

บทที่ 3

วิธีดำเนินการทดสอบ

เพื่อให้การทดลองดำเนินไปอย่างถูกต้องและประสบผลสำเร็จจำเป็นอย่างยิ่งที่จะต้องทราบถึงแผนการดำเนินการ ตัวแปรที่ใช้ในการทดลอง วิธีการทดลอง และการวิเคราะห์ผลการทดลอง ซึ่งจะอธิบายในรายละเอียดดังนี้

3.1 วัตถุประสงค์ของการศึกษา

3.1.1 เพื่อทดสอบความถูกต้องของระบบทำความเย็นแบบระเหยที่ใช้สำหรับปลูกพืชไฮโดรโปนิกส์

3.1.2 เพื่อทดสอบการใช้พลังงานไฟฟ้าของระบบระบายความร้อนมาตรฐานอาหารเหลว สำหรับปลูกพืชไฮโดรโปนิกส์ โดยการติดตั้งท่อความร้อน

3.1.3 วิเคราะห์ความคุ้มค่าทางเศรษฐศาสตร์ในการติดตั้งชุดท่อความร้อน

3.2 แผนการดำเนินงาน

3.2.1 เขียนโปรแกรมแบบจำลองทางคอมพิวเตอร์เพื่อกำนัณฑ์ของท่อความร้อนที่เหมาะสม สำหรับติดตั้งที่หน้า peng ทำความเย็นแบบระเหยของระบบปลูกพืชไฮโดรโปนิกส์ โดยมีเงื่อนไขเริ่มต้นที่ใช้คำนวณในโปรแกรม ดังนี้

เงื่อนไขการคำนวณท่อความร้อน

เพื่อให้ได้ขนาดของท่อความร้อนที่เหมาะสม จึงต้องทำการเปลี่ยนค่าตัวแปรในแบบจำลอง ดังต่อไปนี้

- ท่อทองแดงขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายนอก 0.01588, 0.02858, 0.04128 และ 0.05398 ม.

- ความยาวส่วนทำระเหยของท่อความร้อนยาวตั้งแต่ 0.6 ถึง 6.0 ม. โดยเพิ่มความยาวครั้งละ 0.2 ม.

- ไม่มีส่วนกันความร้อน

- ความยาวส่วนควบແນ່ນຂອງທ່ອຄວາມຮູ້ອນຍາວຕັ້ງແຕ່ 0.2 ຄື່ງ 3.0 ມ. ໂດຍເພີ່ມຄວາມຍາວຄົງລະ 0.2 ມ.

- ຈຳນວນທ່ອ 50 ຄື່ງ 2000 ທ່ອ ໂດຍເພີ່ມຈຳນວນທ່ອຄົງລະ 50 ທ່ອ ເນື່ອງຈາກຄົດເປັນແຕວໂດຍມີຈຳນວນທ່ອແຕວລະ 50 ທ່ອແລ້ວເພີ່ມຂຶ້ນທີ່ລະແຕວໄປເຮືອຍາ ຈົນຮຽບຕາມທີ່ກຳຫັນດ

- ກາຮັດເຮີຍທ່ອເປັນແບບເຫຼື່ອມກັນ ອື່ນ ຮະຍະໜ່າງຮ່າງຈຸດສູນຍົກລາງທ່ອໃນແນວຕັ້ງຈາກກັບກາຮັດ (ST) ແລະ ຮະຍະໜ່າງຮ່າງຈຸດສູນຍົກລາງທ່ອໃນແນວກາຮັດ (SL) ຜົ່ງມີຄ່າ 2.5 ຄື່ງ 3.0 ເທົ່ານອງເສັ້ນຜ່ານສູນຍົກລາງທ່ອ ໂດຍເພີ່ມຄ່າຄົງລະ 0.5

- ສາຮັດເຮີຍເປັນ R134a ແລະ ສັດສ່ວນກາຮັດເຕີມເປັນ 50% ພອງປະມາດສ່ວນທໍາຮະໝາຍຈາກຂໍ້ມູນສັເງົນ ໄກເຮີນຕົ້ນຂອງທ່ອຄວາມຮູ້ອນສາມາດສຽບໄດ້ດັ່ງຕາງໆ 3.1

ຕາງໆ 3.1 ຕັ້ງແປຣເຮີນຕົ້ນຂອງທ່ອຄວາມຮູ້ອນ

ຕັ້ງແປຣ	ຄ່າ
ເສັ້ນຜ່ານສູນຍົກລາງກາຍນອກ (ມ.)	0.01588, 0.02858, 0.04128, 0.05398
ຄວາມຍາວສ່ວນທໍາຮະໝາຍ (ມ.)	0.6 ຄື່ງ 6
ຄວາມຍາວສ່ວນກັນຄວາມຮູ້ອນ (ມ.)	0
ຄວາມຍາວສ່ວນควบແນ່ນ (ມ.)	0.6 ຄື່ງ 3
ຈຳນວນທ່ອ	50 ຄື່ງ 2000
ສັດສ່ວນຮະຍະໜ່າງຮ່າງຈຸດສູນຍົກລາງທ່ອໃນແນວຕັ້ງຈາກກັບກາຮັດຕ່ອງເສັ້ນຜ່ານສູນຍົກລາງທ່ອ (ST)	2.5 ຄື່ງ 3.0
ສັດສ່ວນຮະຍະໜ່າງຮ່າງຈຸດສູນຍົກລາງທ່ອໃນແນວກາຮັດຕ່ອງເສັ້ນຜ່ານສູນຍົກລາງທ່ອ (SL)	2.5 ຄື່ງ 3.0
ສາຮັດເຮີຍ	R134a
ສັດສ່ວນກາຮັດເຕີມສາຮັດເຮີຍ	50%
ອັຕຣາກາຮັດຂອງຮະບນຈື້ຂະລະອອນນໍ້າ (ລິຕຣ/ນາທີ)	11

โรงเรือน

โรงเรือนที่ใช้ในการปลูกพืชไฮโดรโปนิกส์เป็นแบบหลังคาหน้าจั่ว ขนาดโรงเรือนกว้าง 9 ม. และยาว 45 ม. โดยมีขนาดแพงทำความเย็นแบบทำระเหย สูง 2 ม. และกว้าง 7 ม. ซึ่งจะติดตั้งท่อความร้อนที่ดำเนินแห้งหน้าแพงทำความเย็นแบบทำระเหย เพื่อลดอุณหภูมิของอากาศก่อนผ่านระบบทำความเย็นแบบทำระเหย โดยมีตัวแปรที่ใช้เป็นเงื่อนไขเริ่มต้นในโปรแกรมahanad ที่เหมาะสมของท่อความร้อนดังตาราง 3.2

ตาราง 3.2 ตัวแปรเริ่มต้นของโรงเรือน

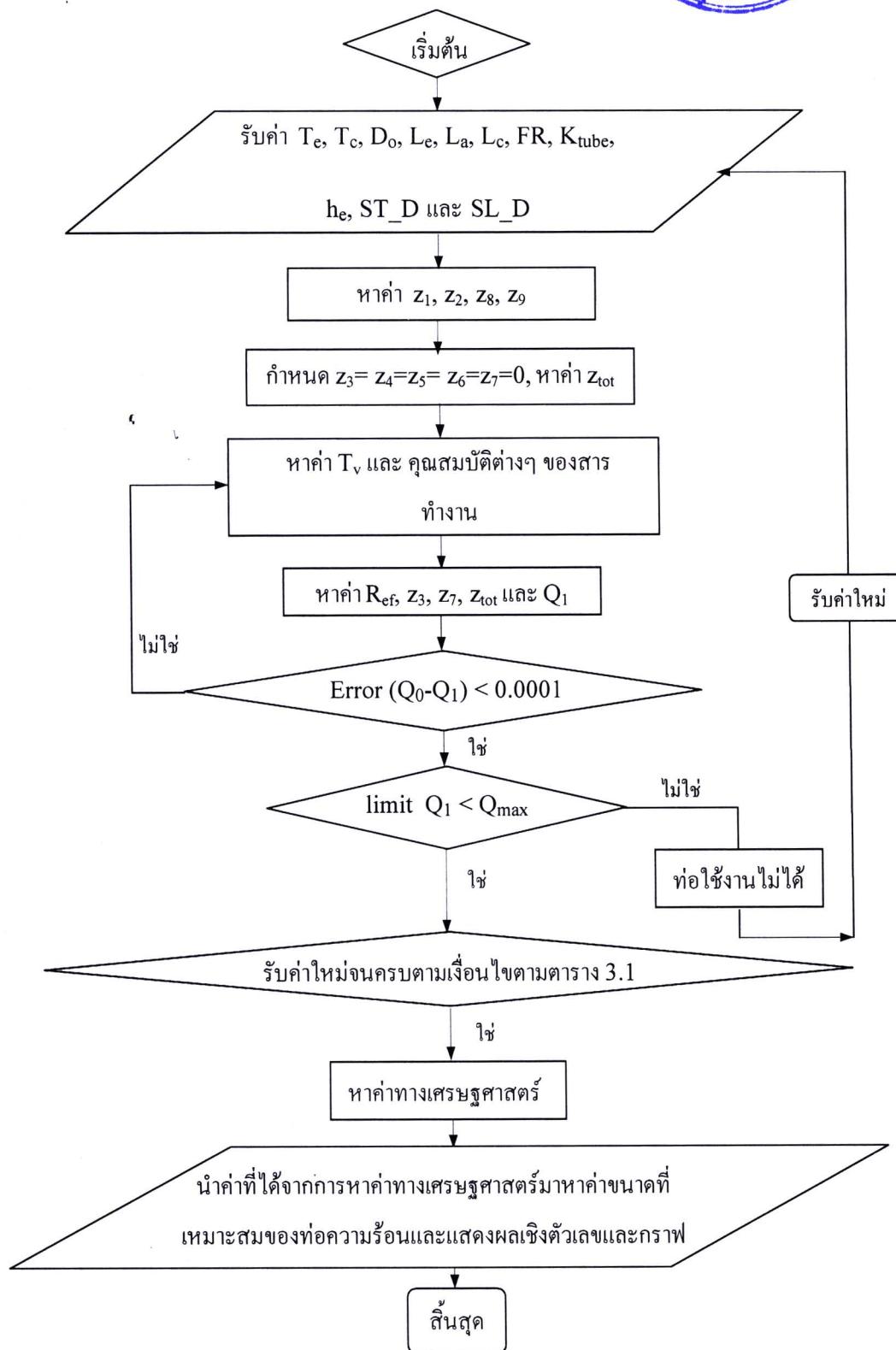
ตัวแปร	ค่า
อุณหภูมิอากาศภายในอกโรงเรือน ($^{\circ}\text{C}$)	35
อุณหภูมิอากาศภายในโรงเรือน ($^{\circ}\text{C}$)	20
ความกว้างแพงทำความเย็น (ม.)	7
ความสูงแพงทำความเย็น (ม.)	2
ความเร็วลมที่ไหลผ่านแพงทำความเย็น (ม./วินาที)	2

จากนี้นป้อนค่าตัวแปรในตาราง 3.1 และตาราง 3.2 ในโปรแกรมแบบจำลองคอมพิวเตอร์เพื่อหาขนาดที่เหมาะสมของท่อความร้อน โดยมีขั้นตอนการคำนวณดังรูป 3.1

โดยขั้นตอนการทำงานของโปรแกรมมีดังนี้

- ป้อนค่าตัวแปรเพื่อใช้ในการคำนวณค่าทางสมรรถนะของท่อความร้อน ได้แก่ อุณหภูมิที่ส่วนทำระเหยของท่อความร้อน (T_c), อุณหภูมิที่ส่วนควบแน่นของท่อความร้อน (T_a), เส้นผ่านศูนย์กลางภายในอกของท่อทองแดง (D_o), ความยาวส่วนทำระเหยของท่อความร้อน (L_c), ความยาวส่วนกันความร้อนของท่อความร้อน (L_a), ความยาวส่วนควบแน่นของท่อความร้อน (L_e), สัดส่วนการเติมสารทำงาน (FR), ค่าการนำความร้อนของท่อทองแดง (K_{tobe}), สัมประสิทธิ์การพากลางความร้อนของอากาศผ่านท่อความร้อนที่ส่วนทำระเหย (h_c), สัดส่วนระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวตั้งจากกับการไหลต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (ST), สัดส่วนระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวการไหลต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (SL)

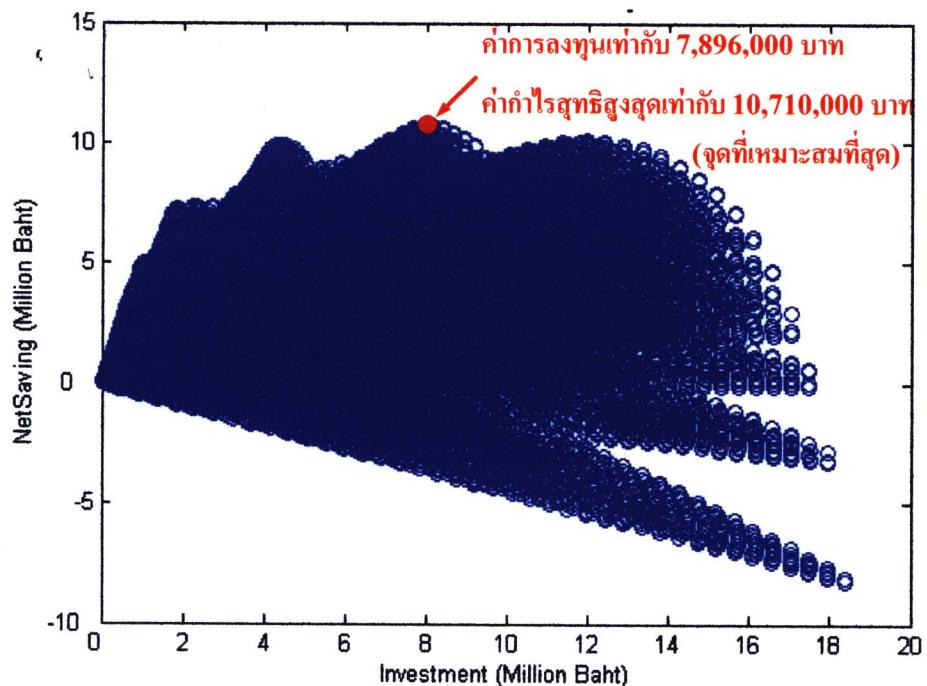
- คำนวณค่าความต้านทานทางความร้อนระหว่างเหล็กให้ความร้อนกับผิวท่อด้านนอกของส่วนทำระเหย (z_1) และระหว่างผิวท่อด้านนอกของส่วนความแన่นกับเหล็กท่อรับความร้อน (z_9) ตามสมการ 2.2 และ 2.3
- คำนวณค่าความต้านทานทางความร้อนของผนังท่อส่วนทำระเหย (z_2) และส่วนความแnan (z_8) ตามสมการ 2.4 และ 2.5
- กำหนดให้ z_3, z_4, z_5, z_6 และ z_7 เป็นศูนย์ เพื่อหาค่า z รวม
- คำนวณค่าอุณหภูมิไอ (T_v) และคุณสมบัติต่างๆ ของสารทำงานที่อุณหภูมิไอ (T_v) และหาค่า Q_0 ซึ่งเป็นค่าที่สมมุติขึ้นเพื่อใช้ในการวนรอบหาค่า Q_1 คือ ค่าการส่งถ่ายความร้อนของท่อความร้อน
- คำนวณค่า ตัวเลขเรย์โนลด์ (R_{ef}), z_3, z_7 จากสมการ 2.6 และ 2.10 แล้วหาความต้านทานตาม Z_{tot} และ Q_1
- เปรียบเทียบค่า Q_0 และ Q_1 ถ้าแตกต่างกันน้อยกว่า 0.0001 แสดงว่าค่า Q_1 ใช้ได้ แต่ถ้าแตกต่างกันมากกว่า 0.0001 ค่า Q_1 ที่ได้ยังไม่ถูกต้อง ต้องหาค่า T_v ใหม่และคำนวณค่า Q_1 อีกครั้ง
- จากนั้นพิจารณาขีดจำกัดของท่อความร้อน คือ ขีดจำกัดความดันไอสมการ 2.14 ขีดจำกัดความเร็วเสียงสมการ 2.15 ขีดจำกัดการเดือดสมการ 2.16 และขีดจำกัดการไหลสวนทางสมการ 2.17 ถ้าค่า Q_1 เกินขีดจำกัดให้ทำการรับค่าตัวแปรเริ่มต้นใหม่ ถ้า Q_1 ไม่เกินขีดจำกัดสามารถใช้สร้างท่อความร้อนได้และค่าการส่งถ่ายความร้อนคือ Q_1
- เปลี่ยนเงื่อนไขเริ่มต้นของท่อความร้อนตามตาราง 3.1 จนครบถ้วน
- ขั้นตอนต่อไปโปรแกรมแบบจำลองทางคอมพิวเตอร์จะนำค่าที่คำนวณได้ทั้งหมดไปคำนวณหาค่าขนาดที่เหมาะสมของท่อความร้อน ตามหลักการเศรษฐศาสตร์ทางความร้อนของเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อนแบบท่อความร้อน (Soylemez et al., 2003)
- โปรแกรมคำนวณจะแสดงการคำนวณด้วยกราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่าการลงทุน (Investment) ในการสร้างท่อความร้อนและมูลค่ากำไรมาก (Net saving)



รูป 3.1 แผนผังการทำงานโปรแกรม

รูป 3.1 แผนผังขั้นตอนการทำงานของโปรแกรมแบบจำลองคอมพิวเตอร์ ที่ทำงานคาดที่เหมาะสมของท่อความร้อน

จากการคำนวณหาค่าขนาดที่เหมาะสมของท่อความร้อนของโปรแกรมแบบจำลองทางคอมพิวเตอร์จะแสดงผลลูก峒ดังรูป 3.2 ซึ่งเป็นค่าระหว่างค่าการลงทุนในการสร้างท่อความร้อนและมูลค่ากำไรสุทธิ โดยจะได้ตัวแทนที่ให้ค่ามูลค่ากำไรสุทธิสูงสุดเท่ากับ 10.710 ล้านบาท ที่การลงทุน 7.896 ล้านบาท ซึ่งตัวแทนนี้เกิดจากการใช้ท่อความร้อนตามขนาดที่แสดงในตาราง 3.3



รูป 3.2 ความสัมพันธ์ค่าการลงทุนและมูลค่ากำไรสุทธิ

จากตาราง 3.3 พบร่วมค่าที่ได้จากโปรแกรมหาค่าขนาดที่เหมาะสมของท่อความร้อน โดยจะมีค่าตัวแปรต่างๆ ดังแสดงในตาราง โดยตัวแปรจำนวนแฉลและจำนวนท่อต่อແควของท่อความร้อนเมื่อคุณกลับจะมีค่าไม่เท่ากับ 2,000 ห้อ เมื่องจากในແກວສุดท้ายของจำนวนท่อต่อແควจะมีค่าน้อยกว่าค่าจำนวนท่อต่อແควที่แสดง เนื่องจากว่าเป็นห้อที่เหลือเศษจากการหาร และจากตัวแปรต่างๆ ที่แสดงในตารางนั้นมีค่าเกินกว่าเป็นของเบตงของขนาดแห่งท่อความเย็นแบบระบบท่อของโรงเรือน จึงไม่สามารถที่จะสร้างท่อความร้อนได้ดังค่าในตาราง 3.3 จึงต้องเปลี่ยนเงื่อนไขเริ่มต้น

ใหม่ เพื่อที่จะหาขนาดที่เหมาะสมของห้องร้อนและสามารถติดตั้งเข้ากับแผงทำความเย็นแบบ
ระเหยของโรงเรือนได้

ตาราง 3.3 ผลลัพธ์ค่าตัวแปรท่อความร้อนที่เหมาะสมที่ได้จากโปรแกรม

ตัวแปร	ค่า
เส้นผ่านศูนย์กลางภายนอก (ม.)	0.04128
ความยาวส่วนทำระเหย (ม.)	3.2
ความยาวส่วนควบแน่น (ม.)	2.8
จำนวนท่อ	2000
สัดส่วนระยะห่างระหว่างชุดศูนย์กลางท่อในแนวตั้งฉาก กับการไหลต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (ST)	3.0
สัดส่วนระยะห่างระหว่างชุดศูนย์กลางท่อในแนวการไหล ต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (SL)	2.5
จำนวนท่อความร้อนต่อແ/do (ท่อ)	43
จำนวนແ/do ของท่อความร้อน	47

ด้วยขอเขตของขนาดแผงทำความเย็นแบบระเหยของโรงเรือน ท่อความร้อนควรจะมี
ขนาดความยาวรวมไม่เกิน 1.5 ม. จึงตั้งเงื่อนไขเริ่มต้นใหม่ ดังนี้

- ท่อความร้อนผลิตจากห้อทองแดงขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายนอก 0.02858 ม. (1-1/8 นิ้ว) เนื่องจากหากห้อได้จ่ายจากห้องคลาด
- ความยาวส่วนทำระเหยของห่อความร้อนยาวตั้งแต่ 0.5 ถึง 1.4 ม. โดยเพิ่มความยาวครึ่ง ละ 0.1 ม.
- ไม่มีส่วนกันความร้อน
- ความยาวส่วนควบแน่นของห่อความร้อนยาวตั้งแต่ 0.1 ถึง 1.0 ม. โดยเพิ่มความยาวครึ่ง ละ 0.1 ม.
- จำนวนท่อความร้อนต่อແ/do คือ 81 ห่อ เนื่องจากแผงทำความเย็นแบบระเหยมีความกว้าง 7 ม. จึงทำให้เมื่อหาจำนวนห่อความร้อนต่อແ/do จากขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายนอกและสัดส่วน

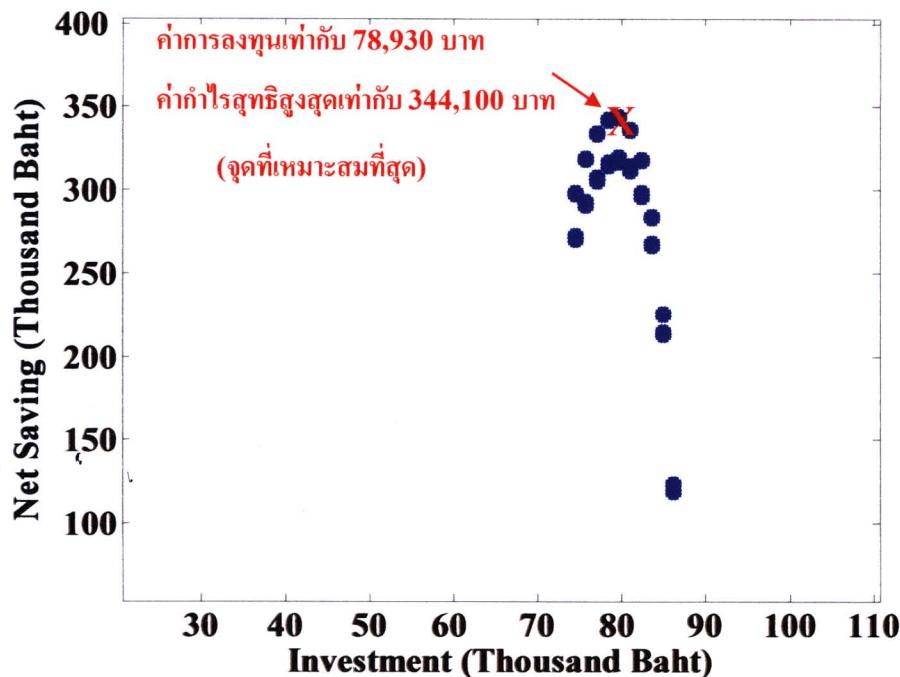
ระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวตั้งจากกับการไหลต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (ST) แล้ว จะได้ค่าดังกล่าว

จากข้อมูลเงื่อนไขเริ่มต้นใหม่ของท่อความร้อน สามารถสรุปได้ดังตาราง 3.4

ตาราง 3.4 เงื่อนไขเริ่มต้นใหม่ของท่อความร้อน

ตัวแปร	ค่า
เส้นผ่านศูนย์กลางภายนอก (m.)	0.02858
ความยาวส่วนทำระเหย (m.)	0.5 ถึง 1.4
ความยาวส่วนกันความร้อน (m.)	0
ความยาวส่วนควบแน่น (m.)	0.1 ถึง 1.0
สัดส่วนระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวตั้งจากกับการไหลต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (ST)	3.0
สัดส่วนระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวการไหลต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (SL)	2.5
จำนวนท่อต่อແدوا	81
จำนวนແدواของท่อความร้อน	2

เมื่อป้อนค่าเงื่อนไขเริ่มต้นใหม่ของท่อความร้อน ดังตาราง 3.4 โปรแกรมแบบจำลองทางคอมพิวเตอร์ จะแสดงผลลูกค้าดังรูป 3.3 ซึ่งเป็นค่าระหว่างค่าการลงทุน (Investment) ในการสร้างท่อความร้อนต่อมูลค่ากำไรสุทธิ (Net saving) ซึ่งจุดที่มากบทเป็นจุดที่ให้ค่ามูลค่ากำไรสุทธิ สูงสุด ได้มูลค่ากำไรสุทธิสูงสุดเท่ากับ 344,100 บาท ที่การลงทุนสร้างท่อความร้อนเท่ากับ 78,930 บาท ซึ่งจุดกากบาทนี้เกิดจากตัวแปรต่างๆ สามารถสรุปได้ดังตาราง 3.5



รูป 3.3 ค่ากำไรมากที่สุดต่อการลงทุนหลังปรับเงื่อนไขใหม่

ตาราง 3.5 ผลลัพธ์ขนาดท่อความร้อนที่เหมาะสมที่ได้การใส่เงื่อนไขเริ่มต้นใหม่

ตัวแปร	ค่า
เส้นผ่านศูนย์กลางภายนอก (m.)	0.02858
ความยาวส่วนทำระเหย (m.)	0.9
ความยาวส่วนควบแน่น (m.)	0.6
สัดส่วนระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวตั้งจากกับการไฟลต์ต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (ST)	3.0
สัดส่วนระยะห่างระหว่างจุดศูนย์กลางท่อในแนวการไฟลต์ต่อเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ (SL)	2.5
จำนวนท่อความร้อนต่อແຄו	81
จำนวนແຄו	2

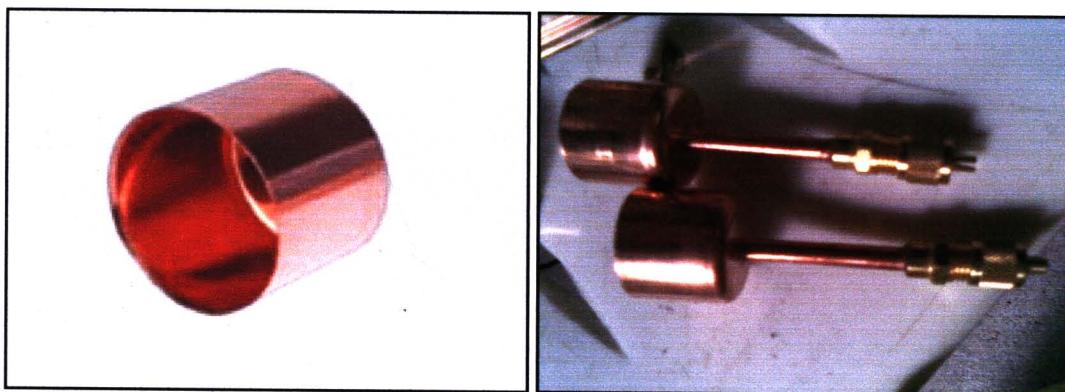
3.2.2 จากผลการคำนวณของโปรแกรมที่ทางนาดที่เหมาะสมของห้องความร้อน ซึ่งประกอบไปด้วยตัวแปรต่างๆ ดังตาราง 3.5 ทำให้สามารถสร้างห้องความร้อนตามขนาดที่ได้จากโปรแกรม ซึ่งมีรายละเอียดดังนี้

- ตัดห้องเดงให้ได้ความยาวรวมเป็น 1.5 m. ดังรูป 3.4



รูป 3.4 ห้องเดงความยาว 1.5 m

- งานนี้ทำการเชื่อมฝาปิดท้ายห้องเดง ดังรูป 3.5 (ก) และฝาปิดหัวห้องเดง พร้อมวอล์ว์เติมสาร ดังรูป 3.5 (ข) เข้ากับห้องเดงที่ตัดไว้แล้วในรูป 3.4 และเมื่อทำการเชื่อมฝาปิดท่อแล้วจะได้ห้องเดง ซึ่งเป็นห้องท่อที่พร้อมจะทำการเติมสารทำงาน



(ก) ฝาปิดท้ายห้องเดง

(ข) ฝาปิดหัวห้องเดงพร้อมวาล์วเติมสาร

รูป 3.5 ภาพฝาปิดท้ายห้องเดงและหัวห้องเดง



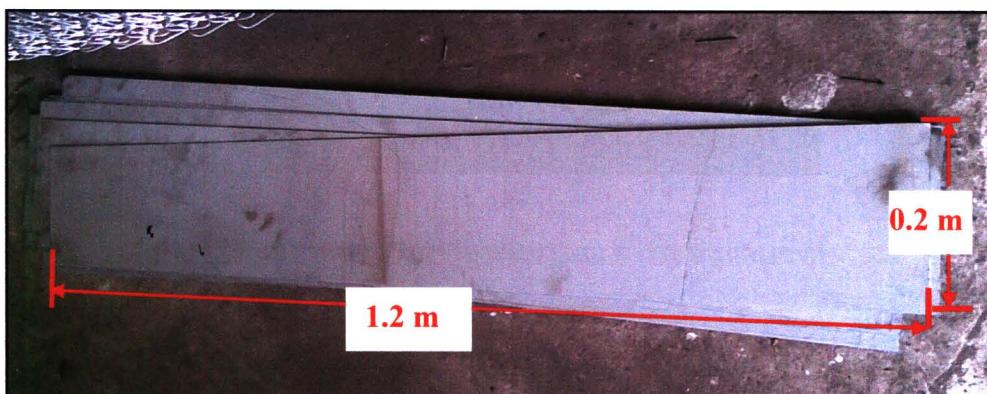
รูป 3.6 ท่อทองแดงที่เชื่อมฝ้าปิดหัวท้ายและพร้อมเติมสารทำงาน

- ทำการเติมสารทำงาน โดยการสร้างความดันสูญญากาศภายในท่อความร้อนก่อน โดยใช้ปั๊มสูญญากาศดูดอากาศออกจากท่อความร้อน แล้วจึงเติมสารทำงานเข้าไปใน งานวิจัยนี้ใช้ R134a เป็นสารทำงาน ที่สัดส่วนการเติมสารทำงาน 50% ของปริมาตรส่วนทำระเหย ดังรูป 3.7 (มีการลดสัดส่วนการเติมสารทำงานลงเหลือ 30% หลังจากติดตั้งท่อความร้อนและทดลองในครั้งแรก)



รูป 3.7 แสดงการเติมสารทำงาน

- หลังจากนั้นสร้างชุดประคงท่อความร้อนจากเหล็กแผ่นซิงค์ ขนาดกว้าง 0.2 ม. และยาว 1.2 ม. โดยจะนำไปติดตั้งที่ตำแหน่งหน้าระบบทำความเย็นแบบแพงระเหย โดยเจาะรูตามระยะห่างระหว่างท่อที่คำนวณได้จากโปรแกรมในตาราง 3.5 เพื่อใช้วางเรียงท่อความร้อนแบบเหล็อมกัน โดยเหล็กแผ่นซิงค์ที่เจาะรูเรียบร้อยแล้วจะเป็นดังรูป 3.8 ซึ่งใช้คอกส่วนเจาะในรูป 3.9

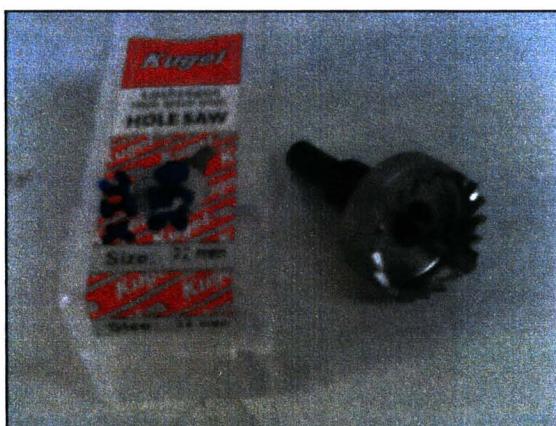


(ก) เหล็กแผ่นซิงค์ที่ตัดขนาด 0.2×1.2 ม. และก่อนเจาะรู



(ข) เหล็กแผ่นซิงค์ที่เจาะรูแล้ว

รูป 3.8 เหล็กแผ่นซิงค์ก่อนและหลังเจาะรู



‘ รูป 3.9 แสดงคอกสว่านขนาด 0.032 ม. ที่ใช้เจาะรูแผ่นซิงค์’

3.2.3 นำท่อความร้อนที่เติมสารทำงานเรียบร้อยแล้วไปติดตั้งที่บริษัท เอชีเคไชโตรฟาร์ม จำกัด อ่อนนุช กทม. ซึ่งมีรายละเอียดดังนี้

- จากการออกแบบที่จะติดตั้งท่อความร้อนที่ติดตั้งหัวระบบทำความเย็นแบบ แผงระเหย แต่เนื่องจากพื้นที่ภายในโรงเรือนที่ติดตั้งหัวระบบทำความเย็นแบบ แผงระเหย มีพื้นที่จำกัดและด้วยต้องปิดโล่งให้สามารถเข้าไปทำความสะอาดได้ จึงทำให้ไม่สามารถติดตั้งชิด แผงระเหย จึงจะทำการเลื่อนชุดท่อความร้อนออกไปติดตั้งที่ภายนอกโรงเรือนแทน โดยการเริ่มต้น เชื่อมโครงเหล็กเพื่อที่จะใช้วางเรียงท่อความร้อนดังรูป 3.10 และเชื่อมแผ่นปะ Kong ท่อความร้อน เพื่อวางท่อความร้อนแบบหล่อลงกันดังรูป 3.11



รูป 3.10 โครงสร้างที่ติดตั้งท่อความร้อน



รูป 3.11 ติดตั้งแผ่นประคงท่อความร้อน

- ในส่วนความแฉ่งของท่อความร้อนจะระบายน้ำความร้อนโดยการฉีดละอองน้ำจึงจำต้องติดแผ่นสังกะสีด้านหลังเพื่อกันน้ำกระเด็นและพับเป็นรางน้ำดังรูป 3.12



รูป 3.12 ติดตั้งแผ่นสังกะสีกันน้ำกระเด็นและรางน้ำ

- งานนี้ติดตั้งท่อความร้อนโดยใส่ท่อความร้อนในรูของแผ่นประคงดังรูป 3.13 ในส่วนควบแน่นของท่อความร้อนจะพันด้วยผ้าก็อต เมื่อฉีดละอองน้ำจะทำให้ส่วนควบแน่นของท่อความร้อนซึ่มน้ำติดต่อพื้นที่ งานนี้ทาชิลิโคนระหว่างท่อความร้อนและแผ่นประคง เพื่อกันน้ำรั่วจากส่วนควบแน่น ให้ลงสู่ส่วนทาระ夷 ดังรูป 3.14



รูป 3.13 ติดตั้งท่อความร้อน



รูป 3.14 ทาชิลิโคนกันน้ำรั่ว

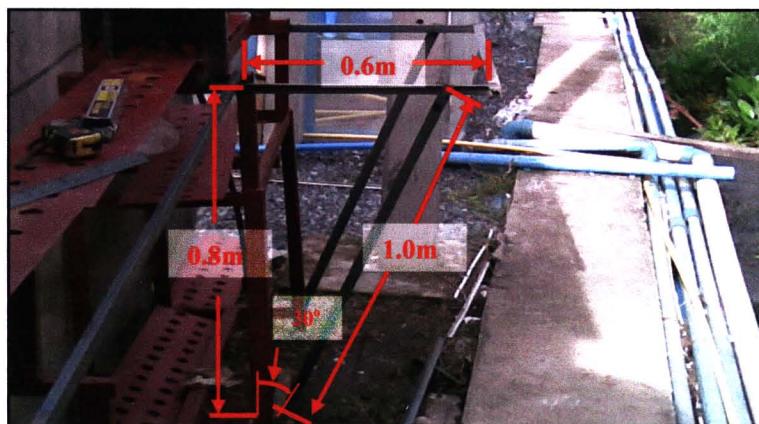


รูป 3.15 ติดตั้งระบบจีดน้ำรักษาระบบความร้อนและระบบควบคุมเปิดปิดน้ำ

- จากนั้นติดตั้งระบบจีดน้ำรักษาระบบความร้อนส่วนควบคุมแผ่นของชุดท่อความร้อนด้านบนดังรูป 3.15 โดยจะใช้ตัวควบคุมเวลาเปิดและปิดน้ำเพื่อควบคุมการเปิดและปิดของโซลินอยด์วาล์ว โดยจะเปิดให้ระบบจีดน้ำเป็นเวลา 30 วินาทีและปิดระบบให้หยุดจีดน้ำเป็นเวลา 5 นาที และติดสังกะสีกันน้ำกระเด็นด้านหน้าดังรูป 3.16



รูป 3.16 ติดตั้งแผ่นสังกะสีกันน้ำกระเด็นด้านหน้า



รูป 3.17 เชื่อมโครงค้านล่าง

- เนื่องจากระบบทำความเย็นแบบแผงระเหยมีขนาดความสูง 2 ม. เมื่อติดตั้งทางเข้าของอาคารเหลือขนาดเท่ากับความยาวส่วนที่ติดตั้งท่อความร้อนคือ 1 ม. จะทำให้เกิดความดันต่ำกว่าเดิมมาก ดังนั้นเพื่อลดอุณหภูมิของอากาศให้ได้ประสิทธิภาพมากขึ้น จึงทำการติดตั้งท่อความร้อนเป็นสองชุด คือชุดบนและชุดล่าง โดยจะวางช้อนกันเพื่อให้อากาศเข้าได้เพิ่มขึ้น แต่เนื่องจากถ้าวางในแนวเดียวโดยตรง ท่อความร้อนชุดค้านล่างจะบังท่อความร้อนชุดค้านบน จึงต้องวางให้ท่อความร้อนชุดล่างนี้เอียงทำมุมกับแนวเดียว จึงทำการเชื่อมโครงสร้างค้านล่าง เพื่อติดตั้งท่อความร้อนชุดค้านล่างดังรูป 3.17 โดยติดต่อความร้อนเอียงทำมุม 60 องศากับแนวระดับ (30 องศากับแนวเดียว) และติดตั้งแผ่นประคอนท่อความร้อนทั้งค้านบนและค้านล่าง เพื่อวางแผนร้อนแบบเรียงเหลื่อมกันดังรูป 3.18



รูป 3.18 ติดตั้งแผ่นประคอนท่อความร้อน

- ทำการใส่ท่อความร้อนเข้ากับโครงค้านล่าง หลังจากนั้นทำการติดตั้งระบบฉีดน้ำเพื่อระบายน้ำความร้อนส่วนความแแห่นของท่อความร้อนชุดค้านล่างดังรูป 3.19 และติดแผ่นสังกะสีและทาซิลิโคนกันน้ำรั่วจากส่วนความแแห่นลงมาข้างส่วนทาระเหยดังรูป 3.20



รูป 3.19 ติดตั้งท่อความร้อนและระบบฉีดน้ำชุดค้านล่าง



รูป 3.20 ติดตั้งแผ่นสังกะสีและทาซิลิโคนกันน้ำรั่วชุดค้านล่าง

- เพื่อควบคุมให้อากาศผ่านเข้ามาทางด้านหน้าของท่อความร้อนเท่านั้น แต่ระยะห่างระหว่างท่อความร้อนกับหน้าแผงทำความเย็นแบบระเหยมีระยะประมาณ 1.5 ม. จึงต้องทำการปิดช่องว่างในส่วนนี้ ทั้งด้านบนและด้านข้าง โดยใช้แผ่นพลาสติกใสดังรูป 3.21 และช่องว่างระหว่างท่อความร้อนชุดด้านบนและด้านล่างจะใช้ไม้อัดเพื่อปิดช่องเพื่อให้อากาศผ่านเข้าหน้าท่อความร้อนทั้งด้านบนและด้านล่างดังรูป 3.22 ก่อนผ่านเข้าแผงทำความเย็นแบบระเหย



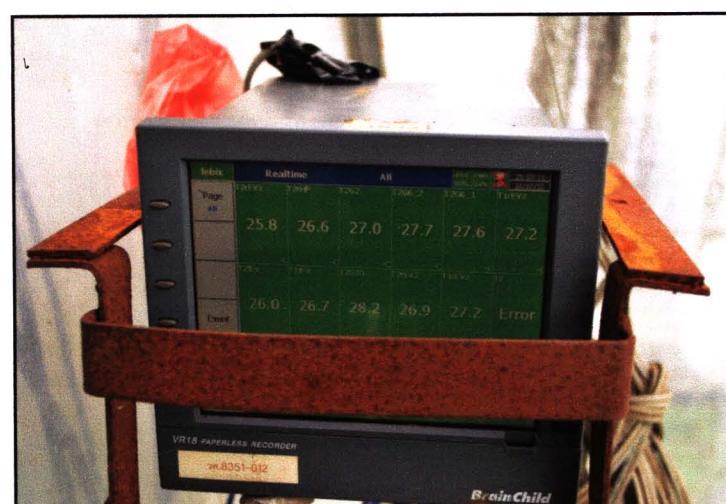
รูป 3.21 ติดแผ่นพลาสติกกันลมไอลอผ่าน



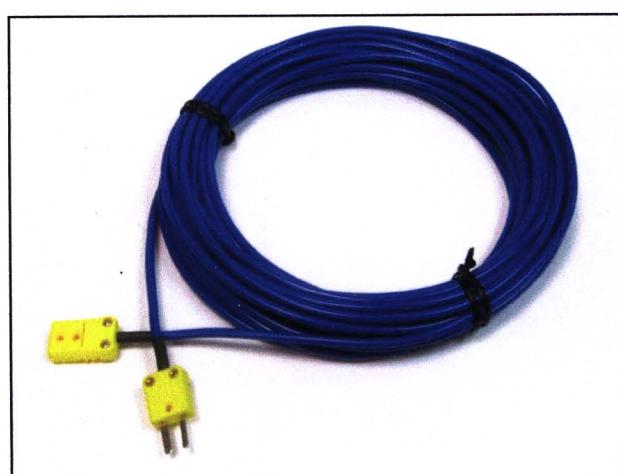
รูป 3.22 ติดแผ่นไม้อัดกันลมไอลอผ่าน

3.2.4 ในการทดลอง จะเก็บค่าอุณหภูมิของอาคารทั้งภายในและภายนอกโรงเรือน เพื่อใช้ในการวิเคราะห์การกระจายตัวของอุณหภูมิอาคาร โดยมีอุปกรณ์และขั้นตอนการทดลอง ดังนี้

- อุปกรณ์ที่ใช้ในการบันทึกค่าอุณหภูมิอาคาร จะใช้เครื่องบันทึกอุณหภูมิ VR18 PAPERLESS RECORDER โดยมีช่วงอุณหภูมิที่สามารถวัดได้ คือ -200 ถึง 1,370 องศาเซลเซียส ความแม่นยำในการวัดที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส คือ ± 1 องศาเซลเซียส มีช่องสัญญาณในการใช้งาน 18 ช่อง ในการทดลองนี้จะใช้ 16 ช่อง ในการบันทึกข้อมูลดังรูป 3.23 และสายเทอร์โมคัมเปิลชนิด K ช่วงอุณหภูมิใช้งาน -200 ถึง 1,300 องศาเซลเซียส ดังรูป 3.24

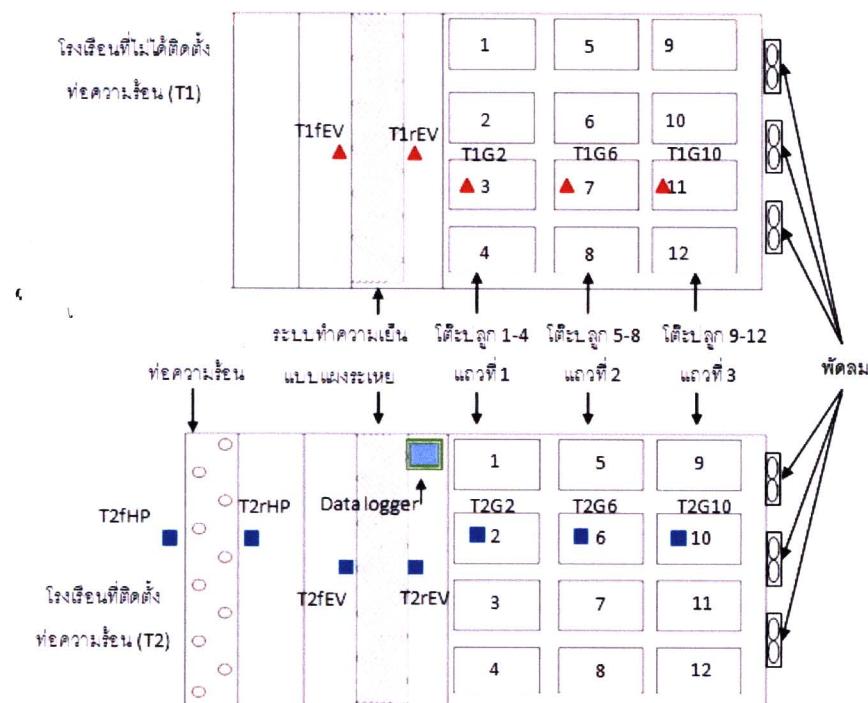


รูป 3.23 เครื่องบันทึกอุณหภูมิ



รูป 3.24 สายเทอร์โมคัมเปิลชนิด K

- เพื่อให้ได้ข้อมูลในการเปรียบเทียบอุณหภูมิอากาศของโรงเรือนที่ติดและไม่ติดตั้งท่อความร้อน จึงต้องติดเทอร์โนมคับเบลล์(จุดสีแดง)ในแต่ละตำแหน่งดังรูป 3.25 โดยบันทึกอุณหภูมิทุกๆ 10 วินาที ตลอดเวลา 24 ชั่วโมง



รูป 3.25 จุดติดตั้งเทอร์โนมคับเบลล์



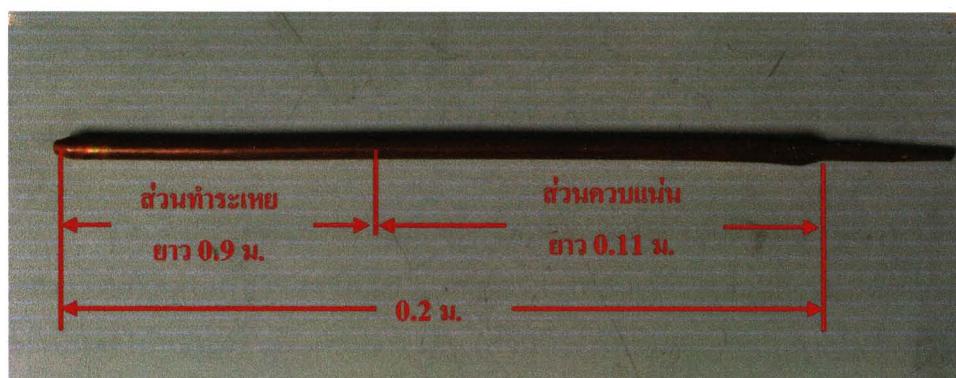
รูป 3.26 ต้นปลูกภายในโรงเรือน

โดยสัญลักษณ์ในแต่ละตำแหน่งในรูป 3.25 ที่วัดอุณหภูมิอากาศซึ่งกำหนดขึ้นมีนิยาม ดังนี้

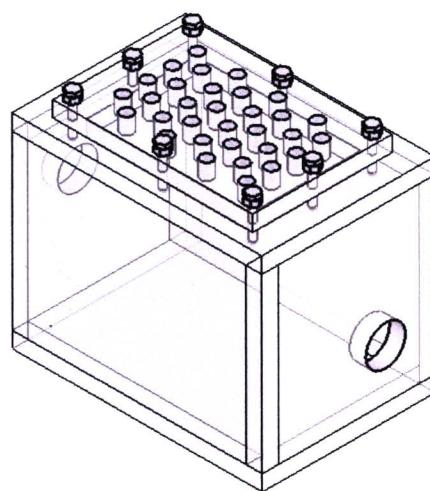
- T2 คือ โรงเรือนปลูกพืชไฮโดรโปนิกส์ที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1 คือ โรงเรือนปลูกพืชไฮโดรโปนิกส์ที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- T2fHP คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งหน้าท่อความร้อน โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T2rHP คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งหลังหน้าท่อความร้อน โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1fEV คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งหน้าแพงทำความเย็น โรงเรือนที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- T2fEV คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งหลังหน้าแพงทำความเย็น โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1rEV คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งหลังแพงทำความเย็น โรงเรือนที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- T2rEV คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งหลังแพงทำความเย็น โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1G2 คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งโต๊ะปลูกที่ 2 例外ที่ 1 โรงเรือนที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- T2G2 คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งโต๊ะปลูกที่ 2 例外ที่ 1 โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1G6 คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งโต๊ะปลูกที่ 6 例外ที่ 2 โรงเรือนที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- T2G6 คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งโต๊ะปลูกที่ 6 例外ที่ 2 โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1G10 คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งโต๊ะปลูกที่ 10 例外ที่ 3 โรงเรือนที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- T2G10 คือ อุณหภูมิอากาศตำแหน่งโต๊ะปลูกที่ 10 例外ที่ 3 โรงเรือนที่ติดตั้งท่อความร้อน

3.2.5 ติดตั้งท่อความร้อนกับระบบทำความเย็นสารอาหารพีชไฮโดรโปนิกส์ เพื่อลดอุณหภูมิของสารอาหาร โดยมีขั้นตอนดังนี้

- ใช้ท่อความร้อนที่ผลิตจากท่อทองแดง ภายในบรรจุวัสดุพูนแบบซินเตอร์ ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางภายนอกท่อ 0.006 ม. ความยาวรวม 0.2 ม. โดยจะแบ่งเป็นส่วนทำระเหยความเยา 0.09 ม. และส่วนความแห้งความเยา 0.11 ม. ดังรูป 3.27 โดยจะใส่ท่อความร้อนเข้ากับชุดติดตั้งดังรูป 3.28 ซึ่งทำจากอะคริลิค โดยท่อความร้อนที่ใช้ในการทดลองครั้งนี้ ได้รับความอนุเคราะห์จากบริษัทฟูจิคูระ (ประเทศไทย) จำกัด ในการผลิตท่อความร้อน เมื่อเดิมสารทำงานเรียบร้อยแล้วจะนำท่อความร้อนไปชุบниковเกลเพื่อเคลือบผิวท่อที่เป็นทองแดง เนื่องจากจะนำไปใช้กับสารละลายสารอาหารพีชไฮโดรโปนิกส์ เพื่อป้องกันการกัดกร่อนของท่อความร้อน

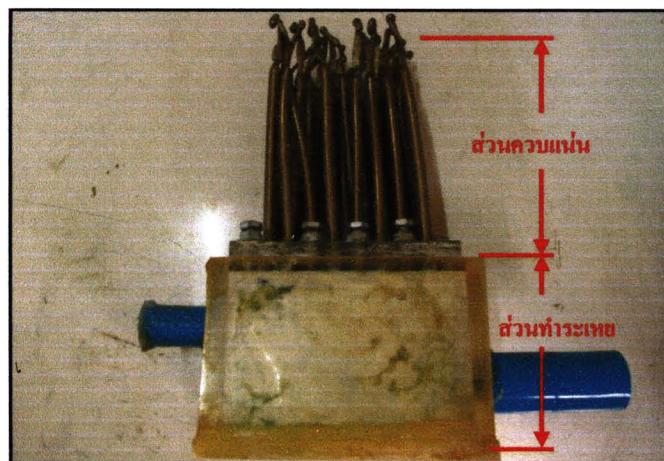


รูป 3.27 ท่อความร้อน



รูป 3.28 ชุดติดตั้งท่อความร้อนทำจากอะคริลิค

- เมื่อใส่ท่อความร้อนเข้ากับชุดติดตั้ง ใช้ท่อความร้อนจำนวน 32 ห้อง และจะแบ่งท่อความร้อนออกเป็นส่วนทำระเหยและส่วนควบคุมแน่นดังรูป 3.29



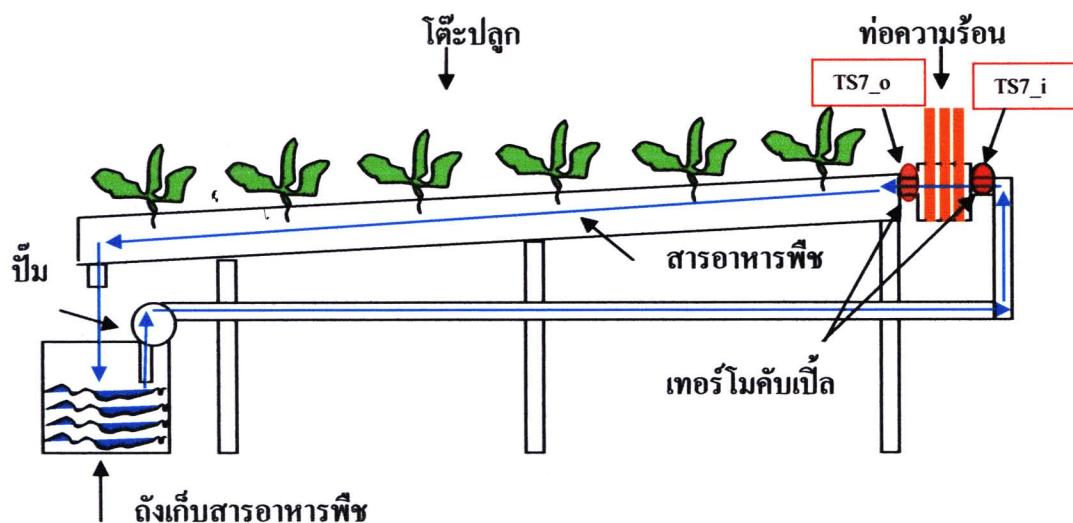
รูป 3.29 ชุดท่อความร้อน

- จากนั้นนำชุดท่อความร้อนติดตั้งเข้ากับระบบทำความเย็นสารอาหารพืชไฮโดรโปนิกส์ โดยจะติดตั้งที่ตำแหน่งของท่อลำเลียงสารอาหารก่อนเข้าร่างปลูกดังรูป 3.30 โดยสารอาหารพืชจะเป็นตัวให้ความร้อนกับท่อความร้อน (ส่วนทำระเหย) และอากาศภายในโรงเรือนจะเป็นตัวระบายความร้อนให้กับท่อความร้อน (ส่วนควบคุม)



รูป 3.30 ตำแหน่งที่ติดตั้งชุดท่อความร้อน

- ติดเทอร์โนมคันเบลที่ตำแหน่งหน้าและหลังท่อความร้อนที่ตำแหน่งทางเข้าร่างปลูก (TS7_i และ TS7_o) ดังรูป 3.31 โดยจะติดตั้งท่อความร้อนทั้งโรงเรือน T1 และ T2 เพื่อวัดอุณหภูมิของสารอาหารพืชไชโตร โพรนิกส์ก่อนและหลังผ่านท่อความร้อน ซึ่งสัญลักษณ์แต่ละตำแหน่งได้尼ยามไว้ดังต่อไปนี้



รูป 3.31 ตำแหน่งที่ติดเทอร์โนมคันเบลเพื่อวัดอุณหภูมิสารอาหารพืช

โดยสัญลักษณ์ในแต่ละตำแหน่งในรูป 3.31 ที่วัดอุณหภูมิอากาศและสารอาหารซึ่งกำหนดขึ้นมีนิยาม ดังนี้

- T2 กือ โรงเรือนปลูกพืชไชโตร โพรนิกส์ที่ติดตั้งท่อความร้อน
- T1 กือ โรงเรือนปลูกพืชไชโตร โพรนิกส์ที่ไม่ได้ติดตั้งท่อความร้อน
- TS7 กือ อุณหภูมิของสารอาหารของ โต๊ะปลูกที่ 7 และที่ 2 ของโรงเรือน T1 และ T2
- T1S7_i_HP กือ อุณหภูมิสารอาหารตำแหน่ง โต๊ะปลูกที่ 7 และที่ 2 ที่ตำแหน่งหน้าท่อความร้อนของโรงเรือน T1
- T1S7_o_HP กือ อุณหภูมิสารอาหารตำแหน่ง โต๊ะปลูกที่ 7 และที่ 2 ที่ตำแหน่งหลังท่อความร้อนของโรงเรือน T1

- T2S7_i_HP คือ อุณหภูมิสารอาหารตำแหน่งโต๊ะปัจจุบันที่ 7 accoที่ 2 ที่ตำแหน่งหน้าท่อความร้อนของโรงเรือน T2
- T2S7_o_HP คือ อุณหภูมิสารอาหารตำแหน่งโต๊ะปัจจุบันที่ 7 accoที่ 2 ที่ตำแหน่งหลังท่อความร้อนของโรงเรือน T2
- บันทึกค่าอุณหภูมิในแต่ละตำแหน่งตลอด 24 ชั่วโมงด้วยเครื่องบันทึกอุณหภูมิตามหัวข้อ 3.2.4 ที่ได้กล่าวมาแล้วข้างต้น และทำการทดลองแบ่งเป็น 2 ช่วง ตามระยะเวลาปัจจุบัน คือ ช่วงแรก วันที่ 7-27 พ.ค. 2552 และช่วงที่สอง วันที่ 23 ก.ค. – 12 ส.ค. 2552 ตามระยะเวลาปัจจุบัน

3.2.6 เมื่อได้ผลการทดลองแล้ว จะทำการวิเคราะห์ผลการทดลองจากตัวแปรต่างๆ ดังนี้

- การเจริญเติบโตของผักที่ปลูกภายในโรงเรือนที่ติดและไม่ติดตั้งท่อความร้อน
- การใช้พลังงานไฟฟ้าของทั้งโรงเรือนที่ติดและไม่ติดตั้งท่อความร้อน
- อุณหภูมิทั้งภายนอกและภายในโรงเรือนที่ติดและไม่ติดตั้งท่อความร้อน
- การวิเคราะห์ทางเศรษฐศาสตร์ของการติดตั้งท่อความร้อน