

บทที่ 4

การแก้ปัญหาคาร์แรและการพา

The Finite Volume Method for Convection-Diffusion Problems

4.1 บทนำ

ในปัญหาการไหลที่ซึ่งมีการแพร่อย่างสม่ำเสมอจะพบว่าจะมีปัญหาการไหลแบบการพาตามมาด้วยเสมอ การแพร่และการพาที่เกิดขึ้นด้วยกันและเป็นการไหลแบบคงตัวที่สามารถที่จะสามารถเขียนสมการได้เป็น

$$\text{div}(\rho u \phi) = \text{div}(\Gamma \text{grad} \phi) + S_\phi \quad (4.1)$$

เมื่อ $u = u_x + v_y$ และ ϕ เป็นคุณสมบัติการไหลที่มีค่าเป็น 1 หรือ u หรือ v เรียกสมการนี้ว่าสมการการส่งถ่าย (transport equation) เทอมทางซ้ายเป็นเทอมของการพา (convective term) เทอมนี้แสดงปริมาณสุทธิของคุณสมบัติ ϕ เทอมทางขวามือคือเทอมของการแพร่ (diffusive term) เทอมนี้จะแสดงคุณสมบัติที่เพิ่มขึ้นของ ϕ อันเนื่องมาจากการแพร่ผ่านขอบเขตเข้าสู่เอลิเมนต์ เทอมที่สองทางขวาเรียกว่าเทอมซอส (source term) เป็นเทอมที่เหลือจากการจัดสมการให้อยู่ในรูปแบบที่กำหนด

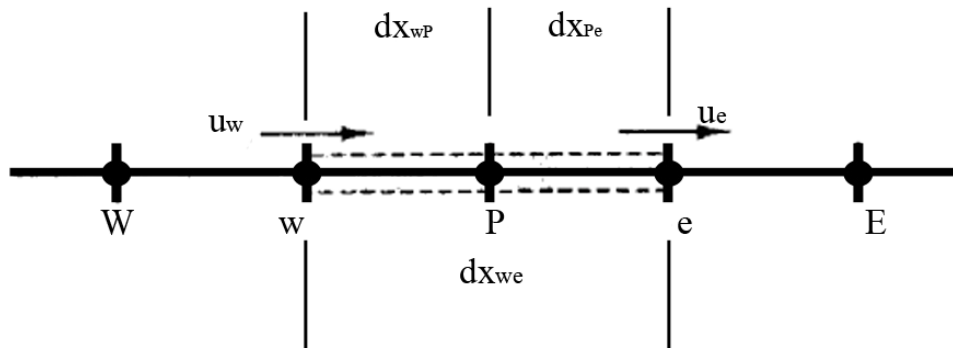
4.2 การไหลแบบการแพร่และการพาแบบคงตัวใน 1 มิติ

เมื่อไม่มีซอสเทอมสมการสามารถเขียนได้เป็น

$$\frac{d}{dx}(\rho u \phi) = \frac{d}{dx} \left(\Gamma \frac{d\phi}{dx} \right) \quad (4.2)$$

จากสมการต่อเนื่องจะได้

$$\frac{d(\rho u)}{dx} = 0 \quad (4.3)$$



รูปที่ 4.1 แสดงปริมาตรควบคุม ใน 1 มิติ

จากสมการที่ 4.2 และจากรูปที่ 4.1 ทำให้เป็นสมการผลต่างได้ดังนี้

$$(\rho u A \phi)_e - (\rho u A \phi)_w = \left(\Gamma A \frac{\delta \phi}{\delta x} \right)_e - \left(\Gamma A \frac{\delta \phi}{\delta x} \right)_w \quad (4.4)$$

และจากสมการต่อเนื่อง 4.3 จะได้

$$(\rho u A)_e - (\rho u A)_w = 0 \quad (4.5)$$

จากสมการที่ 4.4 กำหนดให้

$$F = \rho u \quad \text{และ} \quad D = \frac{\Gamma}{\delta x}$$

ดังนั้นผิวหน้าของเซลล์สามารถเขียนสมการในรูปของ F และ D ได้ดังนี้

$$F_w = (\rho u)_w \quad (4.6a)$$

$$F_e = (\rho u)_e \quad (4.6b)$$

$$D_e = \frac{\Gamma_e}{\delta x_{PE}} \quad (4.6c)$$

$$D_w = \frac{\Gamma_w}{\delta x_{WP}} \quad (4.6d)$$

สมมุติ $A_w = A_e = A$ และใช้วิธีผลต่างกลางทำให้เป็นสมการผลต่างได้

$$F_e \phi_e - F_w \phi_w = D_e (\phi_E - \phi_P) - D_w (\phi_P - \phi_W) \quad (4.7)$$

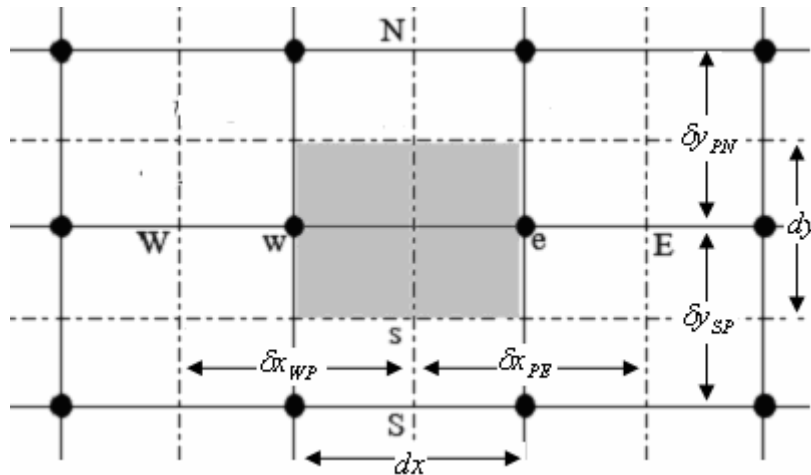
อินทิเกรตสมการต่อเนื่อง สมการที่ 4.5

$$F_e - F_w = 0 \quad (4.8)$$

สมมุติว่ารู้คุณสมบัติบางประการ สามารถที่จะประเมินค่า F_e และ F_w ได้โดยสมการ 4.7 สามารถคำนวณหาคุณสมบัติการส่งถ่าย ϕ ที่ผิวหน้า e และ w ได้

4.3 วิธีผลต่างกลาง (The central differencing scheme)

สำหรับปัญหาการไหลซึ่งมีรูปสมการเป็นแบบไม่เชิงซ้อน เมื่อใช้วิธีผลต่างกลางประยุกต์เข้าแก้ปัญหา มักจะมีปัญหาในการหาผลเฉลย กล่าวคือเมื่อค่าเรย์โนลด์มีค่าสูงและใช้วิธีผลต่างศูนย์กลางในการคำนวณจะทำให้การคำนวณขาดเสถียรภาพ ผลเฉลยที่ได้คลาดเคลื่อนจากวิธีแม่นยำ



รูปที่ 4.2 รายละเอียดของกริดแบบ Node-centered แบบ 2 มิติ

จากรูปที่ 4.2 สามารถเขียนสมการแสดงความสัมพันธ์ของ ϕ ได้ดังนี้

$$\phi_e = \frac{(\phi_P + \phi_E)}{2} \quad (4.9a)$$

$$\phi_w = \frac{(\phi_W + \phi_P)}{2} \quad (4.9b)$$

นำค่า ϕ_e และ ϕ_w แทนที่ในเทอมของการพาในสมการที่ 4.7 จะได้

$$\frac{F}{2}(\phi_P + \phi_E) - \frac{F}{2}(\phi_W + \phi_P) = D_e(\phi_E - \phi_P) - D_w(\phi_P - \phi_W) \quad (4.10)$$

สามารถเขียนอยู่ในรูปดังนี้

$$\left[\left(D_w - \frac{F_w}{2} \right) + \left(D_e + \frac{F_e}{2} \right) \right] \phi_P = \left(D_w + \frac{F_w}{2} \right) \phi_W + \left(D_e - \frac{F_e}{2} \right) \phi_E \quad (4.11a)$$

$$\left[\left(D_w + \frac{F_w}{2} \right) + \left(D_e - \frac{F_e}{2} \right) + (F_e - F_w) \right] \phi_P = \left(D_w + \frac{F_w}{2} \right) \phi_W + \left(D_e - \frac{F_e}{2} \right) \phi_E \quad (4.11b)$$

เมื่อกำหนดให้สัมประสิทธิ์หน้า ϕ_W, ϕ_E เป็น a_W, a_E ทำให้เป็นสมการผลต่างได้ดังนี้

$$a_P \phi_P = a_W \phi_W + a_E \phi_E \quad (4.12)$$

ซึ่ง

$$a_w = D_w + \frac{F_w}{2} \quad (4.13a)$$

$$a_E = D_e - \frac{F_e}{2} \quad (4.13b)$$

$$a_p = a_w + a_E + (F_e - F_w) \quad (4.13c)$$

ในสมการที่ 4.13 เทอม $(F_e - F_w)$ จะเป็นศูนย์เมื่อสมการไหลสอดคล้องกับสภาพต่อเนื่อง ดังนั้น $a_p = a_w + a_E$ จะเห็นว่าเครื่องหมายหน้าเทอม F_e เป็นลบ ถ้าหากเทอมดังกล่าวมีความเด่นชัดมากกว่าเทอม D_w โอกาสที่ a_E เป็นลบก็จะเป็นไปได้สูง และจะทำให้ความสัมพันธ์ระหว่างเทอมของสัมประสิทธิ์กลางและสัมประสิทธิ์ข้างเคียงไม่สอดคล้องตามเงื่อนไข ดังต่อไปนี้

$$\frac{\sum |a_{nb}|}{a_p} \quad (4.14)$$

เมื่อ

$$\frac{\sum |a_{nb}|}{a_p} \leq 1 \quad \text{สำหรับทุกจุดต่อในโดเมน}$$

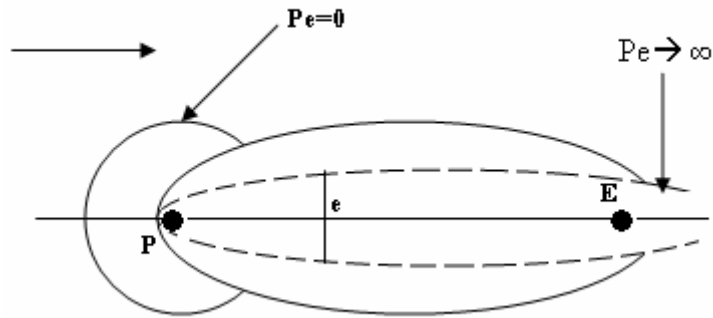
$$\frac{\sum |a_{nb}|}{a_p} < 1 \quad \text{อย่างน้อย 1 จุดต่อในโดเมน}$$

เงื่อนไขนี้ใช้ตรวจสอบเสถียรภาพในการคำนวณ หากสัมประสิทธิ์ a_E มีค่าเป็นลบย่อมส่งผลให้เทอม $\sum |a_{nb}|$ มีค่ามากกว่า a_p และขัดแย้งกับเงื่อนไข 4.14 เป็นสาเหตุทำให้ขาดความเสถียรภาพในการคำนวณ

ความสัมพันธ์ระหว่าง F_e กับ D_e ต้องเป็นไปตามเงื่อนไขดังนี้

$$\frac{\rho \cdot u}{\Gamma / \delta \cdot l} = \frac{F_e}{D_e} = Pe_e < 2 \quad (4.15)$$

นั่นคือ Pe_e ต้องมีค่าน้อยกว่า 2 เท่านั้น เมื่อพิจารณาค่าเพคเลต์จะพบว่ามิขนาดขึ้นกับค่าความหนาแน่น ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ ความเร็วของกระแสการไหล และขนาดของกริด ปัญหาในวิธีนี้คือการแพร่เด่นชัดมากกว่าการพาทำให้วิธีนี้มักใช้ไม่ได้ผล แต่วิธีนี้ถือเป็นวิธีที่ให้ความแม่นยำสูง



รูปที่ 4.3 การกระจายคุณสมบัติ ϕ ที่ค่าเพคเลตต่างๆ

4.4 วิธีผลต่างต้นกระแส (The upwind differencing scheme)

1.) เมื่อมีการไหลไปในทิศทาง $+x$ ดังรูปที่ 4.4 จะได้ $u_w > 0, u_e > 0$ เพราะฉะนั้น $F_w > 0$ และ $F_e > 0$ ถ้าคุณสมบัติทางด้านซ้ายและขวามีคุณสมบัติดังนี้

$$\phi_w = \phi_P \quad \phi_e = \phi_P \quad (4.16)$$

แทนค่าลงในสมการ 4.11 โดยไม่คิดชอสเทอม

$$(F_e \phi_P - F_w \phi_P) = D_e (\phi_E - \phi_P) - D_w (\phi_P - \phi_P) \quad (4.17)$$

จัดรูปสมการใหม่ได้เป็น

$$[D_e + (D_w + F_w) + \Delta F_x] \phi_P = D_e \phi_E + (D_w + F_w) \phi_P \quad (4.18)$$

เขียนในรูปทั่วไปได้ดังนี้

$$a_P \phi_P = a_W \phi_W + a_E \phi_E \quad (4.19a)$$

$$a_W = D_w + F_w \quad (4.19b)$$

$$a_E = D_e \quad (4.19c)$$

$$a_P = a_W + a_E + \Delta F_x \quad (4.19e)$$

2.) กรณีการไหลในทิศ $-x$ ดังรูปที่ 4.5 จะได้ว่า $u_w < 0, u_e < 0$ เพราะฉะนั้น $F_w < 0$ และ $F_e < 0$ ถ้าคุณสมบัติทางด้านซ้ายมีคุณสมบัติดังนี้

$$\phi_w = \phi_P \quad (4.20a)$$

$$\phi_e = \phi_E \quad (4.20b)$$

แทนค่าลงในสมการ 4.11 โดยไม่คิดชอสเทอม

$$(F_e \phi_E - F_w \phi_P) = D_e (\phi_E - \phi_P) - D_w (\phi_P - \phi_P) \quad (4.21)$$

จัดรูปสมการใหม่ได้เป็น

$$[D_w + (D_e + F_e) + (F_e - F_w)] \phi_P = D_w \phi_W + (D_e + F_e) \phi_E \quad (4.22)$$

เขียนในรูปทั่วไปได้ดังนี้

$$a_p \phi_p = a_w \phi_w + a_E \phi_E \quad (4.23a)$$

$$a_w = D_w \quad (4.23b)$$

$$a_E = D_e - F_e \quad (4.23c)$$

$$a_p = a_w + a_E + \Delta F_x \quad (4.23e)$$

ในวิธีนี้จะเห็นว่าสัมประสิทธิ์ของสมการดิครีโทสค์ที่ได้เป็นบวกเสมอ เทอมของ ΔF ที่รวมอยู่ในเทอมสัมประสิทธิ์กลาง a_p จะมีค่าเป็นศูนย์ ดังนั้นความสัมพันธ์ของเทอมสัมประสิทธิ์จึงผ่านเงื่อนไขเสมอ แต่มีข้อเสียคือเมื่อค่าคุณสมบัติ ϕ มีค่าต่ำผลเฉลยจะลู่ออก

4.5 The hybrid differencing scheme

เนื่องจากทั้งสองวิธีข้างต้นต่างก็มีข้อเสียดังนั้นจึงได้มีวิธีนี้ขึ้น โดยพิจารณาที่เพคเล็ตโดยที่

$$Pe = \frac{\rho \cdot u}{\Gamma / \delta l} = \frac{F}{D} \quad (4.24)$$

โดยพิจารณาว่าเมื่อ

$$|P_e| < 2 \quad \text{ให้ใช้วิธีผลต่างกลาง}$$

$$|P_e| \geq 2 \quad \text{ให้ใช้วิธีผลต่างต้นกระแส}$$

เมื่อรูปสมการทั่วไปเขียนได้ดังนี้

$$a_p \phi_p = a_w \phi_w + a_E \phi_E + (F_e - F_w) \quad (4.25)$$

โดยที่

$$a_w = \max \left[F_w, \left(D_w + \frac{F_w}{2} \right), 0 \right] \quad (4.26a)$$

$$a_E = \max \left[-F_e, \left(D_e - \frac{F_e}{2} \right), 0 \right] \quad (4.26b)$$

จากการทดสอบพบว่าเมื่อใช้วิธี Hybrid จะให้ผลเฉลยที่ลู่เข้าไม่ว่าจะใช้ค่าคุณสมบัติ ϕ มีค่าต่ำหรือค่าสูง