18-20 October 2006, Mandarin Golden Valley Hotel & Resort Khao Yai, Nakhon Ratchasima

TSF062

# การศึกษาการกระจายอุณหภูมิภายในตู้อบผ้าเชิงพาณิชย์ A study of temperature distribution in commercial textile-oven

มงคลเทพ จันทร์กลัด<sup>1</sup>, ธนาคม สุนทรชัยนาคแสง<sup>2</sup>, สนธยา เพชรล้ำ<sup>3</sup>

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์

<sup>1.2.3</sup>สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ 1518 ถนนพิบูลสงคราม เขตบางซื่อ กรุงเทพฯ 10800 \*E-mail: tss@kmitnb.ac.th<sup>2</sup>

Mongkoltep Junklud<sup>1\*</sup>, Thanakom Soontornchainacksaeng<sup>2</sup>, Sonthaya Petlum<sup>3</sup>

<sup>1,2,3</sup>Department of Mechanical Engineering, Faculty of Engineering, King Mongkut's Institute of Technology North Bangkok,

1518 Pibulsongkarm Rd., Bangsue, Bangkok 10800

\*E-mail: tss@kmitnb.ac.th<sup>2</sup>

#### บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้ ทำการศึกษาการกระจายอุณหภูมิภายในดู้อบผ้าเชิง พาณิชย์ขนาดความกว้าง 4.10 m ความยาว 10.45 m และความสูง 3.55 m โดยทำการเปรียบเทียบระหว่างการทดลองกับการจำลองแบบ ด้วยโปรแกรม Fluent 6.0 หลักการทำงานของดู้อบผ้าใช้ความร้อนจาก ไอน้ำอิ่มตัวและไอร้อนยวดยิ่ง สามารถอบผ้าได้ 6 ถึง 60 m/min โดย ทำการศึกษาและเปรียบเทียบใน 2 กรณี คือ กรณีที่หนึ่ง อบผ้าด้วยไอ น้ำอิ่มตัวอุณหภูมิต่ำ 104 °C กรณีที่สอง ไอร้อนยวดยิ่งอุณหภูมิสูง 180 °C ผลการจำลองแบบของระบบโดยเปรียบเทียบกับการทดลองเมื่อใช้ ความเร็วในการกระจายความร้อนเท่ากับ 1.5 m/s ที่ระนาบบน (สูง 2.90 m), ระนาบกลาง(สูง 1.92 m) และระนาบล่าง(สูง 0.7 m) พบว่ามีค่าอุณหภูมิแตกต่างกันเฉลี่ยประมาณ 4.94 %, 8.51 % และ 8.99 % ตามลำดับ

**คำสำคัญ**: การกระจายอุณหภูมิ, การจำลอง, การทดลอง, ไอน้ำ อุณหภูมิต่ำ-สูง, ตู้อบ

#### Abstract

This research concerns a study of temperature distribution in commercial textile-oven. The inside dimension of the oven is 4.10 m in width, 10.45 m in length and 3.55 m in height with a total drying capacity of 6-60 m/min. By comparison the experiment and system simulation of the textile oven with the Fluent 6.0 computer program. The principle of the textile-oven is to generate heat by using saturated steam and superheated steam. The study and comparison can be classified into 2 cases. The first case is the use of low temperature saturated steam of 104 °C and the

second case is the use of high temperature superheated steam of 180 °C. The results of simulation comparatively with experimented when the thermal distribution velocity is 1.5 m/s. It was found that the average temperature different is 4.94 % for top plane (2.9 m height), 8.51 % for middle plane (1.92 m height) and 8.99 % for bottom plane(0.7 m height), respective.

Keywords: Temperature Distribution, Simulation, Experiment, Low and high temperature steam, textile-oven

#### 1. บทนำ

ในกระบวนการพิมพ์ผ้าเชิงพาณิชย์ มีขั้นตอนหนึ่งที่สำคัญคือ การอบผ้า ใช้เพื่ออบสีบนผ้าที่ผ่านขั้นตอนการพิมพ์แล้ว ให้ติดแน่น ้คงทนและมีคุณภาพเป็นไปตามมาตรฐาน ในขั้นตอนนี้มีตัวแปรที่สำคัญ คือปริมาณความร้อนภายในตู้อบผ้า ที่มักเป็นสาเหตุของปัญหาทางด้าน คุณภาพ และการแข่งขันในตลาดสินค้าเพื่อการส่งออก ดังนั้นการศึกษา เพื่อพัฒนาศักยภาพของตู้อบผ้าจึงเป็นประเด็นที่สำคัญยิ่งต่อ อุตสาหกรรมการพิมพ์ผ้า ในเบื้องต้นได้ทำการศึกษางานวิจัยที่ เกี่ยวข้องประกอบด้วย ธนาคม สุนทรชัยนาคแสงและคณะฯ,2548 [1] ได้ทำการศึกษาและวิจัยเรื่อง การวิเคราะห์ตัวแปร จำลองแบบระบบ และปรับปรุงตู้อบผ้าเชิงพาณิชย์ โดยทำการศึกษาผลกระทบจาก อุณหภูมิกับความเร็วในการอบที่มีผลต่อคุณภาพของผ้า ฤทธิชัย ตันจตุรงค์, ธนาคม สุนทรชัยนาคแสง, 2548 [2] ได้ทำการศึกษาเรื่อง การวิเคราะห์ตัวแปรที่มีผลต่อการควบคุมตู้อบเชิงพาณิชย์ด้วย PLC โดยทำการศึกษา การควบคุมความเร็วในการป้อนผ้าเข้าตู้อบที่ สอดคล้องกับอุณหภูมิที่กำหนดตามชนิดของผ้า จากการศึกษางานวิจัย ที่เกี่ยวข้อง พบว่าการกระจายอุณหภูมิภายในตู้อบผ้าเป็นตัวแปรที่

ME NETT 20<sup>th</sup> หน้าที่ 1236 TSF062

18-20 October 2006, Mandarin Golden Valley Hotel & Resort Khao Yai, Nakhon Ratchasima

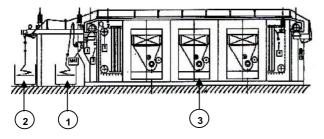
# TSF062

สำคัญที่มีผลกระทบทั้งการติดแน่นและคุณภาพของสี คณะผู้วิจัยจึงได้ ทำการศึกษาการกระจายตัวของอุณหภูมิภายในตู้อบผ้า โดยการจำลอง แบบและทำการเปรียบเทียบกับผลการทดลอง

# 2. ทฤษฎีและหลักการของตู้อบผ้า

## 2.1 การทำงานของตู้อบผ้า

ตู้อบผ้าที่ทำการศึกษาวิจัย เป็นตู้อบผ้าเชิงพาณิชย์รุ่น MINIG BV สามารถอบผ้าได้ด้วยความเร็ว 6 ถึง 60 m/min มีขนาดความกว้าง 4.10 m ความยาว 10.45 m และความสูง 3.55 m ซึ่งมีลักษณะของ ดู้อบดังรูปที่ 1 [3],[4]



รูปที่ 1 แสดงลักษณะของตู้อบผ้าเชิงพาณิชย์

หมายเลข 1 แสดงถึงผ้าที่ถูกดึงเข้าตู้อบ หมายเลข 2 แสดงถึงผ้าที่ออกจากตู้อบหลังผ่านการอบ หมายเลข 3 แสดงถึงชุดผลิตไอน้ำที่อยู่ภายในตู้อบ ซึ่งมีทั้งหมด 6 ชุด แบ่งเป็นด้านละ 3 ชุด

การทำงานของตู้อบผ้า เริ่มจากการที่ชุดดึงผ้าทำงานโดยใช้มอเตอร์ หมุนขับลูกกลิ้งให้ดึงผ้าที่ต้องการอบเข้าตู้อบทางด้านซ้ายมือ เมื่อผ้า เข้าไปภายในดู้ จะเคลื่อนตัวด้วยชุดลูกกลิ้งและมอเตอร์ขับ จนผ้าออก จากดู้อบทางด้านหลังตู้แล้วจึงถูกดึงกลับมาทางด้านบนหลังคาตู้อบ เพื่อนำไปสู่ภาชนะที่รองรับผ้าหลังจากผ่านการอบ โดยขณะที่ผ้า เคลื่อนที่อยู่ภายในตู้อบจะมีการถ่ายเทความร้อนและมวลของไอน้ำ ให้แก่ผ้า โดยในการอบสามารถใช้ได้ทั้งไอน้ำอิ่มตัวและไอน้ำร้อน ยวดยิ่ง ซึ่งขึ้นอยู่กับชนิดของผ้าแต่ละชนิด โดยความเร็วที่ใช้ในการ แพร่กระจายความร้อนมีค่าเท่ากับ1.5 m/s โดยไอน้ำที่ใช้ภายในตู้อบจะ ถูกผลิตมาจากชุดผลิตไอน้ำที่ดิดตั้งอยู่ภายในตู้อบ

## 2.2 สมการการใหลและการถ่ายเทความร้อน

การจำลองแบบการกระจายอุณหภูมิ สามารถคำนวณได้จาก สมการอนุรักษ์มวล สมการอนุรักษ์โมเมนตัม สมการอนุรักษ์พลังงาน และสมการสภาวะการปั่นป่วน[1].[8] โดยการกำหนดค่าเงื่อนไข ขอบเขตและเงื่อนไขเริ่มต้น แล้วคำนวณด้วยสมการทั้งหมด

สมการอนุรักษ์มวล

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_i} \left( \rho \overline{u}_i \right) = 0 \tag{1}$$

โดยที่  $\rho$  คือ ความหนาแน่น,  $\bar{u}$  คือ ความเร็วเฉลี่ย

สมการโมเมนตัม

$$\frac{\partial \rho \overline{u}_{i}}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_{i}} \left( \rho \overline{u_{j}} \overline{u_{i}} \right) = -\frac{\partial \overline{P}}{\partial x_{i}} + \frac{\partial}{\partial x_{j}} \left[ \mu \left( \frac{\partial \overline{u}_{i}}{\partial x_{j}} + \frac{\partial \overline{u}_{j}}{\partial x_{i}} \right) - \rho \overline{u_{i}} \overline{u_{j}} \right] - \rho g_{i} \beta \left( \overline{T} - \overline{T}_{ref} \right)$$
(2)

โดยที่ u' คือ ความเร็วเฉลี่ยของการกระเพื่อม,  $\overline{P}$  คือ ความดันเฉลี่ย,  $\beta$  คือ สัมประสิทธิ์การขยายตัวเชิงความร้อน

สมการอนุรักษ์พลังงาน

$$\frac{\partial \rho \overline{T}}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_i} \left( \rho \overline{u_i T} \right) = \frac{\partial}{\partial x_i} \left[ \frac{\mu}{Pr} \frac{\partial \overline{T}}{\partial x_i} - \rho \overline{u'_j T'} \right]$$
(3)

g คือ ความเร่งเนื่องจากแรงโน้มถ่วง,  $\mu$  คือ ตัวแปรของความหนึด,  $\overline{T}$  คือ อุณหภูมิเฉลี่ย,  $\overline{T}$  คือ อุณหภูมิเฉลี่ยของการกระเพื่อม,  $\overline{T}_{ref}$ คือ อุณหภูมิอ้างอิง

สมการในสภาวะการไหลปั่นป่วน (*k - ɛ* turbulence model) *k* Equation:

$$\rho u_{i} \frac{\partial k}{\partial x_{i}} = \frac{\partial}{\partial x_{i}} \left[ \left( \mu + \frac{\mu_{i}}{\sigma_{k}} \right) \frac{\partial k}{\partial x_{i}} \right] + P + G + \rho \varepsilon$$
(4)

Equation:

$$\rho u_i \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} \left[ \left( \mu + \frac{\mu_i}{\sigma_k} \right) \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} \right] + C_I \frac{\varepsilon}{k} \left( P + C_3 G \right) - C_2 \rho \frac{\varepsilon^2}{k}$$
(5)

โดยที่ P คือ เทอมของ Shear production, G คือ เทอมของ Buoyancy production และ pe คือ เทอมของ Destruction rate ซึ่ง P และ G สามารถหาได้จากสมการที่ (6) และ (7) ตามลำดับ

$$P = \mu_i \frac{\partial \mu_i}{\partial x_j} \left( \frac{\overline{\partial \mu_i}}{\partial x_j} + \frac{\overline{\partial \mu_i}}{\partial x_i} \right)$$
(6)

$$G = g_i \beta \frac{\mu_i}{\partial_i} \left( \frac{\partial \overline{T}}{\partial x_i} \right)$$
(7)

โดยที่  $\mu_i$  คือ turbulence viscosity ซึ่งสามารถหาได้จากสมการที่ (8)

#### ME NETT 20<sup>th</sup> หน้าที่ 1237 TSF062

#### School of Mechanical Engineering , Suranaree University of Technology

#### 18-20 October 2006, Mandarin Golden Valley Hotel & Resort Khao Yai, Nakhon Ratchasima

## **TSF062**

(8)

$$\mu_i = c_{\mu} \rho \frac{k^2}{\varepsilon}$$

โดยโมเดล k -  $\varepsilon$  มีค่าคงที่ที่ใช้ในการคำนวณ คือ

$$C_{\mu}=0.09, C_{1}=1.44, C_{2}=1.92, C_{3}=1.0, \sigma_{k}=1.0, \sigma_{c}=1.217$$

#### 3. การจำลองแบบระบบ

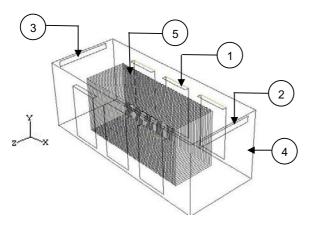
การพิจารณาศึกษาพฤติกรรมของความร้อนภายในตู้อบผ้าด้วย การจำลองแบบระบบมีวัตถุประสงค์ดังต่อไปนี้

1. เพื่อจำลองแบบการกระจายอุณหภูมิภายในระบบตู้อบผ้า

2. เพื่อศึกษาพฤติกรรมของการกระจายอุณหภูมิภายในตู้อบผ้า

3. เพื่อนำผลการจำลองแบบเปรียบเทียบกับการทดลอง

โดยการจำลองแบบการกระจายอุณหภูมิภายในตู้อบผ้า ได้นำโปรแกรม Fluent 6.0 มาช่วยในการคำนวณ โดยแบบจำลองของตู้อบที่สร้างขึ้น จากโปรแกรมจะมีลักษณะดังรูปที่ 2



รูปที่ 2 แสดงลักษณะของแบบจำลองตู้อบผ้า

จากรูปที่ 2 แสดงส่วนประกอบของตู้อบผ้าจากแบบจำลองได้ดังต่อไปนี้ หมายเลข 1 ช่องสำหรับปล่อยไอน้ำเข้าตู้อบผ้า ซึ่งมีทั้งหมด 6 ช่อง หมายเลข 2 และ 3 ช่องสำหรับปล่อยไอน้ำออกจากตู้อบผ้า ซึ่งอยู่ บริเวณด้านหน้าและท้ายตู้อบ หมายเลข 4 ผนังตู้อบซึ่งมีทั้งหมด 6 ด้าน หมายเลข 5 ปริมาณผ้าที่อยู่ภายในตู้อบ

การจำลองแบบใช้จำนวนกริดในการคำนวณทั้งหมดเท่ากับ221,602 เซลล์ โดยการคำนวณสมการทั้งหมดได้เลือกใช้วิธีการของ QUICK ซึ่ง ใช้กระบวนการหาคำตอบแบบ SIMPLE และการคำนวณภายใต้สภาวะ ไม่คงตัวเทอมที่ขึ้นอยู่กับเวลาใช้วิธี One order implicit [5],[8]

การกำหนดค่าเงื่อนไขขอบเขตและเริ่มต้นของแบบจำลองมีดังนี้

- 1. ความเร็วของการแพร่กระจายไอน้ำทั้ง 6 ช่องมีค่าเท่ากับ 1.5 m/s
- กำหนดบริเวณทางออกของไอน้ำมีค่าความดันเท่ากับความดัน บรรยากาศ

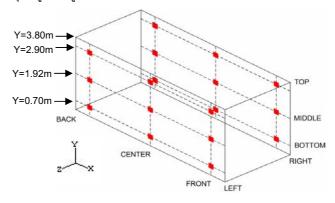
- กำหนดค่าคุณสมบัติให้กับผนังของตู้อบทั้ง 6 ด้าน ซึ่งมีการป้องกัน การถ่ายเทความร้อนโดยการหุ้มฉนวนด้วยใยแก้ว ที่มีค่าคุณสมบัติ ดังตารางที่ 1
- กำหนดให้ผ้าที่อยู่ภายในตู้อบมีค่าอุณหภูมิเริ่มด้นเท่ากับ 28°C และมีคุณสมบัติทางกายภาพของผ้าดังตารางที่ 1
- กำหนดให้ไอน้ำภายในดู้อบ กรณีอบผ้าที่อุณหภูมิต่ำ โดยมีค่า อุณหภูมิเริ่มต้นเท่ากับ 104 °C และกรณีอบผ้าที่อุณหภูมิสูงมีค่า เท่ากับ 180 °C โดยมีคุณสมบัติทางกายภาพของไอน้ำดังตารางที่1

ตารางที่ 1 แสดงคุณสมบัติทางกายภาพของวัสดุ

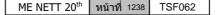
|        | คุณสมบัติ                    |                      |                    |
|--------|------------------------------|----------------------|--------------------|
| วัสดุ  | ความ                         | ความร้อน             | สภาพการนำ          |
|        | หนาแน่น                      | จำเพาะ               | ความร้อน           |
|        | ( <i>kg/m</i> <sup>3</sup> ) | ( <i>kJ   kg.K</i> ) | ( <i>W / m.K</i> ) |
| ไยแก้ว | 220                          |                      | 0.035              |
| ผ้า    | 80                           | 1300                 | 0.06               |
| ไอน้ำ  | 0.5542                       | 2014                 | 0.0261             |

#### 4.ตำแหน่งและการติดตั้งอุปกรณ์วัด

การวัดค่าของอุณหภูมิเพื่อศึกษาการกระจายดัวของอุณหภูมิ ภายในดู้อบผ้าเซิงพาณิชย์ โดยใช้อุปกรณ์ที่ใช้สำหรับทำการทดลอง คือ 1)ตัววัดอุณหภูมิ (Temperature Sensor Thermocouple) แบบ K มี พิสัยอุณหภูมิสูงสุด – 270 ถึง 1370 <sup>O</sup>C ความผิดพลาด 0.4 % จำนวน 18 ตัว 2)เครื่องบันทึกข้อมูล (Data Logger) รุ่น DX100 ของ YOKOGAWA มีสัญญาณทางเข้าได้ 12 ช่อง จำนวน 2 เครื่อง โดยทำ การติดตั้งตัววัดอุณหภูมิภายในดู้อบจำนวน 18 ตัว ซึ่งห่างจากผนัง ประมาณ 260 mm. ที่ระดับบน(TOP), กลาง(MIDDLE), ล่าง (BOTTOM) และบริเวณด้านหน้า(FRONT), กลาง(CENTER) และท้าย (BACK) ของดู้อบ ซึ่งสามารถแสดงตำแหน่งของการติดตั้งและวัด อุณหภูมิได้ดังรูปที่ 3



รูปที่ 3 แสดงตำแหน่งการติดตั้งและวัดอุณหภูมิ

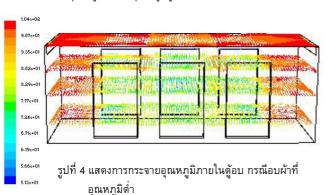


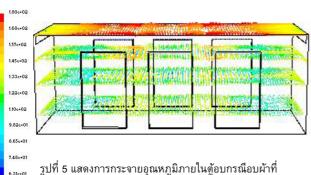
## TSF062

## 5. สรุปผลการจำลองแบบและเปรียบเทียบผลการทดลอง

5.1 สรุปผลการจำลองแบบ

ผลการจำลองแบบที่ได้จากโปรแกรม Fluent 6.0 สามารถแสดง การกระจายอุณหภูมิภายในตู้อบผ้าในลักษณะของระนาบ XZ ตาม แนวแกนความสูงของตู้อบ (แกน Y) โดยแสดงตามระดับความสูงของ ดู้อบที่ Y = 3.84 m, Y = 2.9 m, Y = 1.92 m และ Y = 0.70 m จากการจำลองแบบสามารถแสดงผลได้ดังรูปที่ 4 และ 5 ในกรณีของ การอบผ้าที่อุณหภูมิต่ำและอุณหภูมิสูงตามลำดับ





รูบท 5 แสดงการกระจายอุณหภูมภายเนตูอบกรณอบผาห อุณหภูมิสูง

พิจารณาผลจากรูปที่ 4 และ 5 การกระจายอุณหภูมิที่ระดับความสูง Y = 3.84 m, Y=2.90 m, Y=1.92, Y=0.70 ในกรณีการอบผ้า ที่อุณหภูมิต่ำ มีค่าเฉลี่ยประมาณ 101.17 °C, 89.00 °C, 86.09 °C และ 86.01 °C ตามลำดับ โดยที่ระดับบนที่ Y = 3.84 m มีอุณหภูมิสูง ที่สุดเนื่องจากไอน้ำที่ปล่อยเข้าตู้อบจะพุ่งเข้าชนบริเวณหลังคาด้านบน โดยตรง แล้วจึงแพร่กระจายความร้อนภายในดู้อบ ส่วนบริเวณในระดับ อื่นๆ ที่มีอุณหภูมิลดต่ำลงเนื่องจากการถ่ายเทความร้อนระหว่างไอน้ำ กับผ้าที่นำเข้าไปอบ สำหรับการอบผ้าที่อุณหภูมิสูงมีค่าเฉลี่ยประมาณ 162.09 °C, 124.30 °C, 117.08 °C และ 115.73 °C ตามลำดับ โดย จะมีพฤติกรรมการกระจายตัวของอุณหภูมิเหมือนกับในกรณีของการ อบผ้าที่อุณหภูมิด่ำเพียงแต่มีระดับของอุณหภูมิที่แตกต่างกัน 5.1 การเปรียบเทียบผลการจำลองแบบกับการทดลอง

ในการทดลองมีการติดตั้งดำแหน่งวัดอุณหภูมิ 3 ระดับ ประกอบด้วยที่ระดับความสูง Y = 2.9 m, Y = 1.92 m และY = 0.70 m จึงทำการเปรียบเทียบกับผลการจำลองแบบได้จำนวน 3 ระดับดังกล่าว โดยผลการเปรียบเทียบพบว่ามีค่าอุณหภูมิแตกต่างกันเฉลี่ยประมาณ 4.94 %, 8.51 % และ 8.99 % ตามลำดับ

### กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยนี้เป็นส่วนหนึ่งของการวิจัยดู้อบเชิงพาณิชย์ ซึ่งสำเร็จ ลุล่วงได้ ต้องขอขอบคุณสำนักงานคณะกรรมการการอุดมศึกษา(สกอ.) กระทรวงศึกษาธิการ ที่ให้ทุนสนับสนุนการวิจัยในโครงการวิจัยร่วม ภาครัฐและเอกชนเชิงพาณิชย์ ขอขอบคุณ บริษัท เท็กซ์มาสเตอร์ จำกัด ที่ให้การสนับสนุนงบประมาณวิจัยบางส่วน รวมทั้งเอื้อเฟื้อ สถานที่ บุคลากร ข้อมูลต่าง ๆที่เกี่ยวข้องและดู้อบผ้า เพื่อทำการวิจัย รวมทั้งภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกลและศูนย์วิจัยการคำนวณขั้นสูง คณะ วิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ ที่ให้ ความอนุเคราะห์ใช้โปรแกรม Fluent 6.0 เพื่อใช้ในการจำลองแบบของ ระบบ ตลอดจนท่านอื่น ๆ ที่มิได้กล่าวนามในที่นี้ จึงขอขอบคุณมา ณ โอกาสนี้ด้วย

### เอกสารอ้างอิง

- [1] ธนาคม สุนทรชัยนาคแสงและคณะฯ, 2548. การวิเคราะห์ตัวแปร จำลองแบบระบบ และปรับปรุงตู้อบผ้าเชิงพาณิชย์. รายงาน ผลงานวิจัย โครงการวิจัยร่วมภาครัฐและเอกชน.
- [2] ฤทธิชัย ดันจตุรงค์ และ ธนาคม สุนทรชัยนาคแสง, 2548. การ วิเคราะห์ตัวแปรที่มีผลต่อการควบคุมตู้อบเชิงพาณิชย์ด้วย PLC. การประชุมวิชาการเครื่อข่ายวิศวกรรมเครื่องกลแห่งประเทศไทย ครั้งที่ 19, หน้า 1145-1150.
- [3] Ariol& c.srl, 1994. Steam Agers, Instruction Manual for MINI G.
- [4] ARIOLI & c.srl, 1981. Steam now.
- [5] Fluent incorporated, 1998. Fluent 6.0 User's Guide.
- [6] Patanka, C.V., 1980. Numerical heat transfer and fluid flow. Hemisphere, Washington, D.C.
- [7] Stanley Middleman, 1998. An Introduction to mass and heat transfer. John Wiley & Sons, New York..
- [8] Versteeg, H.K., and Malalasekera, W., 1995. An introduction to computational fluid dynamics. John Wiley & Sons Inc, New York.
- [9] Ferziger Joel H., and Milovan Peric, 1996. Computational Methods for Fluid Dynamics. Springer, New York.

ME NETT 20<sup>th</sup> หน้าที่ 1239 TSF062