

บทที่ 2

ทฤษฎี

2.1 เปลือกบางแบบดัดรูปไฮปาร์

สมมติฐานเบื้องต้นของเปลือกบางที่จะศึกษาในงานวิจัยมีรายละเอียดดังต่อไปนี้ คือ

1. เปลือกมีความหนาแน่นเมื่อเทียบกับรัศมีความโค้ง
2. การเคลื่อนตัว(Deflections)ของเปลือกมีค่าน้อย
3. ความเค้นในแนวตั้งฉากกับผิวเปลือกมีค่าน้อยเมื่อเทียบกับความเค้นอื่นๆ
4. เส้นตั้งฉากกับระนาบของเปลือกบางยังคงเป็นเส้นตั้งฉากและความยาวไม่เปลี่ยนแปลงระหว่างที่ถูกแรงกระทำ
5. ความชันของผิวเปลือกมีค่าน้อย
6. ความโค้งของผิวเปลือกมีค่าน้อย
7. วัสดุเป็นแบบเนื้อเดียวและมีคุณสมบัติการยืดหยุ่นเท่ากันทุกทิศ

2.2 สมการของการสมดุล

สมการสมดุลของเปลือกบางแบบดัดที่เขียนโดย ฟลักกี [5] คือ

$$N_{xx,x} + N_{xy,y} - Q_{xx} z_{,xx} - Q_{yy} z_{,xy} + P_1 = 0 \quad (2.1)$$

$$N_{xy,x} + N_{yy,y} - Q_{xx} z_{,xy} - Q_{yy} z_{,yy} + P_2 = 0 \quad (2.2)$$

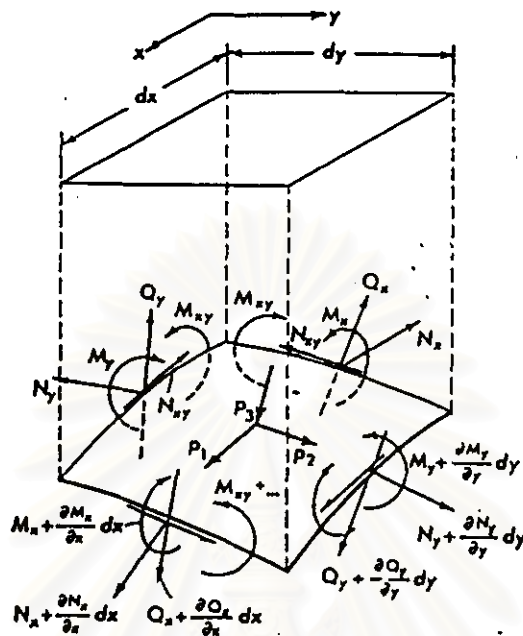
$$N_{xx} z_{,xx} + 2N_{xy} z_{,xy} + N_{yy} z_{,yy} + Q_{xx,x} + Q_{yy,y} + P_3 = 0 \quad (2.3)$$

$$M_{xx,x} + M_{xy,y} - Q_{xx} = 0 \quad (2.4)$$

$$M_{xy,x} + M_{yy,y} - Q_{yy} = 0 \quad (2.5)$$

สมการ (2.1) - (2.5) นี้ ได้ตัด เทอม $(z_{,i})^2$ และ $(z_{,i})(z_{,j}) \neq j$ เป็นส่วนประกอบทิ้งไปตามสมมติฐานข้อ 5 เนื่องจากมีค่าน้อยเมื่อเทียบกับหนึ่ง

ในรูปที่ 5 แสดงถึงเอลิเมนต์ของเปลือกบางที่มีแรงและโมเมนต์มากระทำ



รูปที่ 5 เอลิเมนต์ของเปลือกบาง

2.3 ความสัมพันธ์ระหว่างความเค้น (Stress) กับความเครียด (Strain)

$$\sigma_x = \frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_x + \nu\epsilon_y) \quad (2.6.1)$$

$$\sigma_y = \frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_y + \nu\epsilon_x) \quad (2.6.2)$$

$$\tau_{xy} = \frac{E}{2(1+\nu)} \gamma_{xy} \quad (2.6.3)$$

2.4 ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียด (Strains) กับค่าเคลื่อนตัว (Displacements)

$$\epsilon_x = \frac{\partial u}{\partial x} - \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \zeta - w \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \quad (2.7.1)$$

$$\epsilon_y = \frac{\partial v}{\partial y} - \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \zeta - w \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \quad (2.7.2)$$

$$\gamma_{xy} = \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} - 2 \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \zeta - 2w \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \quad (2.7.3)$$

2.5 ความสัมพันธ์ระหว่างแรงและโมเมนต์ต่อหน่วยความยาว (Stress Resultants) กับค่าเคลื่อนตัว (Displacements)

$$N_{xx} = K[u_{,x} + vv_{,y} - (z_{,xx} + vZ_{,yy})w] \quad (2.8.1)$$

$$N_{yy} = K[v_{,y} + vu_{,x} - (z_{,yy} + vZ_{,xx})w] \quad (2.8.2)$$

$$N_{xy} = K \frac{(1-\nu)}{2} [u_{,y} + v_{,x} - 2z_{,xy} w] \quad (2.8.3)$$

$$M_{xx} = -D(w_{,xx} + vW_{,yy}) \quad (2.8.4)$$

$$M_{yy} = -D(w_{,yy} + vW_{,xx}) \quad (2.8.5)$$

$$M_{xy} = -D(1-\nu)w_{,xy} \quad (2.8.6)$$

$$K = \frac{Eh}{(1-\nu^2)} \quad (2.8.7)$$

$$D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)} \quad (2.8.8)$$

โดยกำหนดให้

ค่า u v และ w เป็นค่าเคลื่อนตัวที่ผิวกลางของเปลือก

2.6 สภาพขอบ 3 ชนิดที่พิจารณาคือ

ขอบแบบ CLAMPED จะมีเงื่อนไขขอบเขตที่ค่า x มีค่าคงที่ คือ

$$u=0 \quad v=0 \quad w=0 \quad \text{และ} \quad w_{,x} = 0$$

ขอบแบบ SIMPLY SUPPORT จะมีเงื่อนไขขอบเขตที่ค่า x มีค่าคงที่ คือ

$$u=0 \quad v=0 \quad w=0 \quad \text{และ} \quad M_{xx} = 0$$

ขอบแบบ FREE EDGE จะมีเงื่อนไขขอบเขตที่ค่า x มีค่าคงที่ คือ

$$N_{xx} = 0 \quad N_{xy} = 0 \quad Q_{xx} = 0 \quad \text{และ} \quad M_{xx} = 0$$

2.7 วิธีการแปรผัน (Variational Method)

การสร้างสมการไฟไนต์เอลิเมนต์เพื่อจะนำไปหาค่าเมตริกซ์ของความแข็งเกร็งของปัญหาโดยวิธีการแปรผัน (Variational Method) เป็นวิธีการที่นิยมใช้ในการวิเคราะห์ปัญหาเกี่ยวกับโครงสร้าง วิธีการมีดังนี้ คือ

กำหนดให้ J เป็นฟังก์ชันของพลังงานศักย์รวม (Total Potential Energy) ซึ่งเขียนเป็นสมการได้ว่า

$$J = U + V \quad (2.9)$$

โดย

U = พลังงานความเครียดภายในวัตถุยืดหยุ่น (Internal Strain Energy)

V = พลังงานศักย์เนื่องจากแรงภายนอก (Potential Energy due to External Forces)

ค่า V มีค่าเท่ากับค่าลบของงาน W ($V = -W$)

พลังงานความเครียดภายในวัตถุยืดหยุ่น ประกอบด้วย

1. พลังงานที่เกิดจากการยืดหรือหดตัว (Strain Energy due to Stretching)

แทนด้วยสัญลักษณ์ U_1

2. พลังงานที่เกิดจากการโก่งตัว (Strain Energy due to Bending)

แทนด้วยสัญลักษณ์ U_2

ดังนั้นในการพิจารณาปัญหาโดยวิธีแปรผัน จึงต้องสร้างฟังก์ชัน J ของปัญหา ซึ่งในที่นี้ปัญหาที่พิจารณาคือ เปลือกบางแบบตันที่รับแรงกระทำกระจายสม่ำเสมอจากภายนอกในแนวตั้ง

พลังงานที่เกิดจากการยืดหรือหดตัว (U_1) คือ

$$U_1 = \frac{K}{2} \int \left(\varepsilon_x^2 + \varepsilon_y^2 + 2\nu\varepsilon_x\varepsilon_y + \frac{1-\nu}{2}\gamma_{xy}^2 \right) dA \quad (2.10)$$

พลังงานที่เกิดจากการโค้งตัว (U_2) คือ

$$U_2 = \frac{D}{2} \int \left(k_x^2 + k_y^2 + 2\nu k_x k_y + 2(1-\nu)k_{xy}^2 \right) dA \quad (2.11)$$

พลังงานจากแรงภายนอก (V) คือ

$$V = -W = \int (P_3 w) dA \quad (2.12)$$

ดังนั้นฟังก์ชัน J ของปัญหานี้ คือ

$$\begin{aligned} J = & \frac{K}{2} \int \left(\varepsilon_x^2 + \varepsilon_y^2 + 2\nu\varepsilon_x\varepsilon_y + \frac{1-\nu}{2}\gamma_{xy}^2 \right) dA \\ & + \frac{D}{2} \int \left(k_x^2 + k_y^2 + 2\nu k_x k_y + 2(1-\nu)k_{xy}^2 \right) dA \\ & + \int (P_3 w) dA \end{aligned} \quad (2.13)$$

และค่าความเครียดที่พิจารณาจะเป็นที่ตำแหน่งผิวกลางของเปลือก คือ

$$\begin{aligned} \varepsilon_x &= u_{,x} - z_{,xx} w \\ \varepsilon_y &= v_{,y} - z_{,yy} w \\ \gamma_{xy} &= u_{,y} + v_{,x} - 2z_{,xy} w \end{aligned} \quad (2.14)$$

สำหรับเปลือกบางแบบคี่น ค่าเปลี่ยนแปลงของความโค้ง (Change of curvature) และ ค่าการบิด (twisting) ของผิวกลาง คือ

$$\begin{aligned}
 k_x &= w_{,xx} \\
 k_y &= w_{,yy} \\
 k_{xy} &= w_{,xy}
 \end{aligned}
 \tag{2.15}$$

ดังนั้น พลังงานศักย์รวม J ของเปลือกกรุปไฮปาร์ที่เขียนอยู่ในรูปของค่าเคลื่อนตัว u v และ w คือ

$$\begin{aligned}
 J = \int \{ & (2Ku_x^2 + (1-\nu)Ku_y^2) \frac{1}{4} + (2Kv_y^2 + (1-\nu)Kv_x^2) \frac{1}{4} \\
 & + (2\nu Ku_x v_y + (1-\nu)Ku_y v_x) \frac{1}{2} - K \frac{f}{AB} (1-\nu)v_x w - K \frac{f}{AB} (1-\nu)u_y w \\
 & + \frac{1}{2} D (w_{,xx}^2 + w_{,yy}^2 + 2\nu w_{,xx} w_{,yy} + 2(1-\nu)w_{,xy}^2) + K \frac{f^2}{A^2 B^2} (1-\nu)w^2 \\
 & - P_3 w \} dA
 \end{aligned}
 \tag{2.16}$$

ในขณะที่วัตถุอยู่ในภาวะสมดุล (Equilibrium Condition) ค่าพลังงานศักย์รวม J จะมีค่าที่ต่ำที่สุด จากหลักการของค่าต่ำสุดของพลังงานศักย์รวม (Principle of Total Minimum Potential Energy) ตามวิธีการแปรผัน จะทำการหาค่าต่ำสุดของฟังก์ชัน J โดยเกี่ยวข้องกับตัวไม่รู้ค่าที่จุดต่อของเอลิเมนต์นั้น ๆ ซึ่งจะก่อให้เกิดสมการไฟไนต์ของเอลิเมนต์ของปัญหาจะมีเงื่อนไขว่า การแปรผันของพลังงานศักย์รวม มีค่าเท่ากับศูนย์ นั่นคือ

$$\delta J(\phi_i) = 0
 \tag{2.17}$$

โดยสัญลักษณ์ δ แทนการแปรผันของพลังงานศักย์รวม J ซึ่งจะได้ผลว่า

$$\frac{\partial J(\phi_i)}{\partial \phi_i} = 0
 \tag{2.18}$$

ϕ_i คือ ตัวไม่รู้ค่าที่จุดต่อของเอลิเมนต์