

การศึกษาและพัฒนาอุปกรณ์อุ่นอากาศด้วยไอลีสึ่ห์รับเตาเผาอุตสาหกรรม

A STUDY AND DEVELOPMENT OF RECUPERATOR FOR HEATING FURNACE

วรุณิ มั่นสกุล พงษ์ธรา จารุณยานน์ และ สมพงษ์ พุกชิวสุกชิตกัตต์
ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
ปทุมวัน กรุงเทพฯ

โทร 0-2218-6637 โทรสาร 0-2252-2889 E-mail : munsakul@yahoo.com

Worrawut Munsakul, Pongtorn Charunyakorn and Sompong Putivisutisak
Department of Mechanical Engineering , Faculty of Engineering , Chulalongkorn University
Pathumwan, Bangkok 10330, Thailand
Tel : 0-2218-6637 Fax : 0-2252-2889

บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้นำเสนอวิธีการออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศ (recuperator) เพื่อใช้ในการแลกเปลี่ยนความร้อนของก๊าซไอลีสึ่ห์จากปล่องไอลีสึ่ห์ของเตาเผาส่วนร่วมที่มีอุณหภูมิสูง (ประมาณ 665°C) กับอากาศที่เข้าห้องเผาใหม่ โดยทำการศึกษา ออกแบบ สร้างและติดตั้งใช้งานจริงที่บริษัทบางกอกสปริง อินดัสเตรียล จำกัด จังหวัดสมุทรปราการ วิธีที่ใช้ในการออกแบบคือ วิธี Effective NTU method เนื่องจากไม่ทราบอุณหภูมิของอากาศและก๊าซไอลีสึ่ห์ที่ออกจากอุปกรณ์อุ่นอากาศ โดยถูกแบ่งออกเป็นแบบ Cross flow ซึ่งเมื่อพิจารณาจากการใช้ความสัมพันธ์ของ NTU และ E ของการไหล พบว่า ค่า NTU ของ Cross-parallel flow มีค่ามากที่สุด โดยทำการกำหนดความยาวของท่อแลกเปลี่ยนความร้อนมีค่าคงที่เท่ากับ 1.2 เมตร และเลือกขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของท่อต่างๆ กัน คือ $d = 0.019, 0.0217, 0.0254, 0.0272, 0.0318$ และ 0.0340 เมตร พนวณค่า d ขนาดต่างๆ กันนี้ จะให้อัตราการถ่ายเทาความร้อนใกล้เคียงกัน จึงเลือกใช้ $d = 0.0318$ เมตร ทั้งนี้โดยมีจำนวนท่อที่ใช้ 66 ห้อง ยาว 11 เมตร กว้าง 6 ห้อง ได้ค่า Effective heat transfer coefficient เท่ากับ $24.87 \text{ W/m}^2\text{K}$ และความดันสูญเสียภายในเท่ากับ 0.371 kPa จากผลลัพธ์ที่ได้พบว่า สามารถประหยัดน้ำมันเตาที่ใช้สำหรับเตาเผาได้ประมาณ 8.6%

บทนำ

โรงงานอุตสาหกรรมในประเทศไทยมีอยู่จำนวนไม่น้อยที่ผลิตงานในกระบวนการผลิตมาจาก การใช้น้ำมันเตาเป็นเชื้อเพลิง ซึ่งในสถานการณ์ปัจจุบัน ราคาค่าน้ำมันที่ต้องนำไปใช้จากการเผาต่างประเทศได้มีราคาสูงขึ้น และยังมีแนวโน้มที่จะสูงขึ้นเรื่อยๆ เนื่องจากประเทศผู้ค้าน้ำมันได้รวมตัวกันเพื่อเพิ่มหรือลดกำลังการผลิตในแต่ละวัน ทำให้มีผลต่อค่าค่าน้ำมันในตลาดโลกเป็นอย่างมาก ดังนั้นการประหยัดน้ำมันเชื้อเพลิงจึงเป็นแนวทางสำคัญในการช่วยเศรษฐกิจของประเทศไทยซึ่งกำลังอยู่ในภาวะวิกฤติ ให้มีแนวโน้มที่ดีขึ้น

ในการวิจัยนี้ ได้ทำการออกแบบและสร้างอุปกรณ์อุ่นอากาศเพื่อใช้สำหรับเตาเผาส่วนร่วมແน่นในบริษัท บางกอกสปริงอินดัสเตรียล จำกัด ซึ่งในจำนวนอุปกรณ์ทั้งหมดของบริษัท เตาเผาเป็นอุปกรณ์ที่ใช้น้ำมันเตามากที่สุด โดยจะนำเหล็กแผ่นมาทำการเผาที่อุณหภูมิ 960°C ก่อนที่จะนำออกไปตัดขึ้นรูปและอบพ่นสีต่อไป จากการศึกษาและวิเคราะห์การใช้พลังงานของเตาเผาพบว่า อุณหภูมิของก๊าซไอลีสึ่ห์ที่มีค่า 665°C ซึ่งเป็นค่าที่สูงพอควร สามารถที่จะนำมาใช้ประโยชน์ได้อีกก่อนที่จะปล่อยออกสู่สิ่งแวดล้อม โดยนำเอาไอลีสึ่ห์ที่บริเวณปล่องไอลีสึ่ห์ ที่มีอุณหภูมิสูงขึ้น (แผ่นผังของเตาเผาและอุปกรณ์อุ่นอากาศถูกแสดงในรูปที่ 1) เนื่องจากในปัจจุบันอุปกรณ์ชนิดนี้ต้องสั่งนำเข้าจากต่างประเทศเท่านั้น จึงได้ทำการวิจัย ออกแบบ และสร้างอุปกรณ์อุ่นอากาศขึ้นมาใช้งานเอง โดยใช้ความรู้และเทคโนโลยีภายในประเทศ ทั้งนี้เพื่อเป็นการประหยัดรายจ่ายของประเทศ และลดต้นทุนในการผลิต

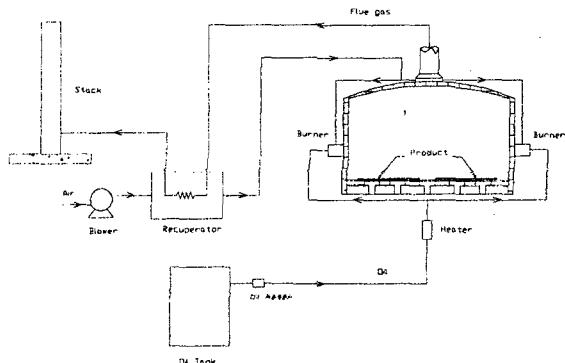
การประเมินประสิทธิภาพของเตาเผา

- เก็บรวบรวมข้อมูลของเตาเผา ซึ่งเตาเผาแต่ละตัวในกระบวนการผลิตส่วนร่วม ประจำเดือนตุลาคม ปี 2555 โดยบริเวณทางเข้าและ出口ของเตาเมื่อปิด เพื่อให้ผลิตภัณฑ์เข้าและออกจากเตาเผา
- ตรวจสอบข้อมูล เพื่อทำการตรวจสอบสภาพเตาเผา โดยค่าที่ต้องทำการวัด ได้แก่
 - อุณหภูมิและองค์ประกอบก๊าซไอลีสึ่ห์ เช่น ปริมาณօอกรชีเจน คาร์บอนไดออกไซด์ และคาร์บอนมอนอกไซด์ เป็นต้น
 - อุณหภูมิภายในเตาเผา และอุณหภูมิที่ผิวบนเตา
 - ปริมาณการใช้น้ำมันเตาและปริมาณผลิตภัณฑ์ที่เข้าสู่เตาเผา
 - อุณหภูมิของผลิตภัณฑ์ก่อนเข้าและออกจากเตาเผา
- คำนวณสมดุลมวลและสมดุลพลังงานของเตาเผา ซึ่งจากการตรวจสอบข้อมูลต่างๆ สามารถนำไปคำนวณสมดุลมวลและสมดุลพลังงาน เพื่อให้ทราบสภาพของเตาเผาและปริมาณความร้อน

สูญเสียต่างๆ แล้วนำไปวิเคราะห์และปรับปรุงให้เตาเผาทำงานได้อย่างมีประสิทธิภาพมากยิ่งขึ้น และนำข้อมูลไปใช้ในการออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศต่อไป

$$NTU = -\ln \left[1 + \left(\frac{1}{C_r} \right) \ln(I - \varepsilon C_r) \right] \quad (3)$$

C_{\max} (unmixed), C_{\min} (mixed)



รูปที่ 1 แผนผังของเตาเผาและอุปกรณ์อุ่นอากาศ

การออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศ

การออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศที่ใช้ในการวิจัยนี้ แบ่งออกเป็น 8 ชั้นตอน ดังนี้

1. กำหนดค่าคุณสมบัติของของไหล

1.1. สมมติค่า Effectiveness และแทนค่าในสมการ

$$\varepsilon = \frac{C_{p,a}(T_{a,o} - T_{a,i})}{C_{\min}(T_{f,i} - T_{a,i})} \quad (1)$$

1.2 หาค่า Heat Capacity ratio, C_r

$$C_r = \frac{C_{\min}}{C_{\max}} \quad (2)$$

โดยที่ $C_{p,a} = m_a c_{p,a}$ เมื่อ m_a คือมวลของอากาศ

$C_{p,f,g} = m_{fg} c_{fg}$ เมื่อ m_{fg} คือมวลของก๊าซไอเสีย

C_{\min}, C_{\max} คือ ค่าที่น้อยและมากระหว่าง $C_{p,a}$ และ $C_{p,f,g}$

$T_{f,i}$ คือ อุณหภูมิของก๊าซไอเสียที่ทางออก

$T_{a,i}$ คือ อุณหภูมิของอากาศที่ทางเข้า

$T_{a,o}$ คือ อุณหภูมิของอากาศที่ทางออก

2. กำหนดอัตราการถ่ายเทความร้อนโดยใช้ความสัมพันธ์ของ NTU , ε และ C_r

เลือกอัตราการไหลของของไหล

(a) Cross flow (single pass)

C_{\max} (mixed), C_{\min} (unmixed)

$$NTU = -\left(\frac{1}{C_r} \right) \ln[C_r \ln(I - \varepsilon) + I] \quad (4)$$

(b) Cross flow (Two pass)

Cross – Counter flow

$$\varepsilon = 1 - \frac{1}{2} \left\{ 1 - \exp \left(-\frac{C_r \times NTU}{2} \right) + \sqrt{1 + \exp \left(-\frac{C_r \times NTU}{2} \right)} \right\} / \nu^2 \quad (5)$$

(c) Cross-parallel flow

$$\varepsilon = 1 - \frac{1}{2} \left\{ 1 - \exp \left(-\frac{C_r \times NTU}{2} \right) + \nu^2 \left[1 + \exp \left(-\frac{C_r \times NTU}{2} \right) \right] \right\} \quad (6)$$

3. กำหนดพื้นที่ถ่ายเทความร้อน

3.1 ใช้ความสัมพันธ์ของ NTU หาค่าพื้นที่การถ่ายเทความร้อน

(A) โดยสมมติค่า U ที่เหมาะสมขึ้นมาแทนในสมการต่อไปนี้

$$NTU = \frac{UA}{C_{\min}} \quad (7)$$

3.2 หาจำนวนห้องเปลี่ยนความร้อน (n)

$$n = \frac{A_o}{D_o \pi L} \quad (8)$$

โดยที่ $NTU = \text{Number of Transfer Unit}$

U = ค่าสมบัติทึกระถ่ายเทความร้อนรวม

A_o = พื้นผิวการถ่ายเทความร้อน

D_o = เส้นผ่าศูนย์กลางภายในของห้อง

n = จำนวนห้อง

4. ตรวจสอบค่าสมบัติทึกระถ่ายเทความร้อนรวม (U)

$$U_o = \frac{I}{\frac{1}{h_o} + \frac{D_o}{D_i f_i} + \frac{D_o \ln(D_o/D_i)}{2k} + \frac{I}{f_o} + \frac{D_o}{h_i D_i}} \quad (9)$$

4.1 หาค่าสมบัติทึกระถ่ายพาความร้อนผ่านกู่มุงห้อง (h_o)

$$Nu_D = 1.13C, Re_{D,max}^{0.8} Pr^{1/3} \quad (10)$$

$(N_t > 10, 2000 < Re_D < 40,000, Pr > 0.7)$

$$h_o = \frac{Nu_D k}{D_o} \quad (11)$$

4.2 หาค่าสัมประสิทธิ์การพาความร้อนของการไหลภายในท่อ (h_i)

$$Nu_D = 0.023 Re_D^{0.8} Pr^{0.4} \quad (12)$$

[turbulent, fully developed, $0.6 < Pr < 160$,
 $Re_D > 10,000, L/D > 10$]

$$h_i = \frac{Nu_D k}{D_i} \quad (13)$$

4.3 กำหนดค่า fouling factor และค่าสัมประสิทธิ์การนำความร้อน

5. หาค่าความดันสูญเสีย (ΔP)

5.1 ความดันสูญเสียภายนอกท่อ (Δp_o)

$$\Delta p_o = N_L \chi \left(\frac{\rho V_{max}^2}{2} \right) f \quad (14)$$

โดยที่ Δp_o คือ ค่าความดันสูญเสียที่เกิดจากการไหลผ่านกลุ่มท่อ

N_L คือ จำนวนແກ່ວของท่อແລກເປີ້ນความร้อน

χ คือ ตัวคูณปรับแก้ (Correction factor)

f คือ ค่าสัมประสิทธิ์ความเสียดทาน

5.2 ความดันสูญเสียภายในท่อ (Δp_i)

$$\Delta p_i = 2f\rho V_{max}^2 L \frac{N_i}{D_i} \quad (15)$$

โดยที่ Δp_i คือ ค่าความดันสูญเสียของการไหลภายในท่อ

f คือ สัมประสิทธิ์ความเสียดทาน

L คือ ความยาวท่อແລກເປີ້ນความร้อน

N_i คือ จำนวนเที่ยวการไหลของไหลในท่อ

D_i คือ ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายในท่อ

6. พิจารณาเลือกวัสดุที่เหมาะสมในการสร้างอุปกรณ์อุ่นอากาศ

7. กำหนดรายละเอียด เชิงแบบ เพื่อนำไปสร้างอุปกรณ์อุ่นอากาศ

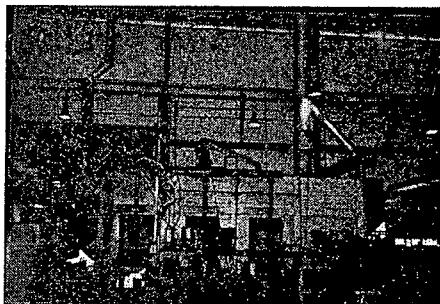
8. ประเมินราคาและวิเคราะห์ความเหมาะสมทางด้านเศรษฐศาสตร์

ผลการออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศ

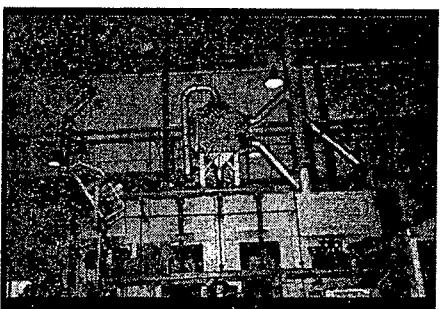
จากการวิเคราะห์และออกแบบ ได้ผลลัพธ์ดังแสดงในตารางที่ 1 โดยเดาເພາກອ່ານແລກທີ່ຕິດຕັ້ງແລກໃຫຍ້ມາ

ตารางที่ 1 ผลการออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศ

รายการ	ค่า	หน่วย
อุณหภูมิอากาศที่เข้า	50.2	°C
อุณหภูมิอากาศที่ออก	149.4	°C
อุณหภูมิไอเสียที่เข้า	611.8	°C
อุณหภูมิไอเสียที่ออก	522	°C
ขนาดท่อແລກເປີ້ນความร้อน	0.0318	m
จำนวนທ่อແລກເປີ້ນความร้อน	66	m
จำนวนແກ່ວ	11	ແກ່ວ
จำนวนທ่อໃນແຕ່ລະແດວ	6	ທ່ອ
ความยาวທ่อແລກເປີ້ນความร้อน	1.2	m
วัสดุที่ใช้ทำທ่อແລກເປີ້ນความร้อน	Stainless	
	316	



รูปที่ 2 เดาເພາກອ່ານແລກທີ່ຕິດຕັ້ງອຸປະກຣນູອຸ່ນອາກສ



รูปที่ 3 ເຕາເພາກລັງທີ່ຕິດຕັ້ງອຸປະກຣນູອຸ່ນອາກສ

สรุปผลและข้อเสนอแนะ

จากการศึกษาผลที่ได้พบว่า หลังจากการติดตั้งອຸປະກຣນູອຸ່ນອາກສ (recuperator) เว้ากับบล็อกໄອເສີຍຂອງເຕາເພາກແລ້ວສາມາດเพิ่ມອຸນຫຼວງຂອງອາກສທີ່ເຕີມໄວ້ຈາກ 48°C เป็น 150°C ປະສິບຜົນຂອງອຸປະກຣນູອຸ່ນອາກສ 18% (ກ່ອນຫຼຸ້ມຈຸນວນ) ທຳມະນາຄາດປັບປຸງມີມັນເຕັກໃຫ້ໄດ້ປະມາດ 62 ລິຕາຕ່ອທິນໍ້ກະການກຳນົດ (8 ຊົ່ວໂມງ) ໂດຍ

ก่อนติดอุปกรณ์อุ่นอากาศ ปริมาณการผลิตต่อปริมาณการใช้น้ำมันเตา มีค่า 13.06 kg/L และหลังติดอุปกรณ์อุ่นอากาศกับเตาเพา ปริมาณการผลิตต่อปริมาณการใช้น้ำมันเตาเมื่อค่า 14.34 kg/L คิดเป็นจำนวน ปริมาณการผลิตต่อปริมาณการใช้น้ำมันเตาที่เพิ่มขึ้น หรือในอีกนัยหนึ่ง คิดเป็นจำนวนน้ำมันเตาที่ใช้ลดลง 8.6% สำหรับผลผลิตจำนวนเท่ากัน ซึ่งเมื่อคำนวณ ทางด้านเศรษฐศาสตร์สามารถประยัดเงินค่าใช้จ่ายทางด้านเชื้อเพลิงกว่าสามแสนบาทต่อปี ซึ่งจะทำให้ต้นทุนในการผลิตลดลง เป็นการนำไปสู่งานมาใช้อย่างมีประสิทธิภาพ อีกทั้งยังเป็นการรักษาสภาพแวดล้อมโดยลดอุณหภูมิของไอเสียก่อนที่จะปล่อยไปในอากาศ อีกด้วย

สำหรับน้ำเสอนะในการออกแบบอุปกรณ์อุ่นอากาศที่มีประสิทธิภาพสูงต่อไป สามารถทำได้โดยศึกษาเรื่องการติดเครื่อง (fin) บริเวณท่อ และเปลี่ยนความร้อน เพื่อเป็นการเพิ่มพื้นที่และเปลี่ยนความร้อนให้มากขึ้น ซึ่งจะทำให้ประสิทธิภาพการถ่ายเทความร้อนสูงขึ้น รวมทั้งยังสามารถลดขนาดของอุปกรณ์อุ่นอากาศลงได้ และความมีการศึกษาเพิ่มเติมในเรื่องของการกัดกร่อนที่เกิดขึ้นในอุปกรณ์อุ่นอากาศ ซึ่งนอกจากจะเพิ่มประสิทธิภาพของอุปกรณ์ ยังทำให้ได้รายได้จากการซื้องานของอุปกรณ์ให้น้ำหนักน้อยด้วย

กิตติกรรมประกาศ

ผู้วิจัยขอขอบคุณ กองทุนสนับสนุนการวิจัย (สกอ.) และ บริษัท บางกอก สปริง อินดัสเตรียล จำกัด ที่ให้เงินทุนสนับสนุนการวิจัยนี้ พร้อมทั้งให้น้อมูลอันเป็นประโยชน์ในการทำวิจัย และขอขอบคุณ สถาบันเพิ่มผลผลิตแห่งชาติ ที่ช่วยเหลือในการติดต่อประสานงานซึ่งทำให้งานลุล่วงไปได้ด้วยดี

บรรณานุกรม

- [1] แมคพาวเวอร์, เครื่องอุ่นอากาศและอิโคโนมัยเซอร์, Technology Journal, ปีที่ 25 ฉบับที่ 143 หน้า 135-138, กุมภาพันธ์ – มีนาคม 2542.
- [2] สมศักดิ์ จริเวชุ่วโรจน์, การนำความร้อนทิ้งของเตาคิวโน่สู่กลับมาใช้ใหม่, วิทยานิพนธ์ศึกกรรมศาสตรมหาบัณฑิตสาขาวิชา เทคโนโลยีการจัดการพลังงาน, สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้า, 2537.
- [3] Cengel, Y.A. and Boles, M.A., Thermodynamics: An Engineering Approach, Second edition, McGraw-Hill, 1998.
- [4] Goldstick, R., Principles of Waste Heat Recovery, Fairmont Press, 1986.
- [5] Holman, J.P., Heat Transfer, Eighth edition McGraw-Hill, 1997.
- [6] Incropera, F.P. and David, P.D., Fundamentals of Heat Transfer, Third edition, New York, John Wiley & Sons, 1990.
- [7] Kays, W.M., Convective Heat and Mass Transfer, Third edition, McGraw-Hill, 1993.
- [8] Macdonald, C.F., Low Cost Compact Primary Surface Recuperator Concept for Microturbines, Applied Thermal Engineering, Vol. 20, No. 5, p. 471–497, 2000.
- [9] Ozisik, M.N., Heat Transfer A Basic Approach, International edition, McGraw-Hill, 1985.
- [10] White, F.M., Fluid Mechanics, Third edition, McGraw-Hill, 1994.