

บทที่ 2

หลักการและทฤษฎี

ทฤษฎีการถ่ายเทความร้อน แบ่งออกได้เป็น 3 รูปแบบใหญ่ๆ คือ ทฤษฎีการนำความร้อน (Heat Conduction) ทฤษฎีการพาความร้อน (Heat Convection) และทฤษฎีการแผ่รังสีความร้อน (Heat radiation)

2.1 การนำความร้อน (Heat Conduction)

การนำความร้อนเป็นรูปแบบหนึ่งของการถ่ายเทความร้อนที่เกิดจากการเปลี่ยนแปลงพลังงานระหว่างบริเวณที่มีอุณหภูมิสูงกับบริเวณที่มีอุณหภูมิต่ำกว่า อันเนื่องมาจากการชนกันของโมเลกุล ในกรณีของของไหลหยุดนิ่ง และเนื่องจากกระแสของอิเล็กตรอนในกรณีของโลหะ ดังนั้นโลหะที่นำความร้อนได้ดี จึงมีคุณสมบัติการนำไฟฟ้าได้ดีด้วย

ทฤษฎีการนำความร้อนเบื้องต้นกล่าวไว้ว่า “อัตราการนำความร้อนในทิศทางที่กำหนดให้จะเป็นสัดส่วนโดยตรงกับพื้นที่ที่ตั้งฉากกับการนำและความลาดของอุณหภูมิในทิศทางนั้น” ดังนั้นจึงได้ว่า

$$Q_x \propto A$$

$$\propto \frac{-\partial T}{\partial X}$$

$$Q_x = \frac{-KA\partial T}{\partial X}$$

$$q_x = \frac{Q_x}{A} = \frac{-K\partial T}{\partial X}$$

โดยที่

Q_x = อัตราการถ่ายเทความร้อนในทิศทางตามแนวแกน X ซึ่งมีค่าเป็นบวกหน่วยเป็น Btu/hr

q_x = อัตราการถ่ายเทความร้อนต่อหน่วยพื้นที่ในทิศทางตามแนวแกน X ซึ่งมีค่าเป็นบวก หน่วยเป็น $Btu / hr - ft^2$

k = ค่าการนำความร้อน (Thermal conductivity), $Btu / hr - ft - F$ หรือ $w/m-c$

$$\frac{\partial T}{\partial X} = \text{ค่าความลาดของอุณหภูมิ}$$

จากการนำความร้อนเบื้องต้น เราสามารถประยุกต์ใช้เพื่อพิสูจน์หาสมการการนำความร้อนใน 3 มิติ โดยมีเงื่อนไขขอบเขตต่างๆกันได้ สมการดังนี้

$$\nabla^2 T + \frac{g}{k} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t}$$

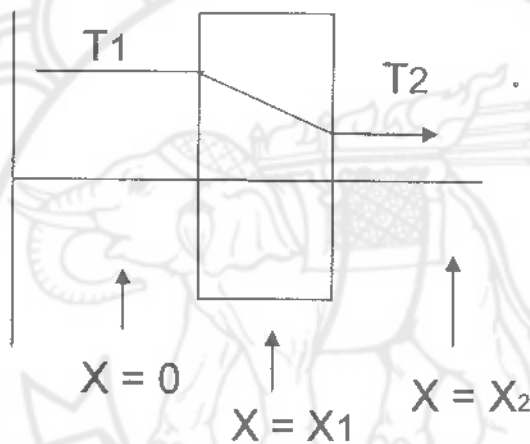
เมื่อ $\nabla^2 T =$ The Laplacian operator

$g =$ แหล่งพลังงานที่สร้างขึ้นโดยตัวกลาง $= \theta$

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \theta \quad \text{เพราะฉะนั้น} \quad \frac{d^2 T}{dx^2} = \theta$$

จะได้ $T = Bx + c$

ผ่านผนังที่สภาวะสม่ำเสมอและไม่มีแหล่งพลังงานภายในผนัง มีเงื่อนไขขอบเขตดังนี้



รูปแสดงเงื่อนไขการนำความร้อนผ่านผนัง

$$x = x_1, x_2, T = T_1, T_2$$

จะได้

$$Q(x) = \frac{-k(T_1 - T_2)}{x_1 - x_2}$$

เมื่อ

$$T_1 = \text{อุณหภูมิผิวขอบเขตที่ } x = x_1 \quad c$$

$$T_2 = \text{อุณหภูมิผิวขอบเขตที่ } x = x_2 \quad c$$

2.2 การพาความร้อน (Heat Convection)

การพาความร้อนเกิดขึ้นเมื่อของไหลไหลผ่านพื้นที่ของวัตถุแข็ง หรือไหลในท่อ โดยขณะนั้น อุณหภูมิของของไหล และพื้นผิวดังกล่าวแตกต่างกัน จะเกิดการถ่ายเทความร้อนขึ้นระหว่างของไหลกับผิวของวัตถุแข็งอันเนื่องมาจาก การเคลื่อนที่ของของไหล สัมพันธ์กับพื้นที่ผิว ถ้าการเคลื่อนที่ของของไหล เกิดจากแรงภายนอก มักกระทำเช่นมีปั๊มหรือพัดลมมาทำให้ของไหลเคลื่อนที่ จะเรียกการถ่ายเทความร้อนดังกล่าวว่า “การพาความร้อนแบบบังคับ (Force convection)” แต่การเคลื่อนที่ของของไหล เกิดจากแรงลอยตัวเนื่องจากความแตกต่าง ของความหนาแน่น ซึ่งมีผลมาจากการที่ อุณหภูมิภายในของไหล แตกต่างกันลักษณะการถ่ายเทความร้อน ดังกล่าวเรียกว่า “การพาความร้อนแบบอิสระ หรือการพาความร้อนแบบธรรมชาติ (Free or natural convection)”

สำหรับการคำนวณหาการถ่ายเทความร้อน โดยการพาระหว่างพื้นผิวที่มีอุณหภูมิ T_w กับของไหลที่ผ่านพื้นที่ผิวดังกล่าวซึ่งมีอุณหภูมิ T_f และสัมประสิทธิ์การพาความร้อน h สามารถคำนวณได้จากสมการ

$$q = h (T_f - T_w) A$$

$$q = \text{อัตราการพาความร้อนต่อหน่วยพื้นที่ } \text{Btu / hr - ft}^2$$

$$h = \text{สัมประสิทธิ์การพาความร้อน } \text{Btu / hr - ft}^2 \text{ } ^\circ\text{F}$$

ΔT = ค่าแตกต่างระหว่างสองจำนวน ทั้ง T_f และ T_w ไม่ว่าตัวใดตัวหนึ่งมีค่ามากกว่าตัวนั้นเป็นตัวตั้งลบตัวที่น้อยกว่า

สมการการถ่ายเทความร้อน โดยการพาข้างต้น บางครั้งเรียกว่า “Newton law of cooling” การพาความร้อนแบ่งออกเป็น 2 แบบ ได้แก่ การพาความร้อนตามธรรมชาติ และการพาความร้อนโดยบังคับ

สัมประสิทธิ์การพาความร้อน (h) นั้นขึ้นอยู่กับหลายปัจจัย อาทิ แบบการไหล (พิจารณาจากตัวเลขเรย์โนลด์ส์, (Re) การพัฒนาของชั้นขีดผิวความเร็ว (Velocity boundary layer) และชั้นขีดผิวความร้อน (พิจารณาจากตัวเลขพรันด์เทิล, Pr) รวมถึงลักษณะรูปร่างทางเรขาคณิตของพื้นผิวของแข็ง การวิเคราะห์เชิงมิติกับผลการทดลองมีความจำเป็นต่อการสัมประสิทธิ์การพาความร้อนด้วยเช่นกัน สรุปได้ว่าปัจจัยที่มีผลต่อสัมประสิทธิ์การพาความร้อนก็คือสมบัติของของไหลและลักษณะเฉพาะของการไหล สมบัติของของไหล ได้แก่ สภาพนำความร้อน (k , W/m.K) ความหนาแน่น (ρ , kg/m³) ความหนืดสมบูร์น (μ , Pa.s) ความจุความร้อนจำเพาะ (C_p , J/kg.K) และค่าสัมประสิทธิ์การขยายตัวเชิงปริมาตร (β , K⁻¹)

ตัวเลขพรันด์เทิล (Prandtl number) เป็นสมบัติการไหล เป็นอัตราส่วนระหว่างสภาพแพร่ทางโมเมนต์ดัมต่อสภาพแพร่ทางความร้อน

$$Pr = \frac{\nu}{\alpha} = \frac{\mu / \rho}{k / \rho C_p} = \frac{\mu C_p}{k}$$

ลักษณะเฉพาะของการไหลพิจารณาจาก

1. แบบของการพาความร้อน ได้แก่ การพาความร้อนตามธรรมชาติ และการพาความร้อนโดยบังคับ สัมประสิทธิ์การพาความร้อนโดยบังคับมีค่ามากกว่า

2. ลักษณะการไหลผ่านผิวของแข็ง ซึ่งยังแบ่งย่อยเป็นหลายประเภท อาทิ การไหลทิศเดียวกัน (Parallel flow) การไหลสวนทาง (Counter flow) การไหลขวางตั้งฉาก (Cross flow) การไหลท่วมแผ่นราบหรือแผ่นโค้ง

3. แบบการไหล แบบการไหลจะมีผลต่อสัมประสิทธิ์การพาความร้อน สำหรับการไหลแบบปั่นป่วนจะให้สัมประสิทธิ์การพาความร้อนมีค่าสูงกว่า

แบบของการไหลพิจารณาจากค่าของตัวเลขเรย์โนลด์ส์ (Reynolds Number) ตามสมการ

$$Re = \frac{\rho u l_c}{\mu} = \frac{\rho u l_c}{\nu}$$

u คือความเร็วของของไหล (m/s)

l_c คือความยาว(m)

ρ คือความหนาแน่นของของไหล (kg/m^3)

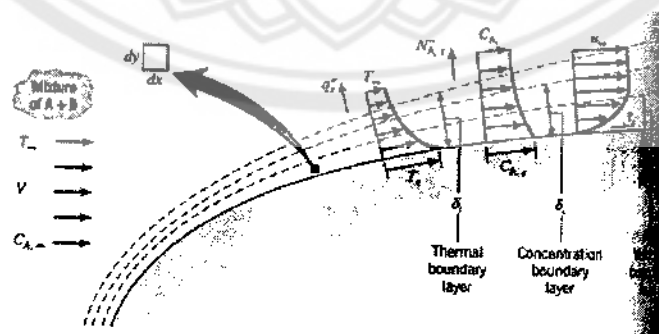
μ คือความหนืดสัมบูรณ์ของของไหล(Pa.s)

ν คือความหนืดจลน์ของของไหล (m^2/s)

แบบของการไหลแบ่งออกเป็นการไหลแบบราบเรียบ(Laminar flow) การไหลแบบปั่นป่วน(Turbulent) และการไหลแบบทรานซิชัน(transition flow) นอกจากพารามิเตอร์ไร้มิติ Pr และ Re ที่ได้กล่าวมาแล้วพารามิเตอร์อื่น ๆ ที่มีความสำคัญต่อการพาความร้อน คือ ตัวเลขนัสเซิลท์ (Nusselt number, Nu) มีสมการดังนี้

$$Nu = \frac{h l_c}{k}$$

ชั้นขีดผิวความเร็ว ณะของไหลไหลบนแผ่นราบ ของไหลในบริเวณใกล้ๆกับผิวแผ่นราบจะมีความเร็วเปลี่ยนแปลง ทั้งนี้ เป็นผลมาจากความหนืดของของไหลเอง จากรูปได้ว่า



รูปที่ 2.1 ชั้นขีดผิวความเร็วบนพื้นผิวโค้ง

1. ที่ขอบนำของแผ่นราบพบว่า $u = 0$ ที่ $x = 0, y = 0$ จากนั้นชั้นซิดผิวความเร็วจึงเริ่มพัฒนาไปตามความยาวของแผ่นราบและมีความหนาของชั้นซิดผิวความเร็ว $\delta = \delta(x)$ ที่ระยะ x ใดๆ ความเร็วของของไหลที่ความหนาของชั้นซิดผิวความเร็วนี้กำหนดเป็น $u = 0.99u_\infty$ โดยที่ u_∞ คือความเร็วของกระแสการไหลอิสระ (free stream)

2. ภายในชั้นซิดผิวความเร็ว ความเร็วย่อยแนวแกน $u(x,y)$ เปลี่ยนแปลงกับระยะวัดตั้งฉากกับแผ่นราบ (ระยะ y) ที่ระยะ x ใดๆ จากขอบนำ จึงทำให้เกิดพจน์ $\partial u / \partial y$ ซึ่งมีผลทำให้เกิดความเค้นเฉือนระหว่างชั้นของไหลที่อยู่ใกล้ๆ กัน และระหว่างของไหลกับผิวแผ่นราบ ตามสมการ

$$\tau_x = \mu \frac{\partial u}{\partial y} \quad \text{ที่ } y = y$$

ที่ผิวแผ่นราบ

$$\tau_w = \mu \left. \frac{\partial u}{\partial y} \right|_{y=0}$$

สัมประสิทธิ์การแฉะที่ (C_x) พิจารณาในช่วงความยาว $x = 0$ ถึง $x = L$

$$C_m = \frac{1}{L} \int_0^L C_x dx$$

แรงดูดกระทำต่อแผ่นราบขณะของไหลไหลผ่านแผ่นราบยาว L กว้าง w

$$F_{drag} = \tau_m A = C_m w L \frac{\rho u_\infty^2}{2} \quad \text{หน่วยเป็น N}$$

โดย

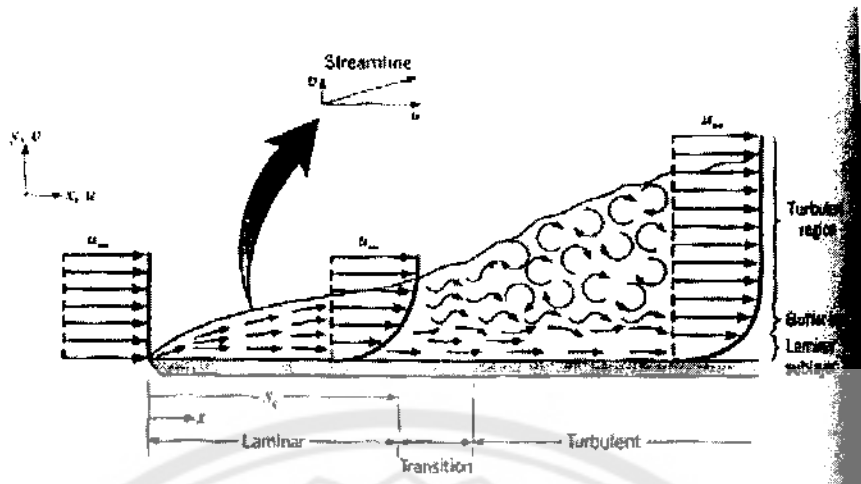
$$\tau_m = C_m \frac{\rho u_\infty^2}{2} \quad (\tau_m \text{ คือความเค้นเฉือนที่ผิวแผ่นราบ, N/m}^2)$$

ส่วนการไหลภายนอกชั้นซิดผิวความเร็วซึ่งเรียกว่า บริเวณการไหลแบบโพเทนเชียล (Potential flow region) บริเวณนี้จะไม่คำนึงถึงผลของ $\partial u / \partial y$ และไม่เกิดความเค้นเฉือนในของไหล

3. การไหลเริ่มเปลี่ยนจากบริเวณของการไหลแบบราบเรียบเป็นบริเวณของการไหลแบบปั่นป่วน เมื่อของไหลเคลื่อนที่ไปในระยะความยาววิกฤตบนแผ่นราบ (x_{cr}) ถูกกำหนดด้วยตัวเลขเรย์โนลด์ส์วิกฤต (Re_{cr})

$$Re_{cr} = \frac{u_\infty x_{cr}}{\nu} = 5 \times 10^5$$

จากสมการนี้จะให้ Re_{cr} ในกรณีของสภาพการไหลที่คำนึงถึงผลของสภาพความขรุขระของผิวแผ่นราบและมีระดับความปั่นป่วนของกระแสการไหลอิสระ

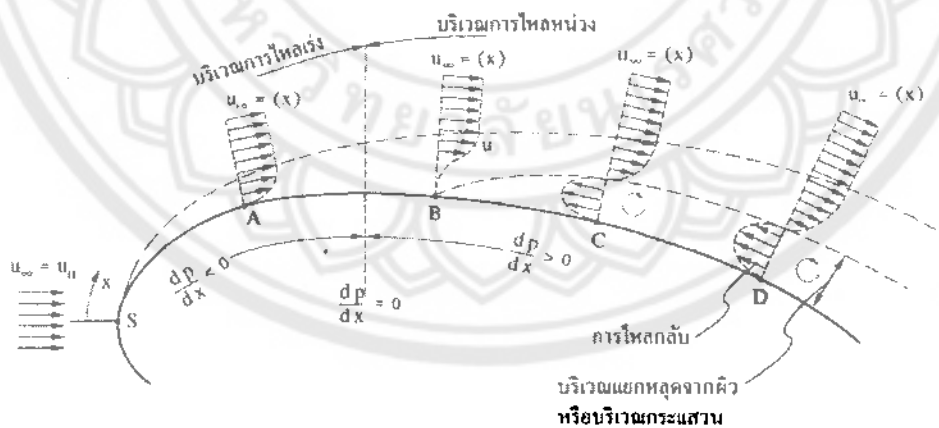


รูปที่ 2.2 ชั้นขีตผิวความเร็วสำหรับการไหลบนแผ่นราบ

ชั้นขีตผิวความเร็วในบริเวณการไหลแบบปั่นป่วนจะประกอบด้วยชั้นการไหล 3 ส่วนได้แก่

1. ชั้นความหนืด เป็นชั้นขีตผิวด้านล่างสุดอยู่ขีตผิวแผ่นราบ มีความหนาเ็น้อยมากบางที่เรียกว่า ชั้นความหนาแบบราบเรียบ (Laminar sublayer)
2. ชั้นบัฟเฟอร์ เป็นชั้นทำอยู่ถัดจากชั้นความหนืดขึ้นไป มีความปั่นป่วนขนาดเบาบาง ความเร็วของของไหลเปลี่ยนแปลงอย่างรวดเร็วกับระยะ y
3. ชั้นปั่นป่วน ในชั้นนี้จะมีมีความปั่นป่วนขนาดรุนแรง ความเร็วของของไหลเปลี่ยนแปลงไม่มากกับ ระยะ y

สำหรับการไหลบนวัตถุโค้ง ความเร็วของกระแสการไหลอิสระจะเป็นฟังก์ชันกับระยะเคลื่อนที่ (x)



รูปที่ 2.3 ชั้นขีตผิวความเร็วในบริเวณที่เกิดจุดสแตกเนชัน

$u_\infty = u_\infty(x)$ เริ่มวัดระยะ x ที่จุดสแตกเนชัน (Stagnation point) ผลของความโค้งของพื้นผิวทำให้ได้ชั้นขีตผิวความเร็วที่ $\delta = \delta(x)$ ดังรูป ที่ระยะ x หนึ่ง ความเร็วของไหลที่ผิววัตถุมีความชัน $\frac{\partial u}{\partial y}|_{y=0}$

ซึ่งเรียกว่า จุดเปลี่ยนความโค้ง (Point of inflection) หลังจากของไหลไหลผ่านจุดนี้ไปแล้ว ชั้นขีดผิวความเร็วจะเริ่มแยกหายไปจากพื้นผิวและเกิดการไหลย้อนกลับทาง

2.3 การแผ่รังสีความร้อน (Heat radiation)

เมื่อวัตถุสองวัตถุมีอุณหภูมิแตกต่างกัน ถูกแยกออกจากกันโดยสุญญากาศ การถ่ายเทความร้อนระหว่างวัตถุทั้งสองไม่สามารถเกิดขึ้น โดยการนำและการพาความร้อนได้ กรณีดังกล่าววัตถุจะถ่ายเทความร้อน ได้โดยการแผ่รังสีความร้อนเท่านั้น โดยพลังงานที่ให้ออกมาจะเป็นสัดส่วนโดยตรงกับอุณหภูมิสัมบูรณ์ (Absolute temperature) ของวัตถุนั้นๆ เช่น ถ้าวัตถุดำ (black body) ซึ่งมีพื้นที่ผิวเท่ากับ A และมีอุณหภูมิสัมบูรณ์เป็น T_1 ถูกล้อมรอบด้วยวัตถุอีกวัตถุหนึ่ง ซึ่งมีอุณหภูมิ T_2 และเป็น black body เช่นกัน พลังงานที่วัตถุอันแรกให้ออกมาโดยการแผ่รังสี

จะเท่ากับ $A\sigma T_1^4$ Btu/h หรือ ในขณะเดียวกันจะรับพลังงานจากวัตถุที่ล้อมรอบเท่ากับ $A\sigma T_2^4$ ดังนั้นปริมาณพลังงานสุทธิที่ออกจากวัตถุอันแรกโดยการแผ่รังสีคือ

$$Q = A\sigma T_1^4 - (A\sigma T_2^4) \text{ Btu/h}$$

โดย

Q = ปริมาณพลังงานสุทธิที่ออกจากวัตถุอันแรก โดยการแผ่รังสี

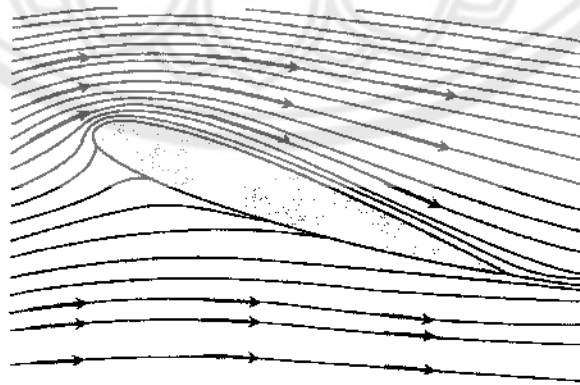
σ = Stefan-Boatman constant

$$= 0.1714 \times 10^{-8} \text{ Btu/h-ft}^2 \text{-R}^4$$

$$= 5.6697 \times 10^{-8} \text{ w/M}^2 \text{-K}^4$$

2.4 สนามเวกเตอร์

หมายถึงที่ที่ทุกๆจุดใน Space มี vector กำกับไว้เสมอ ในธรรมชาติมีตัวอย่างของสนามเวกเตอร์ เช่นสนามความเร็ว (Velocity Field) ของกระแสลมที่ไหลผ่านปีกเครื่องบิน ในรูป หรือสนามแรงโน้มถ่วงก็จัดว่าเป็นสนามเวกเตอร์ในรูป vector แต่ละตัวแทน ความเร็วของลม ณ จุดนั้นๆจะเห็นว่าทุกๆจุดจะมีเวกเตอร์ความเร็วของลมกำกับอยู่



รูปที่ 2.4 สนามเวกเตอร์ความเร็วของการไหล

2.5 ผลกระทบเกรเดียนต์ความดันต่อการไหล

จากการวิเคราะห์แรงจุดเนื่องจากความเสียดทานสำหรับการไหลบนแผ่นระนาบที่ผ่านมาเป็นผลมาจากการเกิดความเค้นเฉือนในของไหลที่มีความหนืด โดยไม่คิดผลของแรงอันเนื่องมาจากความแตกต่างของความดันหรือเกรเดียนต์ความดันเป็นศูนย์ ($dp/dx = 0$) ขนาดของเกรเดียนต์ความดันนี้ขึ้นอยู่กับรูปทรงทางเรขาคณิตของวัตถุที่จมในของไหลนั้น การไหลที่มีเกรเดียนต์ความดันบนวัตถุผิวโค้งส่งผลทำให้เกิดการไหลเร่ง ($dp/dx < 0$) และการไหลหน่วง ($dp/dx > 0$) รวมถึงการเกิดปรากฏการณ์ของการแยกหลุดจากผิว (separation) ในขณะไหล

ในรูปที่ 2.3 พิจารณาการไหลของกระแสไอส์สระซึ่งไหลด้วยความเร็ว $u_\infty = u_0$ (คงตัว) เข้าชนกับส่วนโค้งด้านหน้าของวัตถุที่จุดแตกเนชั่น (ที่จุด S ของไหลมีความเร็วกระแสไอส์สระเป็นศูนย์ ($u_x = 0$) ทำให้ของไหลมีความดันสูงสุดที่จุดนี้ ของไหลแบบชั้นซิดผิวไปตามผิวโค้งตามพิกัด X จากนั้นของไหลจะไหลไปด้วยความเร่งอันเป็นผลมาจากแรงเนื่องจากความดันสุทธิกระทำต่อของไหลในทิศเดียวกับการไหล บริเวณนี้พบว่าความดันของของไหลลดลงในทิศทางการไหลของกระแสไอส์สระ (หรือเกรเดียนต์ความดันมีเครื่องหมายเป็นลบ $dp/dx < 0$ หรือ $du_x/dx > 0$) เรียกบริเวณนี้ว่า บริเวณการไหลเร่ง ของไหลจะมีความเร็วเพิ่มขึ้นจนกระทั่งถึงความเร็วสูงสุดค่าหนึ่ง และที่จุดนี้จะพบว่า $dp/dx = 0$ จากนั้นของไหลจะไหลเข้าสู่ บริเวณการไหลหน่วง สำหรับในบริเวณนี้ความดันของของไหลจะเพิ่มขึ้นในทิศทางการไหลของกระแสไอส์สระ (หรือเกรเดียนต์ความดันมีเครื่องหมายเป็นบวก $dp/dx > 0$ หรือ $du_x/dx < 0$) ในบริเวณนี้พบว่าแรงเนื่องจากความดันสุทธิกระทำต่อของไหลในทิศตรงข้ามกับทิศการไหล โดยเฉพาะอย่างยิ่งของไหลบริเวณชั้นซิดผิวโค้งของวัตถุนั้นมี โมเมนตัม ไม่เพียงพอที่จะเอาชนะแรงเนื่องจากความดันสุทธิในทิศตรงข้ามการไหลได้ ทำให้โมเมนตัมของของไหลลดลงจนกระทั่งความเร็วของของไหลนั้นเป็นศูนย์ และจะไหลไปตามทิศของแรงเนื่องจากความดันสุทธิ (ในทิศตรงข้ามกับการไหลของกระแสไอส์สระ) จุด B เป็นจุดแยกหลุดจากผิวและจุดนี้เป็นจุดเริ่มต้นของบริเวณแยกหลุดจากผิว ซึ่งพบว่าที่ผิวนั้น $du/dy = 0$ ถ้าเลขพื้นที่จุดนี้ไปแล้วของไหลจะมีการไหลกลับทิศทางและทำให้โปรไฟล์ความเร็ววกกลับที่จุด C และ D ดังรูป และจะเกิดการไหลวนด้วยท้ายบริเวณแยกหลุดจากผิว บริเวณส่วนท้ายนี้เรียกว่า บริเวณกระแสสวน (wake region)