

## บทที่ 3

### ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

เมื่อพูดถึงหม้อน้ำรถยนต์นั้นสิ่งที่สำคัญก็คือความสามารถในการระบายความร้อนของมันที่จะมีผลต่อเครื่องยนต์เป็นอย่างมาก ภายในหม้อน้ำรถยนต์นั้นก็คืออุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนในแบบครีบกับท่อ ( Fin and Tube ) ดังนั้นเมื่อใช้ไปนานๆหม้อน้ำย่อมที่จะมีฝุ่นผงจับตัวหรือเกิดการสึกกร่อนอันเป็นผลให้ความสามารถในการถ่ายเทความร้อนลดลง ดังนั้นเราจึงสนใจที่จะศึกษามันว่าความสามารถในการถ่ายเทความร้อนสัมพันธ์กับอายุการใช้งานอย่างไร

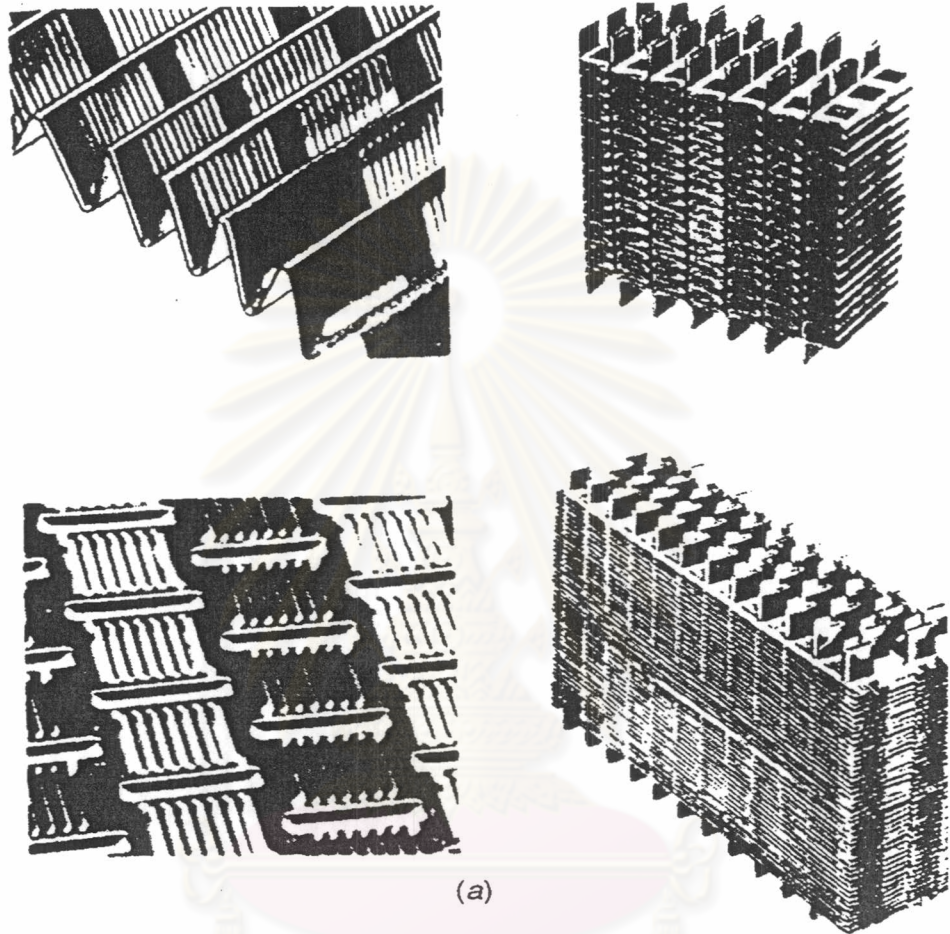
#### 3.1 ส่วนประกอบของหม้อน้ำรถยนต์

หม้อน้ำรถยนต์ ( Radiator ) คืออุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนที่คอยช่วยลดความร้อนในเครื่องยนต์เกือบทั้งหมดของหม้อน้ำรถยนต์นั้นจะเป็นอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนชนิดครีบก และ ท่อ ( Fin and Tube ) สารหล่อเย็นจะวิ่งอยู่ในท่อจากทางเข้าไปสู่ทางออกโดยมีครีบกติดอยู่กับท่อเพื่อที่จะเพิ่มพื้นที่สัมผัสกับอากาศโดยบริเวณท่อและครีบกเรียกรวมกันว่า คอร์ ( Core ) ดังรูปที่ 3 - 1 ในรถยนต์เก่านั้นส่วนใหญ่จะใช้หม้อน้ำแบบไหลแนวตั้ง ( Vertical ) จะไหลในทิศทางจากบนลงล่างส่วนในรถยนต์รุ่นใหม่ ๆ นั้นจะเป็นในลักษณะไหลแนวนอน ( Horizontal ) คือไหลจากด้านหนึ่งไปยังอีกด้านหนึ่งหม้อน้ำแบบไหลแนวขวางนั้นทำหน้าที่ในการลดความร้อนได้ดีกว่า เพราะท่อในแบบไหลแนวขวาง นั้นจะยาวกว่าแบบไหลแนวตั้งซึ่งนี่เป็นเหตุผลที่จะทำให้มีเวลาในการลดความร้อนได้มากกว่า ดังรูปที่ 3 - 2

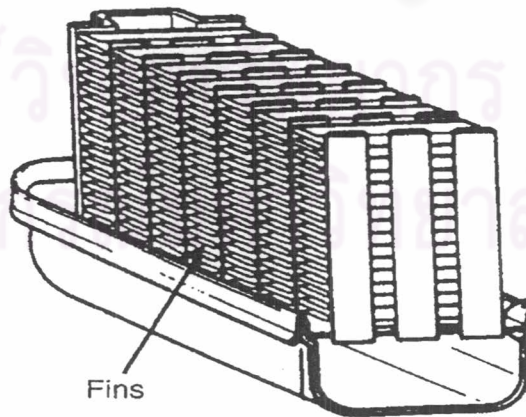
หม้อน้ำรถยนต์รุ่นเก่านั้นมักทำด้วยทองเหลืองกับทองแดงโดยเชื่อมต่อกันด้วยตะกั่วทั้งท่อกับครีบกและทั้งหมดกับแท็งค์ ( Tank ) ส่วนหม้อน้ำรุ่นใหม่ ๆ นั้นทำด้วยอลูมิเนียมโดยระหว่างท่อกับแท็งค์นั้นประกบกันอยู่ด้วยการพับเหล็กติดกันโดยจะต้องมียาง O-Ring พิเศษเป็นตัวคั่นอยู่ระหว่างท่อกับแท็งค์ ดังรูปที่ 3 - 3

ฝาหม้อน้ำนั้นจะติดตั้งอยู่ด้านบนสำหรับหม้อน้ำแบบ Downflow ส่วนถ้าเป็นแบบ Crossflow นั้นฝาจะอยู่ด้านที่เย็นและมีความดันต่ำกว่า สำหรับรถยนต์รุ่นใหม่ที่มีเกียร์เป็นแบบ

อัดโนมิตินั้น จะมีระบบท่อน้ำมันเกียร์มารวมอยู่ในหม้อน้ำด้วย โดยจะอยู่ในส่วนของแท็งค์ด้านขวา ออก รถยนต์รุ่นใหม่เกือบทั้งหมดนั้นใช้ฝาแบบความดัน และยังมีหม้อพักน้ำหล่อเย็นด้วย

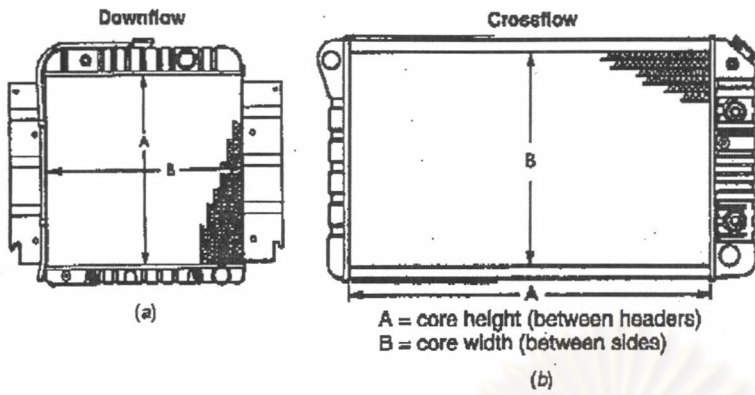


(a)

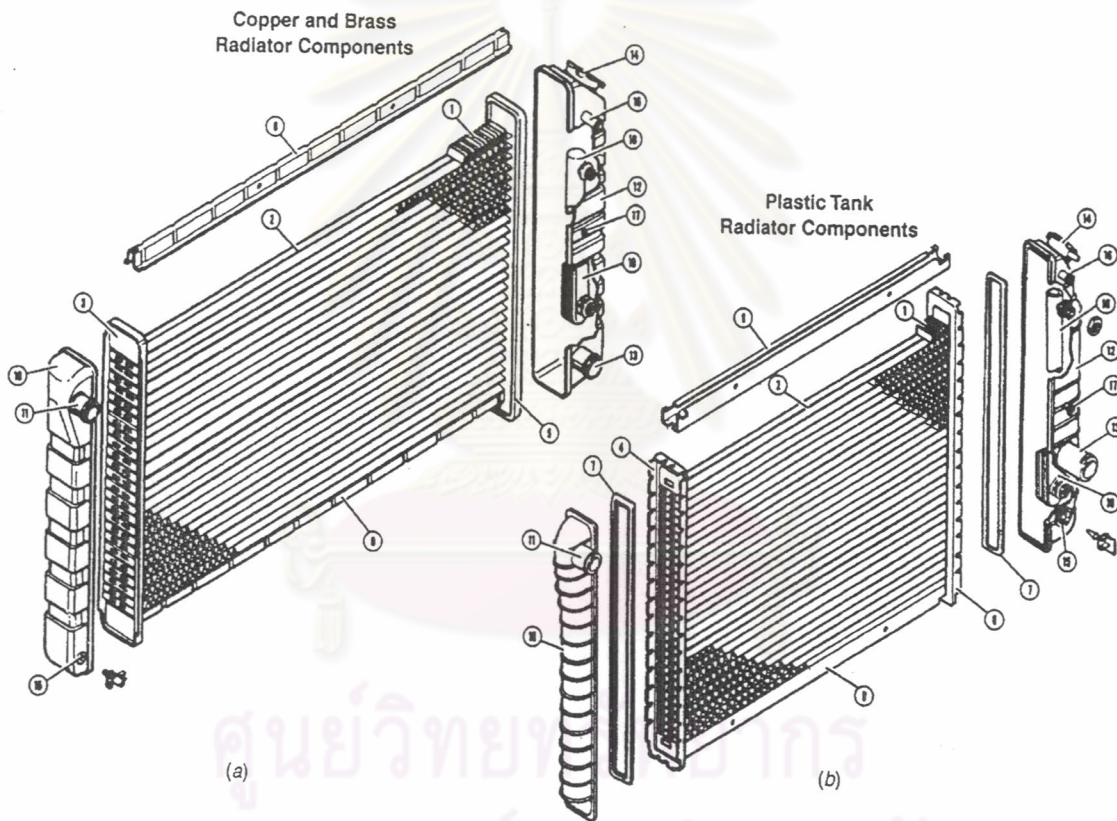


(b)

รูปที่ 3 - 1 คอร์ของหม้อน้ำที่ทำจากท่อและครีบ (a) ช่วงต่อของหัวกับแท็งค์ (b) ครีบ



รูปที่ 3 - 2 รถยนต์เก่าเกือบทั้งหมด  
ใช้แบบ Vertical (a)  
สารหล่อเย็นไหลแนวตั้ง  
รถยนต์รุ่นใหม่จะใช้แบบ  
Horizontal (b) สารหล่อ  
เย็นวิ่งแนวขวาง (Automotive  
Heating and Air conditioning)



- |   |   |
|---|---|
| 1 Serpentine louvered fin                     | 12 Outlet (bottom) tank   |
| 2 Core tube                                   | 13 Outlet hose connection                                       |
| 3 Inlet (top) header-solder well type (a)     | 14 Fillerneck/overflow tube                                     |
| 4 Inlet (top) header-tabbed type (b)          | 15 Drain fitting  |
| 5 Outlet (bottom) header-solder well type (a) | 16 Heater return line connection                                |
| 6 Outlet (bottom) header-tabbed type (b)      | 17 Coolant level indicator fitting or temperature sensor switch |
| 7 Gasket seal (b)                             | 18 Concentric oil cooler  |
| 8 Side piece                                  | 19 Plate oil cooler   |
| 9 Side piece                                  |   |
| 10 Inlet tank                                 |   |
| 11 Inlet hose connection                      |   |

รูปที่ 3 - 3 (a) รถยนต์รุ่นเก่าใช้วัสดุเป็นทองเหลืองและทองแดงเชื่อมกับแท่งค้ำด้วยตะกั่ว  
(b) รถยนต์รุ่นใหม่ๆใช้อลูมิเนียมกับทองเหลืองและพลาสติกแท่งค้ำ (Automotive  
Heating and Air conditioning)

### 3.2 จุดประสงค์ในการทำการวิจัยเฟาลิ่ง

ข้อมูลพื้นฐานอย่างหนึ่งที่เป็นที่สนใจของผู้ออกแบบรวมถึงการปฏิบัติงานของ อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อน คือ สาเหตุของการเกิดเฟาลิ่ง และผลกระทบของเฟาลิ่งต่อการถ่ายเทความร้อนและการเกิดความดันลดลงในระบบการไหล ข้อมูลนี้มักจะขึ้นอยู่กับเวลา ชนิดของเหลว อุณหภูมิระบบ ความเร็วของของเหลว อัตราการถ่ายเทความร้อน และ วัสดุที่ใช้ทำ อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อน โดยทั้งหมดจะช่วยให้ช่วยในการออกแบบ รวมถึงข้อมูลของเฟาลิ่งก็ใช้ด้วย นอกจากนี้เรื่องของเฟาลิ่งยังช่วยถึงการปฏิบัติการและตารางการทำความสะอาดอุปกรณ์ด้วย

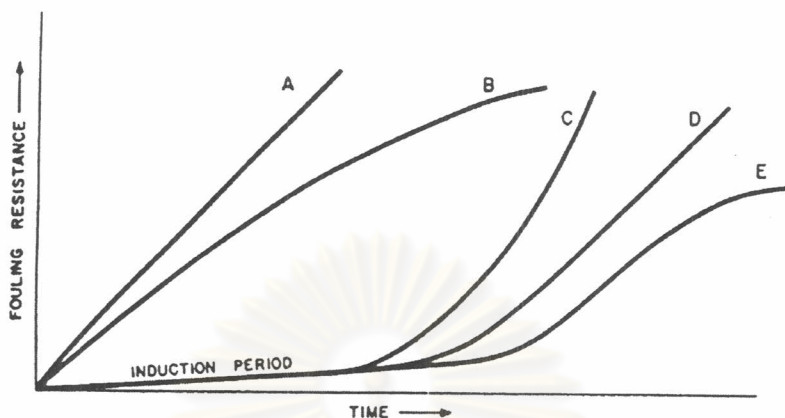
### 3.3 ความรู้พื้นฐานของ เฟาลิ่ง

อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนเกือบทุกชนิดมักจะต้องมีการเกิดการสูญเสียความสามารถในการถ่ายเทความร้อนซึ่งเกิดเนื่องมาจากเฟาลิ่ง ในช่วงแรกๆนั้นเรื่องของเฟาลิ่งมีจุดกำเนิดมาจากโรงงานน้ำมันแต่ในขณะนี้มีการแพร่หลายออกไปในอีกหลายกลุ่มได้มีการสนใจหาค่าเฟาลิ่งบนผิวอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนในหลายๆประเภทซึ่งเป็นตัวเพิ่มความต้านทานในการถ่ายเทความร้อนบนผิวอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อน

#### 3.3.1 เฟาลิ่ง เป็นฟังก์ชันของเวลา

สมมุติฐานที่ว่าค่าสัมประสิทธิ์เฟาลิ่งเป็นค่าคงที่นั้นแสดงว่าเมื่อเราเอาอุปกรณ์แลกเปลี่ยนแลกเปลี่ยนความร้อนไปใช้นั้นมันย่อมเกิดการเสื่อมในทันทีซึ่งจริงๆไม่เป็นเช่นนั้นในช่วงแรกจะยังไม่มีผลอะไรซึ่งอาจใช้เวลาระยะหนึ่ง การก่อตัวของความต้านทานจาก เฟาลิ่ง เป็นฟังก์ชันของเวลานั้นอาจเป็นไปได้หลายรูปแบบ ดังแสดงในรูปที่ 3 - 4 เส้นกราฟ A อธิบายถึงกระบวนการเริ่มจากผิวอุปกรณ์สะอาดปราศจากเฟาลิ่ง แล้วค่อยๆเกิดเฟาลิ่ง ในปริมาณคงที่ตามเวลา เส้นกราฟ B อธิบายถึงการที่ค่าความต้านทานจากเฟาลิ่งเพิ่มจนถึงจุดหนึ่งแล้วค่อยๆลดลง

ส่วนกลุ่มของเส้นกราฟ C , D และ E นั้นแสดงให้เห็นถึงว่าในช่วงแรกๆความต้านทานจากเฟาลิ่งนั้นมีการเกิดขึ้นน้อย หรือไม่มีเลย ต่อจากนั้นจึงเกิดความต้านทานจาก เฟาลิ่งอย่างรวดเร็วโดยเส้นกราฟ C มีอัตราการเกิดเพิ่มขึ้นตามเวลาส่วน เส้นกราฟ E นั้นเป็นลักษณะค่อยๆลดลงของความต้านทานจาก เฟาลิ่ง ส่วนในช่วงทำยนั้นเป็นค่าคงที่



รูปที่ 3 - 4 การก่อตัวของ เพลดิง เป็นฟังก์ชันของเวลา (Industrial Heat exchangers A Basic Guide)

ดังนั้นช่วงเวลาที่อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนจะเกิดหรือยังไม่เกิดความต้านทานจากเพลดิงนั้นจะเป็นเวลานานเท่าใดจึงเป็นสิ่งสำคัญ เราจึงต้องพยายามหาค่านั้นมาใช้ซึ่งมักจะ ต้องไปเลือกมาจากข้อมูลเก่าๆเป็นพื้นฐาน ดังนั้นเมื่อแรกใช้เอาจะลดความต้านทานความร้อนเตรียมไว้ก่อนเพื่อไว้ในอนาคตด้วยวิธีการเพิ่มพื้นที่การถ่ายเทความร้อนเตรียมเอาไว้

ในอีกแง่หนึ่ง อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนใหม่ๆ ปราศจากความต้านทานจากเพลดิงอาจมีผลทำให้ระบบมีอุณหภูมิต่ำกว่าที่ควรซึ่งอาจเป็นผลเสียกับระบบ ดังนั้นเพื่อที่จะทำให้เกิดความคุ้มค่าที่สุดเราอาจลดปริมาณสารหล่อเย็น ซึ่งจะส่งผลให้ความเร็วของสารหล่อเย็นลดลง ส่วนอุณหภูมิจะเพิ่มขึ้น โดยที่ทั้งสองกรณีที่เกิดขึ้นนั้นส่งผลให้เกิดเพลดิงอย่างมาก ดังนั้นการเตรียมการเพื่อการเกิดเพลดิงหรือเพิ่มพื้นที่ถ่ายเทความร้อนเผื่อไว้ นั้นต้องทำในลักษณะที่คำนึงถึงความปลอดภัยด้วย เพราะการเผื่อนี้ อาจจะทำให้เกิดผลในทางกลับกันได้ คือเราเพิ่มพื้นที่ถ่ายเทความร้อนซึ่งทำให้ความเร็วของสารหล่อเย็นลดลงและเกิดการเพิ่มของอุณหภูมิดังนั้นอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนจะเสื่อมสมรรถนะอย่างรวดเร็ว

### 3.3.2 กลไกในการเกิด เพลดิง

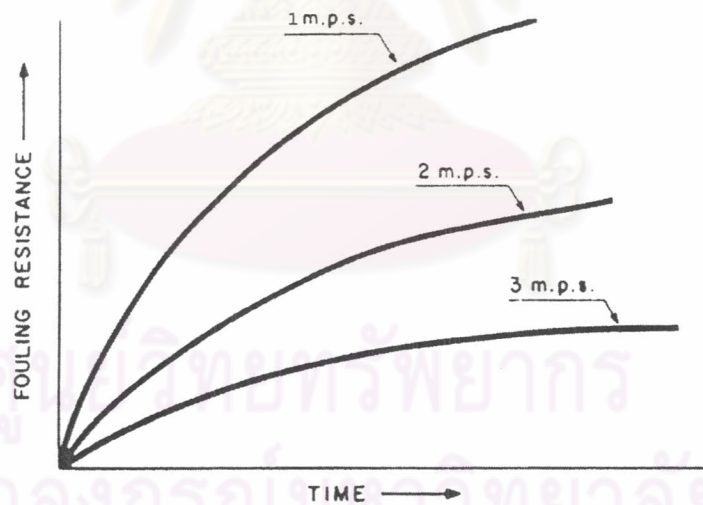
กลไกในการเกิดเพลดิงรวมเป็นหมวดหมู่ได้ดังนี้

1. Crystallization การเกิดเพลดิงเนื่องจากการตกผลึก ซึ่งถ้าในสาร

ละลายมีเกลืออยู่เพียงชนิดเดียวจะมีการเกิดความต้านทานเฟอ์ลิ่งแบบในรูปที่ 3 – 4 เส้นกราฟ D

2. Sedimentation การเกิดเฟอ์ลิ่งเนื่องจากการตกตะกอน ซึ่งในการเกิดการเฟอ์ลิ่งในลักษณะนี้นั้นมักจะเกิดขึ้นอย่างไม่สม่ำเสมอ
3. Polymerization and chemical reaction การเกิดเฟอ์ลิ่งเนื่องจากปฏิกิริยาเคมี มักจะมีลักษณะการเกิดเฟอ์ลิ่งคล้ายกับในรูป 3 – 4 เส้นกราฟ B
4. Coking การเกิดเฟอ์ลิ่งจากกระบวนการปิโตรเลียม
5. Organic growth การเกิดเฟอ์ลิ่งเนื่องจากสิ่งมีชีวิต เช่น พืชบางชนิดที่เกิดในระบบการถ่ายเทความร้อนที่ปล่อยสารทำความเย็นออกสู่ภายนอก
6. Corrosion effects การเกิดเฟอ์ลิ่งเนื่องจากการเกิดการกัดกร่อน

### 3.3.3 ผลกระทบจากความเร็วยของของไหล



รูปที่ 3 - 5 ชนิดของ ความต้านทานเฟอ์ลิ่งในลักษณะเป็นฟังก์ชันของความเร็วของไหล (Industrial Heat exchangers A Basic Guide)

มีหลักฐานสำคัญชี้ให้เห็นว่าความเร็วของของไหลเป็นองค์ประกอบสำคัญที่สุดที่ส่งผลกระทบต่อเฟอ์ลิ่งในเกือบทุกกรณีการเพิ่มความเร็วของของไหลนั้นจะส่งผลให้เกิดการลดลงทั้งอัตราการเกิดเฟอ์ลิ่งและค่าสูงสุดที่เกิดดังแสดงใน รูปที่ 3 - 5 ถ้าเพิ่มอัตราความเร็วของของไหลเป็นเท่าตัวจากค่าเริ่มต้นต่ำๆอาจลดค่าความต้านทานจาก เฟอ์ลิ่งได้ถึงครึ่งหนึ่งแล้วถ้าเพิ่มอีก

เท่าอาจลดความต้านทานที่เหลือลงไปอีกครั้งหนึ่งได้อย่างไรก็ดีการเพิ่มครั้งที่สองเป็นการเพิ่มถึงสี่เท่าของความเร็วเริ่มต้นและเพิ่มการลดลง ของความต้านทานความร้อน ( Thermal resistance ) ลงหนึ่งในสี่เท่านี้

ในการช่วยลดค่าเฟาเลี้ยงที่ความเร็วสูงขึ้นนั้นเพิ่มค่าสัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนด้วย การลดการเกิดเฟาเลี้ยงนั้นช่วยลดค่าใช้จ่ายในการบำรุงรักษาอย่างไรก็ดีเราต้องตระหนักว่า ค่าความดันลดนั้นเป็นฟังก์ชันกำลังสองของความเร็วของของไหล การเพิ่มขึ้นเท่าหนึ่งของความเร็ว การสูญเสียความดันจะเพิ่มขึ้นสี่เท่าซึ่งทำให้ต้องเพิ่มค่าใช้จ่ายในส่วนของการเพิ่มความดันโดยการใช้อุปกรณ์ในการเพิ่มความดัน เช่น ปั๊ม

### 3.4 การวิเคราะห์ค่าความต้านทาน เฟาเลี้ยง

ในอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนนั้นกระบวนการถ่ายเทความร้อนจากของไหลร้อนไปสู่ของไหลเย็นประกอบไปด้วยหลาย ๆ การนำและพาความร้อน ซึ่งสามารถแสดงออกมาในรูปแบบของเทอมการต้านทานความร้อนรวมทั้งหมดเข้าด้วยกัน คือ ความต้านทานความร้อนรวม ( Total thermal resistance ) และส่วนกลับของมันคือ สัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนรวม ( Overall heat transfer coefficient )

$$\frac{1}{U} = \frac{1}{h_o} + \frac{A_o}{A_i} \frac{1}{h_i} + R_f + R_w \quad 3.1$$

$U$  = สัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนรวม

$A$  = พื้นที่การถ่ายเทความร้อน

$h$  = สัมประสิทธิ์การพาความร้อน

$R_f$  = ความต้านทานเฟาเลี้ยง

$R_w$  = ความต้านทานของผนังที่ถ่ายเทความร้อน

โดยเครื่องหมาย  $i$  และ  $o$  หมายถึง ด้านใน และ ด้านนอก ของอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อน

โดยสมมติให้

1. ที่เวลาเริ่มต้นค่า  $R_f$  เป็นศูนย์
  2. ค่า  $h$  คงที่
  3. ค่า  $R_w$  คงที่
- จะได้ว่า

$$R_f = \frac{1}{U} - \frac{1}{U_0} \quad 3.2$$

โดย

$U$  = สัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนรวมหลังจากการใช้  
งาน

$U_0$  = สัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนรวมเริ่มต้น

### 3.4.1 การคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนรวม

จาก  $q = \dot{m}hC_{p,h}(T_{h,i} - T_{h,o}) \quad 3.3$

และ

$$q = UA(\Delta T_{Lm}) \quad 3.4$$

โดย  $\Delta T_{Lm} = \frac{\Delta T_2 - \Delta T_1}{\ln\left(\frac{\Delta T_2}{\Delta T_1}\right)} = \frac{\Delta T_1 - \Delta T_2}{\ln\left(\frac{\Delta T_1}{\Delta T_2}\right)} \quad 3.5$

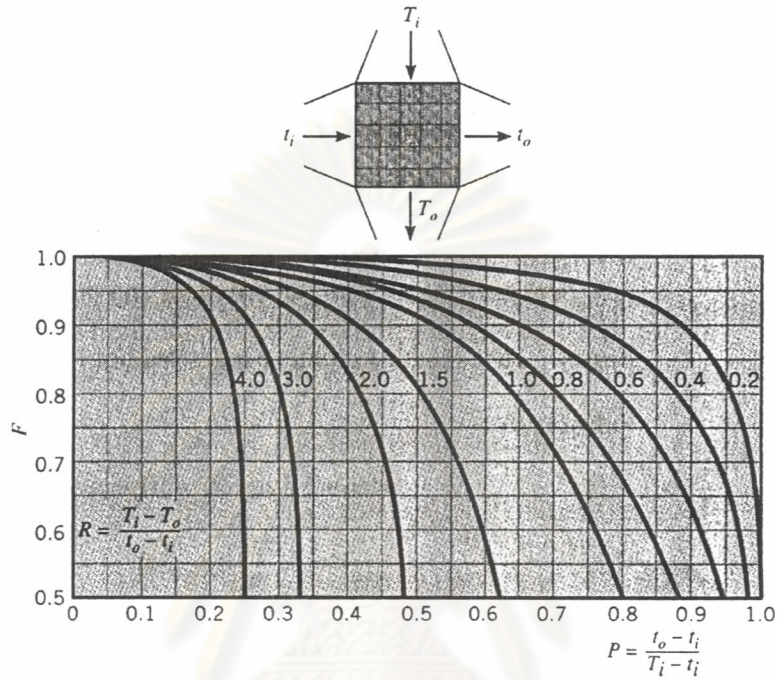
ซึ่ง  $\left[ \begin{array}{l} \Delta T_1 = T_{h,1} - T_{c,1} = T_{h,i} - T_{c,o} \\ \Delta T_2 = T_{h,2} - T_{c,2} = T_{h,o} - T_{c,i} \end{array} \right] \quad 3.6$

โดยหม้อไอน้ำรถยนต์นั้นเป็นแบบ Cross flow heat exchanger แบบของไหลทั้งสองอย่างไม่ผสมกันดังนั้นจะได้ค่า



$$\Delta T_{lm} = F \Delta T_{lm,CF} \tag{3.7}$$

โดยค่า  $F$  เป็น correction factor ซึ่งหาได้จากรูปที่ 3 - 6



รูปที่ 3 - 6 ตัวประกอบปรับแก้ผลต่างอุณหภูมิ single pass, cross flow heat exchanger with both fluid unmixed ( Fundamentals of Heat and Mass Transfer )

ดังนั้นจะได้

$$U = \frac{q}{A(\Delta T_{lm})} = \frac{\dot{m}_h c_{p,h} (T_{h,i} - T_{h,o})}{A(\Delta T_{lm})} \tag{3.8}$$

สรุปสมการที่ใช้ในการหาค่าความต้านทานเฟอ์ลิง ( $R_r$ ) มีสมการ 3.2 และ 3.8

$$U = \frac{\dot{m}_h c_{p,h} (T_{h,i} - T_{h,o})}{A(\Delta T_{lm})}$$

$$R_r = \frac{1}{U} - \frac{1}{U_o}$$