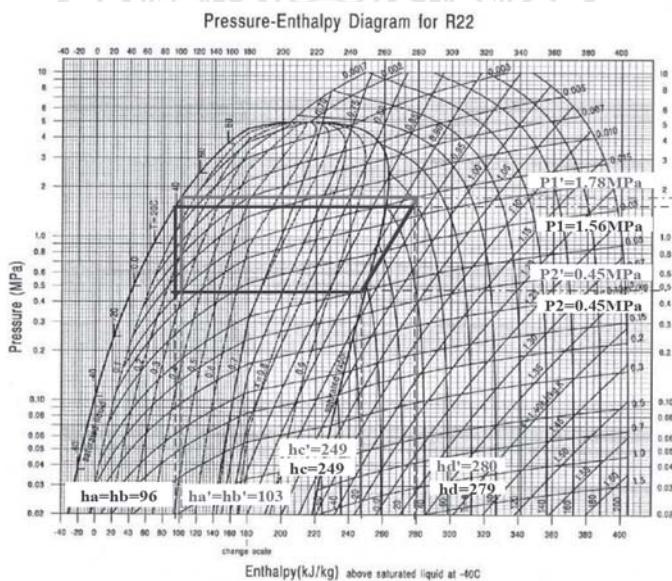
ສໍາຫຼັບການທດສອບການເພີ່ມອັຕຣາສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານ ຈະທໍາການທດສອບທີ່ສ່ວນໂລດຕ່າງໆ ອີ້ວຍລະ 0, 30, 60 ແລ້ວ 100 ທີ່ອຸນຫຼວມໂດຍຮອບຊຸດເຄື່ອງຄວບແນ່ນ 30, 40 ແລ້ວ 50 ອົງຄ່າເໜີລືເໜີລ ອຸນຫຼວມໂດຍຮອບຊຸດເຄື່ອງຄວບແນ່ນນີ້

ເມື່ອເວີ່ມທດສອບຈະລູງຂຶ້ນເວີ່ຍ ຈະເກີນຄ່າທີ່ກຳຫັດຈະເປີດທ້ອງຄວບແນ່ນເພື່ອໃຫ້ອາກາສກາຍໃນທ້ອງຄວບແນ່ນໄຫລອກຂ້າງນອກສຶ່ງເປັນທ້ອງປຽບອາກາສມີອຸນຫຼວມປະມານ 25 ອົງຄ່າເໜີລືເໜີລ ເມື່ອອຸນຫຼວມໃນທ້ອງຄວບແນ່ນລດລອງຢູ່ໃນໜ່ວຍທີ່ກຳຫັດແລ້ວຈະປິດທ້ອງຄວບແນ່ນ ການປິດ/ເປີດທ້ອງຄວບແນ່ນຈະເປັນເຊັ່ນນີ້ໄປເວີ່ຍເພື່ອຮັກໜາອຸນຫຼວມໃຫ້ຢູ່ໃນໜ່ວຍທີ່ກຳຫັດ ສໍາຫຼັບການສ່ວັງໂລດຄວາມຮ້ອນຈະໃໝ່ໂລດອິນແຄນເດສເຊັນຕົ້ນ (Incandescent lamp) ຮ່ວມກັບໂລດທັງສັນຫອາໂລເຈນ (Tungsten halogen lamp) ສຶ່ງຈະໄຫ້ຄວາມຮ້ອນ 90% ແລ້ວ 80% ຂອງກຳລັງວັດຕີຂອງໂລດໄຟຟ້າ ຕາມລຳດັບ ໂໂລດຄວາມຮ້ອນ 30% ຢ້ອງ 800.4 ວັດຕີ ຈະໃໝ່ໂລດອິນແຄນເດສເຊັນຕົ້ນ 100 ວັດຕີ 4 ໂລອດ ໂລອດອິນແຄນເດສເຊັນຕົ້ນ 60 ວັດຕີ 1 ໂລອດ ໂລອດທັງສັນຫອາໂລເຈນ 500 ວັດຕີ 1 ໂລອດ ຮວມໂລດຄວາມຮ້ອນທັງໝົດໄດ້ 813 ວັດຕີ ສໍາຫຼັບໂລດຄວາມຮ້ອນ 60% ຢ້ອງ 1600.8 ວັດຕີ ຈະໃໝ່ໂລດທັງສັນຫອາໂລເຈນ 500 ແລ້ວ 1,500 ວັດຕີ ອ່າງລະ 1 ຮວມໂລດຄວາມຮ້ອນທັງໝົດໄດ້ 1600 ວັດຕີ ສໍາຫຼັບໂລດຄວາມຮ້ອນ 100% ຢ້ອງ 2,668 ວັດຕີ ຈະໃໝ່ໂລດອິນແຄນເດສເຊັນຕົ້ນ 100 ວັດຕີ 3 ໂລອດ ໂລອດທັງສັນຫອາໂລເຈນ 1,500 ວັດຕີ 2 ໂລອດ ຮວມໂລດຄວາມຮ້ອນທັງໝົດໄດ້ 2,670 ວັດຕີ

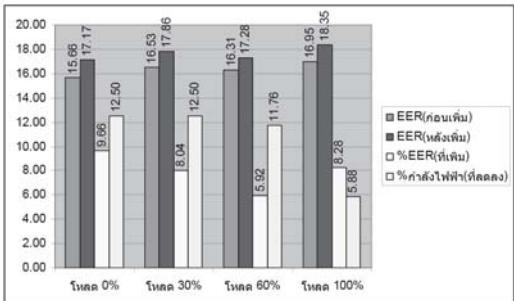
ໃນສ່ວນຂອງການຫາຄ່າເອັນທັລປີ ຈະແສດງເນັພາກທດສອບໃນສ່ວນອຸນຫຼວມໂດຍຮອບຊຸດເຄື່ອງຄວບແນ່ນ 40 ອົງຄ່າເໜີລືເໜີລ ທີ່ພິກັດໂລດຂນາດ 30% ດັ່ງແສດງໃນຮູບທີ 6 ກຳຫັດໃຫ້  $h_A$ ,  $h_B$ ,  $h_C$ ,  $h_D$ ,  $P_1$ ,  $P_2$  ເປັນພາຣາມີເຕືອຮົກກ່ອນການເພີ່ມອັຕຣາສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານ  $h_A$ ,  $h_B$ ,  $h_C$ ,  $h_D$  ໂດຍຕ້ວແປ  $P_1$  ແລ້ວ  $P_2$  ເປັນພາຣາມີເຕືອຮົກຫລັງຈາກການເພີ່ມອັຕຣາສ່ວນປະລິທິພາພລັງຈານ ການຫາ

ค่า  $h_A'$  และ  $h_B'$  ซึ่งจะเท่ากันตามกระบวนการทร็อตติลิ่ง (Throttling process) โดยนำค่า  $P_1'$  ความดันสารทำความเย็นที่ออกจากตัวควบแน่นในรูปที่ 4 ก่อนการเพิ่มอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน ซึ่งวัดได้ 18.2 กิโลกรัมต่อตารางเมตรเมตร ( $\text{kg}/\text{cm}^2$ ) หรือ 1.78 เมกะบาร์ascal (MPa) โดย 1 กิโลกรัมต่อตารางเมตรเท่ากับ 0.098 เมกะบาร์ascal ตัดกับเส้นของเหลวอีมตัว (Saturation liquid line) จากนั้นลากลงมาหาแกนเอนธอลป์ในแกนนอนจะได้ค่า  $h_A'$  และ  $h_B'$  เท่ากับ 103 กิโลจูลต่อ กิโลกรัม การหาค่า  $h_C'$  โดยนำค่า  $P_2'$  ความดันสารทำความเย็นที่ออกจากตัวทำระ夷ซึ่งวัดได้ 4.6 กิโลกรัมต่อตารางเมตรเมตร หรือ 0.45 เมกะบาร์ascal ตัดกับเส้นแก๊สอีมตัว (Saturation vapor line) จากนั้นลากลงมาแกนเอนธอลป์ในแกนนอนจะได้ค่า  $h_C'$  เท่ากับ 249 กิโลจูลต่อ กิโลกรัมสำหรับการหาค่า  $h_D'$  โดยนำค่า  $P_2'$  ที่จุดตัดกับเส้นแก๊สอีมตัว จากนั้นลากขึ้นไปตามเส้นเอลิโซปิกที่ (Iso entropy line) เพื่อไปตัดกับ  $P_1'$

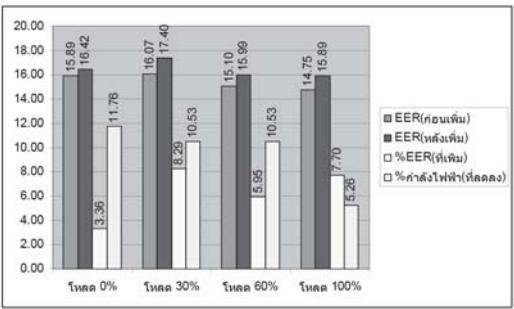
จากนั้nlากลงมาหาแกนเอนธอลป์ในแกนนอนจะได้ค่า  $h_D'$  เท่ากับ 280 กิโลจูลต่อ กิโลกรัมสำหรับการหาค่า  $h_A$   $h_B$   $h_C$  และ  $h_D$  ซึ่งเป็นค่าเอนทอลป์หลังจากการเพิ่มประสิทธิภาพพลังงาน โดยการทำการนำค่า  $P_1$  และ  $P_2$  ที่วัดได้ 16 และ 4.6 กิโลกรัมต่อตารางเมตร ตามลำดับ ไปหาค่าเอนทอลป์ในทำงเดียวกัน  $h_A$   $h_B$   $h_C$  และ  $h_D$  ซึ่งจะได้ค่าเป็น 96, 96, 249 และ 279 กิโลจูลต่อ กิโลกรัมตามลำดับ จากนั้nnำค่าเอนทอลป์  $h_B$ ,  $h_C$  และ  $h_D$  ที่ได้ก่อนการเพิ่มประสิทธิภาพไปคำนวณหาค่าล้มประสิทธิสมรรถนะและค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานจะได้ 4.71 และ 16.07 ตามลำดับ หลังจากการเพิ่มประสิทธิภาพแล้วนำค่าเอนทอลป์  $h_B$   $h_C$  และ  $h_D$  ไปคำนวณหาค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานจะได้ 17.40 คิดเป็นเปอร์เซ็นต์ที่เพิ่มขึ้นจะได้ 8.29% ส่วนผลการทดสอบที่สภาวะอื่นๆให้ผลการทดสอบทั้งหมดดังกราฟในรูปที่ 7 ถึงรูปที่ 9 ตามลำดับ



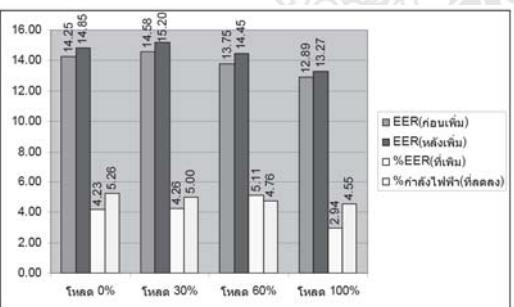
รูปที่ 6 ค่าเอนทอลป์การทดสอบพิกัดโหลด 30% ที่อุณหภูมิตัวควบแน่น 40 องศาเซลเซียส



รูปที่ 7 ผลการทดสอบที่อุณหภูมิรีบด้วยความแห้ง 30 องศาเซลเซียล



รูปที่ 8 ผลการทดสอบที่อุณหภูมิโดยรอบชุดเครื่อง ควบคุมแห้ง 40 องศาเซลเซียล



รูปที่ 9 ผลการทดสอบที่อุณหภูมิรีบด้วยความแห้ง 50 องศาเซลเซียล

ผลการทดสอบที่สภาวะอุณหภูมิรีบด้วยความแห้ง 30 องศาเซลเซียล จากกราฟในรูปที่ 7 พบว่าค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน เพิ่มขึ้น

5.92-9.66% เมื่อพิจารณาที่ปริมาณไฟฟ้าที่ลดลง 5.88-12.5% สำหรับผลการทดสอบที่สภาวะอุณหภูมิโดยรอบชุดเครื่องควบคุมแห้ง 40 องศาเซลเซียล จากกราฟในรูปที่ 8 พบว่า ค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน เพิ่มขึ้น 3.36-8.29% เมื่อพิจารณาที่ปริมาณไฟฟ้าที่ลดลง 5.26-11.76% สำหรับผลการทดสอบที่สภาวะอุณหภูมิโดยรอบชุดเครื่องควบคุมแห้ง 50 องศาเซลเซียล จากกราฟในรูปที่ 9 พบว่า ค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงาน เพิ่มขึ้น 2.94-5.11% เมื่อพิจารณาที่ปริมาณไฟฟ้าที่ลดลง 4.56-5.26%

จากการเพิ่มขนาดโอลด์ให้กับเครื่องปรับอากาศ และเมื่ออุณหภูมิรีบด้วยความแห้งสูงขึ้น จะส่งผลทำให้ความสามารถในการเพิ่มอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานด้วยวิธีที่นำเสนอลดลง

#### 4. สรุป

จากการทดสอบพบว่าค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานในกราฟรูปที่ 7 ถึงรูปที่ 9 มีค่าสูงขึ้นอยู่ระหว่าง 2.94-5.92% และปริมาณไฟฟ้าในกราฟรูปที่ 7 ถึง รูปที่ 9 มีค่าลดลงอยู่ระหว่าง 4.56-12.5% โดยค่าของพารามิเตอร์ทั้งสองเป็นตัวบอกถึงประสิทธิภาพของเครื่องปรับอากาศหมายความว่า เมื่อเครื่องปรับอากาศมีค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพพลังงานเพิ่มขึ้นและปริมาณไฟฟ้าลดลงจะส่งผลทำให้ประสิทธิภาพของเครื่องปรับอากาศเพิ่มขึ้นด้วย จากผลการทดสอบแสดงให้เห็นว่า มีความเป็นไปได้และเหมาะสมที่จะนำผลเย็นที่พัดลมระบายอากาศมาระบายให้กับตัวควบคุมแห้งเพื่อทำให้เครื่องปรับอากาศมีประสิทธิภาพสูงขึ้น

## 5. กิตติกรรมประกาศ

บทความนี้สำเร็จลุล่วงด้วยดีโดยได้รับการสนับสนุน ทุนวิจัยภายใต้โครงการส่งเสริมการผลิตผลงานวิจัย มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลล้านนา ประจำปี 2557

## 6. เอกสารอ้างอิง

ชูชัย ต.ศิริวัฒนา. 2547. การทำความเย็นและปรับอากาศ. พิมพ์ครั้งที่ 3. กรุงเทพฯ: สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี (ไทย-ญี่ปุ่น).

ธนวรา ทองล้วน. 2547. การศึกษาการเพิ่มประสิทธิภาพในระบบปรับอากาศแบบระบบความร้อนด้วยอากาศโดยการพ่นน้ำ. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร-มหาบัณฑิตสาขาวิชาศึกษากรรมเครื่องกล. จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

นินนาท ราชประดิษฐ์. 2556. การศึกษาผลกระทบจากการระบายอากาศที่มีต่อความชื้น สัมพัทธ์ของห้องปรับอากาศในที่พักอาศัย และสำนักงานขนาดเล็กในประเทศไทย. วันที่สืบค้น 9 กันยายน 2558. [Online]. เข้าถึงได้จาก <http://web.eng.nu.ac.th/eng2012/enmis/doc/project/fullpaper/report-ninnat.pdf>.

พูนพงศ์ สาวัสดิพันธ์ และคณะ 2548. การเพิ่มสมรรถนะเครื่องปรับอากาศโดยใช้น้ำควบแflu จากอิ渥เตอร์. การประชุมเชิงวิชาการเครือข่ายพลังงานแห่งประเทศไทยครั้งที่ 1. ECB06: 1-5

พูนพงศ์ สาวัสดิพันธ์ และคณะ 2549. การเพิ่มสมรรถนะเครื่องปรับอากาศโดยอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนลิขวิดอินเตอร์คูลเลอร์. การประชุมวิชาการเครือข่ายเครื่องกลแห่งประเทศไทยครั้งที่ 20. ETM021: 1-5.

ธนพัฒน์ สาแก้ว และคณะ 2556. การพัฒนาระบบสเปรย์น้ำในเครื่องปรับอากาศแบบแยกส่วนเพื่อการประหยัดพลังงาน. ปริญญาดุษฎีบัณฑิตวิศวกรรมศาสตรบัณฑิตสาขาวิชาศึกษากรรมเครื่องกล. มหาวิทยาลัยขอนแก่น.

อนุมัติ ศิริเจริญพานิชย์ และคณะ 2557. การเพิ่มประสิทธิภาพเครื่องปรับอากาศโดยใช้ท่อความร้อนชนิดลั่นวงรอบที่ติดตั้งวางไว้กันกลับ. วารสารวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีมหาวิทยาลัยมหาสารคาม. 33 (3): 294-299.