## 216533

งานวิจัยนี้เป็นการศึกษาเพื่อหาขนาดของถังเก็บสะสมความร้อนและสภาวะที่เหมาะสม ของระบบปรับอากาศแบบดูดกลืน ชนิด Single – effect ที่ทำงานด้วยพลังงานแลงอาทิตย์ โดย ระบบตัวเก็บรังสีอาทิตย์ที่ใช้ศึกษาเป็นแบบหลอดสุญญากาศ ซึ่งต่อแบบอนุกรม ขนาดพื้นที่ 72 ตารางเมตร และระบบทำความเย็นแบบดูดกลื่นมีขนาด 10 ตัน (35 kW<sub>th</sub>) และใช้สารละลาย ลิเทียมโบรไมด์-น้ำ (LiBr/H<sub>2</sub>O) เป็นสารทำงาน ซึ่งระบบติดตั้ง ณ วิทยาลัยพลังงานทดแทน มหาวิทยาลัยนเรศวร จังหวัดพิษณุโลก ในงานวิจัยนี้ได้ทำการพัฒนาโปรแกรมแบบจำลองทาง คณิตศาสตร์ของถังเก็บสะสมความร้อนชนิดที่มีการแบ่งชั้นอุณหภูมิของน้ำ โดยมีวัตถุประสงค์เพื่อ ใช้ทำนายอุณหภูมิ การแยกชั้นของอุณหภูมิของน้ำภายในถังเก็บสะสมความร้อน และพลังงาน ความร้อนที่ออกจากถังเก็บสะสมความร้อนเพื่อป้อนแก่ระบบปรับอากาศ (Q<sub>solar</sub>) และทำการหา ขนาดถังที่เหมาะสม และสภาวะการทำงานของระบบ รวมถึงทำการประเมินสมรรถนะรวมของ ระบบ ในเทอมเศษส่วนรังสีอาทิตย์ (Solar Fraction) จากผลการศึกษา พบว่า อุณหภูมิของน้ำที่ โหนดต่างๆ ภายในถังเก็บสะสมความร้อนจะลดลง เมื่อถังเก็บสะสมความร้อนมีขนาดใหญ่ขึ้น โดย ในโหนดที่ 1 มีอุณหภูมิของน้ำเฉลี่ยเท่ากับ 70.2, 68.9, 67.8 และ 66.7 องศาเซลเซียส เมื่อใช้ถัง เก็บละสมความร้อนขนาด 800 1,000 1,200 และ 1,400 ลิตร ตามลำดับ และเมื่อทำการหา พลังงานความร้อนที่ได้จากถังเก็บสะสมความร้อน (Q<sub>storage</sub>) พบว่า ถังเก็บสะสมความร้อนชนิดที่มี การแบ่งชั้นอุณหภูมิขนาด 1,200 ลิตร จะทำให้ระบบได้รับพลังงานความร้อนสูงสุดเท่ากับ 78.7 kW และหากเพิ่มขนาดของถังเก็บสะสมความร้อนชนิดที่มีการแบ่งชั้นอุณหภูมิของน้ำในถัง จาก เดิมที่ใช้อยู่ในปัจจุบันมีขนาด 400 ลิตร เป็นขนาดที่เหมาะสม 1,200 ลิตร จะทำให้ระบบได้รับ พลังงานความร้อนที่ออกจากถังเก็บสะสมความร้อนเพื่อป้อนแก่ระบบปรับอากาศ (Q<sub>solar</sub>) เฉลี่ย ้สูงขึ้นจากเดิมมีค่าเท่ากับ 13.14 kW เป็น 23.56 kW เนื่องจากน้ำมีการแยกชั้นของอุณหภูมิ อุณหภูมิของน้ำชั้นบนสูงขึ้น และใกล้เคียงอุณหภูมิการทำงานของเครื่องทำความเย็นซึ่งมีอุณหภูมิ อยู่ระหว่าง 70 – 95 องศาเซลเซียล ซึ่งมีผลให้สมรรถนะของระบบในเทอมเศษส่วนรังสีอาทิตย์มี ค่าเฉลี่ยเท่ากับ 88% และส่งผลให้สัดส่วนการใช้พลังงานความร้อนเสริมมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 12%

## 216533

This study is conducted to optimize condition and stratified thermal storage tank size of solar-driven single-effect absorption cooling system. The overall system consists of the 72 m<sup>2</sup> evacuated tube solar collector with series connection and 10-ton singleeffect vapor absorption chiller (VAC) with using lithium bromide water solution (LiBr/H<sub>2</sub>O) as the working fluid. This solar cooling unit has been designed and installed at the School of Renewable Energy Technology (SERT), Phitsanulok, Thailand. The computer simulation program has been developed to predict temperature and stratification of temperature in the thermal storage tank, to determine energy storage leaving form the storage tank to drive the chillier (Q<sub>solar</sub>) and to optimize condition and tank size of stratified thermal storage and assess the system performance by using solar fraction. The solar fraction is the percentage of the system energy demand contributed by the solar collector array. From the simulation study, we found that the water temperature in each node was decreased when increasing the stratified thermal storage tank. In the first node, the average temperature was 70.2, 68.9, 67.8 and 66.7 degree Celsius when using the 800 1,000 1,200 and 1,400 liters stratified thermal storage tank, respectively. The highest energy gain from stratified thermal storage tank (Q<sub>storage</sub>) was 78.7 kW when using 1,200 liters stratified thermal storage tank. Moreover, in order to achieve continuous

operation and increase the reliability of the system, simulation results showed that if the stratified thermal storage tank size was changed from 400 liters presently installed in the cooling system to the optimum thermal storage tank size 1,200 liters. For the optimum stratified tank size, the daily average energy storage leaving form the storage tank to drive the chillier ( $Q_{solar}$ ) was increased from 13.14 kW to 23.56 kW due to a higher degree of thermal stratification inside the storage tank. Moreover the temperature at the top of the storage will be closer to the desired operating temperature approximately 70 – 95 °C. Then, the solar fraction was equalled to 88% which using the auxiliary energy consumption equalled to 12%.