



บทที่ 1

บทนำ

## 1.1 สาเหตุและที่มาของปัญหา

การพาความร้อนแบบบังคับ ( Forced Convection Heat Transfer ) จะเกิดขึ้นเมื่อของไหลถูกทำให้เคลื่อนที่ไปตามท่อ โดยมีแรงจากเครื่องมือกลมากระทำ เช่น บีม , พัดลม เป็นต้น โดยที่อุณหภูมิของผิวท่อและของไหลแตกต่างกัน ตัวอย่างเช่น การไหลของของไหลในเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อน เป็นต้น

ปัจจุบันนี้การออกแบบเครื่องแลกเปลี่ยนความร้อน ต้องการให้ได้ท่อที่ใช้แลกเปลี่ยนความร้อนที่มีอัตราส่วนของพื้นที่แลกเปลี่ยนความร้อนต่อปริมาตรสูง ซึ่งส่งผลให้ได้ค่าสัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อน ( Heat Transfer Coefficient ) สูงขึ้น ต้นทุนในการผลิตต่ำ เครื่องมีน้ำหนักเบา และได้ท่อที่มีเส้นผ่าศูนย์กลางไฮดรอลิก ( Hydraulic Diameter ) ที่เล็กลง และผลประการสุดท้ายจะทำให้การไหลในท่อเป็นแบบลามินาร์ ( Laminar ) ( Shah R.K. and London , 1971 ) ดังนั้นทฤษฎีเกี่ยวกับการไหลแบบลามินาร์ ( Laminar ) สำหรับการแลกเปลี่ยนความร้อนจึงเป็นเรื่องสำคัญที่ต้องศึกษา

นอกเหนือจากท่อวงกลมและแผ่นขนานแล้ว ท่อที่มีหน้าตัดรูปอื่นๆ ก็ได้ถูกวิจัยเพิ่มขึ้นเป็นอย่างมากด้วยความจริงที่ว่าอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนส่วนใหญ่ใน เครื่องปรับอากาศ เครื่องจักรกำลังของจรวด ( Rocket Power Plant ) หม้อน้ำรถยนต์ ฯลฯ จะมีท่อที่ใช้แลกเปลี่ยนความร้อนที่ไม่ใช่ท่อกลม ( Noncircular Duct ) ซึ่งได้มีการวิเคราะห์ผลทางทฤษฎีและวิเคราะห์ผลการทดลองในบางส่วนของท่อที่ไม่ใช่วงกลม ( Noncircular Duct ) ตามสภาวะเงื่อนไขของการไหลและสภาวะทางความร้อน ( Flow and Thermal Condition ) ดังนี้

1. การแจกแจงรูปร่างความเร็วและอุณหภูมิคงรูปแล้ว ( Fully Developed Velocity and Temperature Profile )
2. การแจกแจงรูปร่างความเร็วคงรูปแล้วขณะที่การแจกแจงรูปร่างอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนรูป ( Fully Developed Velocity Profile and Developing Temperature Profile )

3. การแจกแจงรูปร่างความเร็วและอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนรูปพร้อม ๆ กัน ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile )

และสภาวะเงื่อนไขดังกล่าวยังขึ้นอยู่กับสภาวะของเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) ที่ผิวอีกด้วย ซึ่งสภาวะขอบเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) ที่พบบ่อยได้แก่อุณหภูมิที่ผิวคงที่ ( Constant Wall Temperature )  $T$  และการให้ความร้อนต่อพื้นที่ผิวคงที่ ( Constant Heat Flux )  $H_1$

อย่างไรก็ตามความรู้ ตลอดจนข้อมูลของการพาความร้อนแบบลามินาร์ ( Laminar ) ในท่อที่ไม่ใช่วงกลม ( Noncircular Duct ) ยังไม่สมบูรณ์พอโดยเฉพาะอย่างยิ่งในเรื่องของการพาความร้อนในท่อสามเหลี่ยมแบบลามินาร์ ( Laminar ) ในช่วงของการแจกแจงรูปร่างความเร็วและอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนรูป ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile ) ( Sadick Kakac , 1992 ) ดังจะกล่าวในหัวข้อต่อไป

## 1.2 การสำรวจงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

ในที่นี้จะไม่กล่าวเกี่ยวกับการพาความร้อนแบบบังคับ ( Forced Convection ) ในท่ออื่นใดนอกจากท่อสามเหลี่ยมเท่านั้นและจะกล่าวโดยพอสังเขป อันจะเป็นผลเชื่อมโยงไปสู่งานวิจัยในครั้งนี้

Sparrow and Haji-Sheikh ( 1965 ) ได้ทำการวิจัยเกี่ยวกับการพาความร้อนในท่อสามเหลี่ยมด้านเท่า สามเหลี่ยมฐานโค้ง ( Circular Sector Duct ) ที่มีมุมเปิด  $2\alpha$  , ตั้งแต่ 0 ถึง 180 องศา และสามเหลี่ยมมุมฉากที่มีมุมเปิด  $\alpha$  , ตั้งแต่ 0 ถึง 90 องศา โดยการแก้ปัญหามomentum และสมการพลังงาน ( Momentum and Energy Equation ) ในช่วงลามินาร์ ( Laminar ) ที่มีการแจกแจงรูปร่างความเร็วและอุณหภูมิคงรูป ( Fully Developed Velocity and Temperature Profile ) ที่สภาวะของเขตทางความร้อน ( Thermal Condition ) แบบ H1 ด้วยวิธีวิเคราะห์เชิงตัวเลข ( Numerical Method ) ผลการวิเคราะห์ที่ได้ถูกแสดงด้วยกราฟ ซึ่งพอจะสรุปได้ว่าที่  $\alpha$  , ใดๆ ที่เท่ากันแล้ว ท่อสามเหลี่ยมฐานโค้ง ( Circular Sector Duct ) จะให้ค่า  $Nu_{H_1}$  มากที่สุด สำหรับท่อสามเหลี่ยมด้านเท่าและสามเหลี่ยมมุมฉาก ผลที่ได้ที่  $\alpha = 0$  และ 90 องศา จะมีค่า  $Nu_{H_1}$  เท่ากัน และสำหรับสามเหลี่ยมมุมฉากแล้วกราฟจะสมมาตรที่  $\alpha = 45$  องศา

Kutatelade and Borishanski ( 1966 ) ได้ทำการวิเคราะห์การพาความร้อนแบบบังคับในท่อสามเหลี่ยมหน้าจั่วแบบลามินาร์ ( Laminar ) ในช่วงการแจกแจงรูปร่างของความเร็วและอุณหภูมิคงรูปแล้ว ( Fully Developed Velocity and Temperature Profile ) ที่สภาวะขอบเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) เป็นแบบ T และมีมุมเปิด  $2\theta$  เท่ากับ 20, 40, 60, 80, 90 และ 100 องศา ผลการวิเคราะห์แสดงให้เห็นว่ายิ่งมุมเปิดมากขึ้นแล้ว ค่าของ  $Nu_T$  ก็จะมีมากขึ้นด้วย

Wibulswas ( 1966 ) ได้ใช้การวิเคราะห์เชิงตัวเลข ( Numerical Method ) แก้ปัญหาของสมการโมเมนตัมและสมการพลังงาน ( Momentum and Energy Equation ) ของการพาความร้อนแบบบังคับในท่อสามเหลี่ยมด้านเท่าและสามเหลี่ยมหน้าจั่วมุมฉากที่มีการไหลแบบลามินาร์ ( Laminar ) ในช่วงการแจกแจงรูปร่างของความเร็วและอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนแปลงรูปพร้อม ๆ กัน ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile ) และช่วงการแจกแจงรูปร่างของความเร็วและอุณหภูมิคงรูปแล้ว ( Fully Developed Velocity and Temperature Profile ) ที่สภาวะของเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) เป็นแบบ H1 และ T โดยใช้อากาศเป็นของไหล ซึ่งไม่คำนึงถึงความเร็วในแนวตั้งฉากกับการไหล ผลของความหนืด ( Viscosity ) และการนำความร้อนในแนวการไหล และยังได้ทดลองหาค่า  $Nu_{H1}$  ของท่อสามเหลี่ยมด้านเท่าของการไหลแบบลามินาร์ ( Laminar ) ในช่วงของการแจกแจงรูปร่างความเร็วคงรูปแล้วและอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนแปลงรูป ( Fully Developed Velocity and Developing Temperature Profile ) และช่วงของการแจกแจงรูปร่างของความเร็วและอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนแปลงรูปพร้อม ๆ กัน ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile ) โดยการทดลองเพื่อทำการเปรียบเทียบกับผลวิเคราะห์เชิงตัวเลข ( Numerical Method ) ที่ได้ พบว่าค่าที่ได้จากผลการทดลองมีค่าใกล้เคียงกับค่าที่ได้จากการวิเคราะห์

พีรพงศ์ ตั้งศิริมงคล ( 2519 ) ได้ทำการสร้างเครื่องมือทำการทดลองเพื่อวิจัยการพาความร้อนแบบบังคับในท่อสามเหลี่ยมด้านเท่า และสามเหลี่ยมหน้าจั่วมุมฉากที่มีการไหลแบบลามินาร์ ( Laminar ) จนถึงทรานซิชัน ( Transition ) ในช่วงที่การแจกแจงรูปร่างความเร็ว และอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนแปลงรูปพร้อม ๆ กัน ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile ) และมีสภาวะขอบเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) เป็นแบบ T แล้วนำผลที่ได้มาสรุปเป็นสูตรที่มีความสัมพันธ์ระหว่างค่า  $Nu$  และ  $Gz$  ผลที่ได้เมื่อเปรียบเทียบกับค่าที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธีวิเคราะห์ทางตัวเลข ( Numerical Method ) ของ Wibulswas ( 1966 ) พบว่าค่า  $Nu_T$  เฉลี่ยที่ได้มีค่าเบี่ยงเบนจากกันในช่วงที่มีค่า  $Gz$  สูง ๆ

พงษ์ธร จรรย์ญากรณ์ ( 2520 ) ได้ทำการสร้างเครื่องมือ เพื่อทำการทดลองวิจัยการพาความร้อนแบบบังคับของอากาศของท่อสามเหลี่ยมด้านเท่าและท่อสามเหลี่ยมหน้าจั่วมุมฉาก โดยมีการไหลแบบเทอร์บูเลนต์ ( Turbulent ) ในช่วงที่การแจกแจงรูปร่างความเร็วและอุณหภูมิกำลังเปลี่ยนแปลงพร้อม ๆ

กัน ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile ) โดยมีสภาวะขอบเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) เป็นแบบ T จากผลการทดลองที่ได้ได้นำมาสรุปเป็นสูตร ( Empirical Formula )

### 1.3 ขอบเขตของงานวิจัย

ดังจะเห็นได้ว่าการวิจัยในอดีตที่ผ่านมา นั้น การพาความร้อนแบบบังคับในท่อสามเหลี่ยม หน้าจั่วมุมฉาก ซึ่งการไหลเป็นแบบลามินาร์ ( Laminar ) ในช่วงที่มีการเปลี่ยนแปลงรูปร่างของความเร็ว และอุณหภูมิพร้อมๆ กัน ( Simultaneously Developing Velocity and Temperature Profile ) ที่สภาวะของเขตทางความร้อน ( Thermal Boundary Condition ) เป็นแบบการให้ความร้อนต่อพื้นที่ผิวคงที่ ( Constant Heat Flux ) H1 โดยใช้อากาศเป็นของไหลยังมิได้มีผู้ได้ทำการวิจัยโดยใช้วิธีการทดลองเลย ดังนั้นรูปแบบการไหลและสภาพการให้ความร้อนดังที่ได้กล่าวมาแล้วนั้นจึงเป็นขอบเขตของงานวิจัยในครั้งนี้

### 1.4 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย

1.4.1 เพื่อนำผลที่ได้จากการทดลอง มาสรุปเป็นสูตร ( Empirical Formula ) ในรูปของ  $Nu_{l, Gz}$  และตัวแปรอื่น ๆ ที่เหมาะสม

1.4.2 เพื่อนำผลของการวิเคราะห์ข้อมูลจากการทดลองไปเปรียบเทียบกับผลที่ได้จากการวิเคราะห์เชิงตัวเลข ( Numerical Method ) ที่มีอยู่แล้วโดย P. Wibulswas ( 1966 )

### 1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1.5.1 ทำให้ทราบถึงความสัมพันธ์ของ  $Nu_{l, Gz}$  และตัวแปรอื่น ๆ ที่เหมาะสม ของอากาศในรูปแบบการไหลดังที่ได้กล่าวมาแล้ว

1.5.2 ทำให้เกิดความสมบูรณ์ของความรู้และข้อมูลที่เกี่ยวข้องกับการพาความร้อนในท่อ

สามเหลี่ยมหน้าจั่วมุมฉาก ในช่วงการไหลแบบลามินาร์ ( Laminar )

1.5.3 ผลการวิเคราะห์ที่ได้จะเป็นประโยชน์ต่อการออกแบบอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อน ทำให้ผู้ออกแบบสามารถเลือกใช้ลักษณะท่อที่เหมาะสมกับแต่ละลักษณะของงาน อันจะเป็นผลให้ได้อุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนที่กะทัดรัด มีสมรรถนะสูงและราคาถูกเมื่อเทียบกับท่อกลมเนื่องจากท่อสามเหลี่ยมมีพื้นที่ผิวต่อปริมาตรท่อมากกว่า และบางครั้งเนื้อที่มีอยู่อาจจะเอื้ออำนวยต่อการใช้ท่อสามเหลี่ยมมากกว่าท่อชนิดอื่น