

บทที่ 2
วิธีที่ทำการวิจัย

2.1 ข้อสมมุติฐานเบื้องต้น

ในการวิจัยหาแรงโก่งงอของแผ่นวงแหวนที่รับแรงกดกระทำตามที่แสดงในรูปที่ 4 เมื่อ a และ b เป็นรัศมีของขอบใน และขอบนอกตามลำดับ h เป็นความหนาของแผ่นวงแหวน และ T เป็นแรงกดที่มากกระทำต่อความยาวของเส้นรอบวง ข้อสมมุติฐานเบื้องต้น มีดังต่อไปนี้.-

- 1) แผ่นวงแหวนเป็นแผ่นบาง (b ลบ a มีค่ามากกว่า h มาก)
- 2) แผ่นวงแหวนเป็นวัสดุที่เป็น isotropic และ homogeneous material
- 3) การโก่งงอเป็นแบบ elastic buckling
- 4) กฎของ Hooke สามารถนำมาใช้ได้

2.2 Governing Differential Equation (GDE)

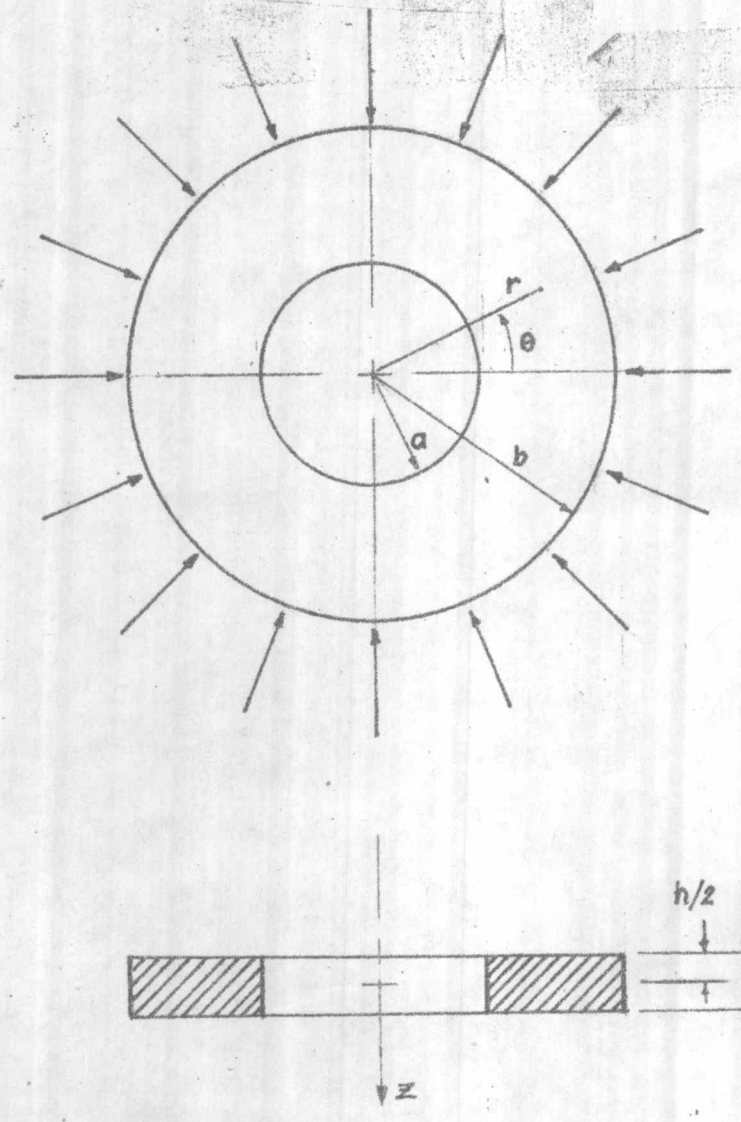
ใน polar coordinate เมื่อถือว่า body force ไม่มี เราจะได้สมการของ membrane equilibrium ดังต่อไปนี้ [8]

$$N_{rr,r} + \frac{1}{r} N_{re,e} + \frac{N_{rr} - N_{\theta\theta}}{r} = 0 \quad \dots\dots\dots(1)$$
$$\frac{1}{r} N_{\theta\theta,e} + N_{re,r} + \frac{2}{r} N_{re} = 0$$

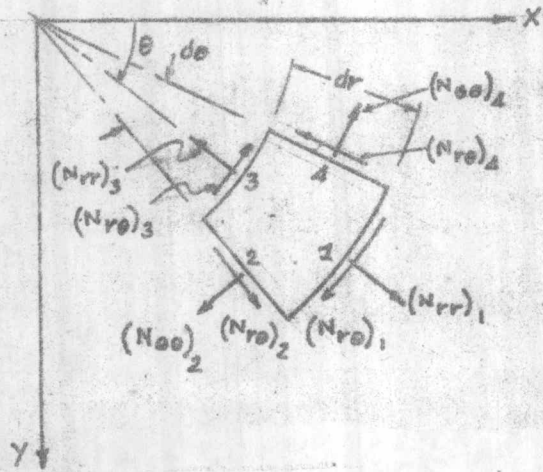
เมื่อเครื่องหมาย comma หมายถึง partial differentiation สมการแรกของ (1) ได้จากการรวมแรงตามแนวรัศมี และสมการที่ 2 ได้จากการรวมแรงทางคานตั้งฉากกับแนวรัศมี (รูปที่ 5)

จากทฤษฎีของ thin plate เมื่อมีแรงกระทำทั้งในแนวขวางและแนวระนาบของแผ่นบาง ๆ พร้อมกัน ตัดชิ้นส่วนเล็ก ๆ ของแผ่นบางมาคิดตามรูปที่ 6 เราจะได้สมการ GDE ของ bending plate อันเนื่องมาจากแรงเหล่านี้ในรูปดังนี้ [9]

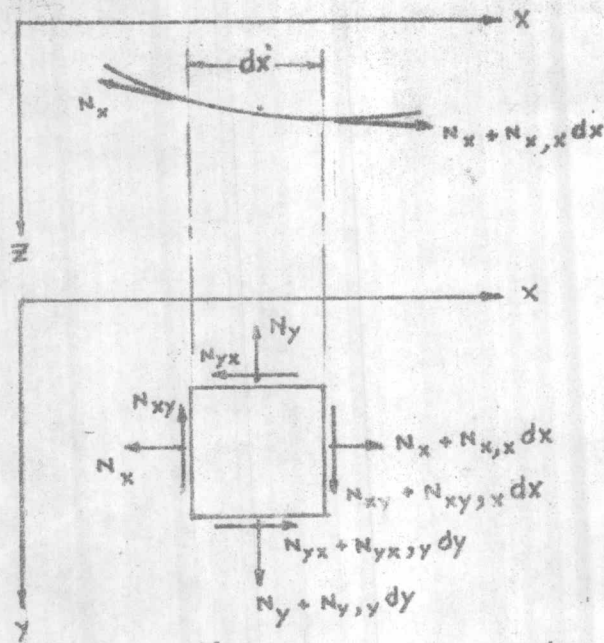
น^๓ (แรง/หน่วยความยาวของเส้นรอบวง)



รูปที่ 4 แผนวงแหวนรับแรงกดสม่ำเสมอตามขอบนอก



รูปที่ 5 แรงสมมูลใน Polar Coordinate



รูปที่ 6 พิจารณาชิ้นส่วนเล็ก ๆ ของ Plate ที่ถูกกระทำ
ทั้งแรงในแนว ขวางและแรงในแนวระนาบพร้อมกัน

$$w_{,xxxx} + 2w_{,xxyy} + w_{,yyyy} = \frac{1}{D} (N_{xx} w_{,xx} + N_{yy} w_{,yy} + 2N_{xy} w_{,xy} + q) \dots\dots\dots(2)$$

เมื่อ w คือ transverse displacement, D เป็น bending stiffness และ q เป็นแรงต่อหน่วยพื้นที่ผิวกระทำตั้งฉากกับผิว

ถ้า q = 0 สมการ (2) จะลดรูปลงเหลือ

$$w_{,xxxx} + 2w_{,xxyy} + w_{,yyyy} = \frac{1}{D} (N_{xx} w_{,xx} + N_{yy} w_{,yy} + 2N_{xy} w_{,xy}) \dots\dots\dots(3)$$

จากความสัมพันธ์ระหว่าง rectangular และ polar coordinate คือ $r^2 = x^2 + y^2$, $\theta = \arctan (y/x)$ แปลงสมการที่ 3 ให้อยู่ในรูป polar coordinate จะได้

$$D \nabla^4 w - N_{rr} w_{,rr} - N_{\theta\theta} \left(\frac{1}{r} w_{,r} + \frac{1}{r^2} w_{,\theta\theta} \right) - 2N_{r\theta} \left(\frac{1}{r} w_{,\theta} \right) = 0 \dots\dots\dots(4)$$

$$\text{เมื่อ } \nabla^2 = \left(\frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} \right)$$

จากรูปที่ 4 ถ้าแผ่นบางนี้ไม่เกิดการโก่งงอเราจะได้ $w = 0$ ฉะนั้น เรามีเพียงสมการที่ 1 ซึ่งให้ membrane solution ของ stress resultant ดังต่อไปนี้ (ดูภาคผนวก ข)

$$N_{rr}^0 = \frac{a^2 b^2}{b^2 - a^2} \bar{N} \frac{1}{r^2} - \frac{b^2}{b^2 - a^2} \bar{N}$$

$$N_{\theta\theta}^0 = -\frac{a^2 b^2}{b^2 - a^2} \bar{N} \frac{1}{r^2} - \frac{b^2}{b^2 - a^2} \bar{N}$$

ให้ $A = \frac{a^2 b^2}{b^2 - a^2}$

$$B = -\frac{b^2}{b^2 - a^2}$$

$$N_{rr}^0 = \left(\frac{A}{r^2} + B\right) \bar{N} \dots\dots\dots (5)$$

$$N_{\theta\theta}^0 = \left(-\frac{A}{r^2} + B\right) \bar{N}$$

ให้เครื่องหมาย "0" และ " ' " หมายความว่าถึงเทอมก่อนที่จะเกิดการโก่งงอ (หรือเป็น membrane state) และเทอมที่เพิ่มขึ้นเพียงเล็กน้อยเพื่อให้เกิดการโก่งงอตามลำดับ ฉะนั้น เมื่อแผนวงแหวนตามรูปที่ 4 เริ่มการโก่งงอขึ้น

$$w = w^0 + w' = w' \quad (\because w^0 = 0)$$

$$N_{rr} = N_{rr}^0 + N'_{rr}$$

$$N_{\theta\theta} = N_{\theta\theta}^0 + N'_{\theta\theta}$$

$$N_{re} = N_{re}^0 + N'_{re} = N'_{re} \quad (N_{re}^0 = 0)$$

ดังนั้น เมื่อแทนค่าข้างบนนี้ลงในสมการ (4) จะได้สมการของการโก่งงอดังนี้

$$D \nabla^4 w - (N_{rr}^0 + N'_{rr}) w_{,rr} - (N_{\theta\theta}^0 + N'_{\theta\theta}) \left(\frac{1}{r} w_{,r} + \frac{1}{r^2} w_{,\theta\theta}\right) - 2N'_{re} \left(\frac{1}{r} w_{,e}\right) = 0 \dots\dots\dots (6)$$

เมื่อ w ใน (6) ก็คือ w' นั่นเอง

เนื่องจากว่า เราพิจารณาการโก่งงอเป็นแบบ Classical Buckling ตามรูปที่ 1 ตำแหน่ง A เป็น membrane state ที่จุดวิกฤตพอดี ฉะนั้น เราสามารถที่จะให้ค่าของแรงที่เพิ่มขึ้นเล็กน้อยเท่าไรก็ได้ ก็จะทำให้เกิดการโก่งงอทันที และดังนั้นค่าของ N'_{rr} , $N'_{\theta\theta}$, N'_{re} อันเนื่องมาจากแรงที่เพิ่มขึ้นเพื่อให้เกิดการโก่งงอ จึงมีค่าน้อยมาก เมื่อเทียบกับค่าอื่นในสมการ (6) เราจึงสามารถตัดค่าเหล่านี้ทิ้งไปได้สมการใหม่จะเหลือ

$$D \nabla^4 w - N_{rr}^0 w_{,rr} - N_{\theta\theta}^0 \left(\frac{1}{r} w_{,r} + \frac{1}{r^2} w_{,\theta\theta}\right) = 0$$

และเมื่อแทนค่าจาก (5) ลงในสมการข้างบนนี้ก็ที่เราจะได้

$$D \nabla^4 w - \left(\frac{A}{r^2} + B\right) \bar{N} \cdot w_{,rr} - \left(-\frac{A}{r^2} + B\right) \bar{N} \left(\frac{1}{r} w_{,r} + \frac{1}{r^2} w_{,\theta\theta}\right) = 0$$

ให้ $N = \bar{N}/D$ แล้วจัดเทอมเสียใหม่

$$\nabla^4 w + N \left(\frac{A}{r} - B\right) \nabla^2 w - \frac{2AN}{r^2} w_{,rr} = 0 \dots\dots\dots (7)$$

สมการที่ (7) นี้ เป็นสมการที่ควบคุมกลไกของการโก่งงอ (GDE) ของแผ่นวงแหวนบางซึ่งถูกกดด้วยแรงที่กระจายออกไปอย่างสม่ำเสมอที่ขอบนอก (ตามรูปที่ 4)

2.3 การหาแรงโก่งงอ

สมมุติว่าการโก่งงอเกิดในรูป

$$w = F(r) \cos n\theta, \quad n = 0, 1, 2, \dots\dots, \dots\dots (8)$$

เมื่อ n เป็นจำนวนคลื่นที่เกิดขึ้นตามแนวเส้นรอบวง ในขณะโก่งงอ
แทนค่า w ลงในสมการ (7) แล้วจัดเทอมใหม่จะได้

$$F'''' + \frac{2F'''}{r} - \left(\alpha_1 + \frac{\alpha_2}{r^2}\right) F'' - \left(\frac{\alpha_1}{r} - \frac{\alpha_2}{r^3}\right) F' + \left(n^2 \frac{2\alpha_1}{r} + \frac{\alpha_3}{r^4}\right) F = 0 \dots\dots\dots (9)$$

เมื่อตัวเลขโรมันเหนือตัว F หมายถึง order ของ differentiation เมื่อเทียบกับ r และ

$$\begin{aligned} \alpha_1 &= BN \\ \alpha_2 &= 1 + 2n^2 + AN \\ \alpha_3 &= n^2(n^2 - AN - 4) \end{aligned}$$

จะเห็นว่า GDE (9) คืออยู่ในเทอมของ r ที่มี r เท่านั้นเมื่อเลือก F(r) ที่เหมาะสมมาแทนค่า สมมุติ เช่น F(r) ถูกเลือกให้อยู่ในรูป

$$F(r) = C f(r)$$

โดย C เป็นค่าคงที่ตามใจชอบ และ f(r) เป็น function ที่เหมาะสมคือสอดคล้องกับ boundary conditions ทุก ๆ ข้อ เมื่อใช้วิธีของ Galerkin (ดูภาค

ผนวก ก) จะได้

$$\int_a^b (\text{GDE ของ } F(r)) \cdot f(r) dr = 0$$

หรือ
$$C \int_a^b (\text{GDE ของ } f(r)) \cdot f(r) dr = 0$$

แต่เราเลือก $C \neq 0$

$$\int_a^b (\text{GDE ของ } f(r)) \cdot f(r) dr = 0 \dots\dots\dots(10)$$

ในที่นี้เราสมมุติ $f(r)$ ในแต่ละกรณีของเงื่อนไขขอบ (boundary conditions) สำหรับปัญหาของเราดังต่อไปนี้

a) กรณีที่ 1 เราสมมุติ $f(r) = (a^2 - r^2)^2 (b^2 - r^2)^2$

สำหรับแนววงแหวนที่ ขอบนอกและขอบในต่างถูกยึดแน่นและสำหรับกรณีที่มีเงื่อนไขของการรองรับที่ขอบดังนี้.

1. $w \Big|_{r=a} = 0$

2. $w \Big|_{r=b} = 0$

3. $w_{,r} \Big|_{r=a} = 0$

4. $w_{,r} \Big|_{r=b} = 0$

b) กรณีที่ 2 เราสมมุติ $f(r) = (a^2 - r^2)(b^2 - r^2)^2$

สำหรับแนววงแหวนที่ขอบนอกถูกยึดแน่น ขอบในรองรับแบบธรรมชาติมีเงื่อนไขการรองรับที่ขอบดังนี้

1. $w \Big|_{r=a} = 0$

2. $w \Big|_{r=b} = 0$

3. $w_{,rr} + \frac{2}{r}(w_{,r} + \frac{1}{r}w_{,\theta\theta}) \Big|_{r=a} = 0$

$$4. \quad w_{,r} \Big|_{r=b} = 0$$

เมื่อนำสมการที่สมมุติในกรณี 1, 2 ไปแทนค่าลงในสมการ (10) ตามลำดับ integrate ออกมาทั้งสองกรณีเราจะได้คำตอบออกมาในรูป

$$\bar{N}_{cr} = \lambda \frac{D}{b^2} \dots\dots\dots (11)$$

เมื่อ λ เป็นเทอมที่ติดค่า n (จำนวนคลื่น), a/b (อัตราส่วนระหว่างรัศมีขอบในและขอบนอก) เมื่อแทนค่า n ในแต่ละค่าของ a/b เราก็สามารถหาคำตอบได้ว่า แต่ละขนาดของรูวงแหวน แรงวิกฤตที่จะเกิดขึ้นที่ n มีค่าเท่าไร ถ้า $n = 0$ ย่อมหมายถึงการโค้งงอเป็นแบบมีสมมาตรถ้า n ที่ให้แรงวิกฤตต่ำสุด มีค่านอกเหนือจากศูนย์ หมายถึงเกิดการโค้งงอที่มีรูปร่างเป็นคลื่นตามแนวเส้นรอบวง และเมื่อได้ผลออกมาแต่ละขนาดของรูวงแหวนแล้วนำไปเขียนกราฟเพื่อใช้ในการออกแบบต่อไป

2.4 ตัวอย่างการคำนวณ

เมื่อเลือก $f(r)$ ที่ต้องการได้แล้ว กระจายเทอมของ $f(r)$ ออกมาในรูป

$$f(r) = c_0 + c_1 r + c_2 r^2 + \dots\dots\dots + c_n r^n$$

เมื่อ $c_0, c_1, c_2, \dots\dots\dots c_n$ ต่างก็อยู่ในรูป $f(a, b)$

เพื่อที่จะแสดงให้ง่ายเข้าเราจะสมมุติว่า $f(r)$ เมื่อกระจายเทอมออกมามีค่าดัชนีสูงสุดเท่ากับ 4 และมีดัชนีเป็นเลขคู่เท่านั้น (ซึ่งความจริง $f(r)$ เมื่อกระจายออกมาอาจจะมีค่าดัชนีของ r ตั้งแต่ 0 ถึงค่าไหนก็ได้แล้วแต่สมมุติให้ $f(r)$ นั้นให้สอดคล้อง boundary conditions ที่แค่นั้น) ดังนั้น $f(r)$ ที่สมมุติให้ง่ายเข้าจะอยู่ในรูป

$$f(r) = c_0 + c_2 r^2 + c_4 r^4 \dots\dots\dots (a)$$

$$f' = 2c_2 r + 4c_4 r^3$$

$$f'' = 2c_2 + 12c_4 r^2$$

$$f''' = 24c_4 \cdot r$$

$$f^{IV} = 24c_4$$

เนื่องจาก $F(r)$ อยู่ในรูปของ $C f(r)$ เมื่อแทนค่า $F(r)$ และ differentiation ของ $F(r)$ ลงใน GDE (9) จะได้

$$\begin{aligned} \text{GDE ของ } F(r) &= C \left[24c_4 + 48c_4 - \left(\alpha_1 + \frac{\alpha_2}{r} \right) (2c_2 + 12c_4 r^2) \right. \\ &\quad - \left(\frac{\alpha_1}{r} - \frac{\alpha_2}{r^3} \right) (2c_2 r + 4c_4 r^3) \\ &\quad \left. + \left(n^2 \cdot \frac{\alpha_1}{r^2} + \frac{\alpha_3}{r^4} \right) (c_0 + c_2 r^2 + c_4 r^4) \right] \\ &= C \left[\frac{c_0 \alpha_3}{r^4} + (n^2 c_0 \alpha_1 + c_2 \alpha_3) \frac{1}{r^2} \right. \\ &\quad \left. + \left\{ 72c_4 + (n^2 c_2 - 4c_2) \alpha_1 - 8c_4 \alpha_2 + c_4 \alpha_3 \right\} \right. \\ &\quad \left. + (n^2 c_4 - 16c_4) \alpha_1 r^2 \right] \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{ให้ } s_1 &= c_0 \alpha_3 & 004833 \\ s_2 &= n^2 c_0 \alpha_1 + c_2 \alpha_3 \\ s_3 &= 72c_4 + (n^2 c_2 - 4c_2) \alpha_1 - 8c_4 \alpha_2 + c_4 \alpha_3 \\ s_4 &= (n^2 c_4 - 16c_4) \alpha_1 \end{aligned}$$

$$\text{GDE ของ } F(r) = C \left(\frac{s_1}{r^4} + \frac{s_2}{r^2} + s_3 + s_4 r^2 \right)$$

เมื่อใช้วิธีของ Galerkin จะได้ $\int_a^b (\text{GDE ของ } F(r)) \cdot f(r) dr = 0$

$$C \neq 0, \therefore \int_a^b \left(\frac{s_1}{r^4} + \frac{s_2}{r^2} + s_3 + s_4 r^2 \right) (c_0 + c_2 r^2 + c_4 r^4) dr = 0 \quad (b)$$

สมการ (b) ก็คือสมการที่ (10) นั้นเองกระจายเทอมของ (b) ออกมา

$$\int_a^b \left[\frac{s_1 c_0}{r^4} + (s_2 c_0 + s_1 c_2) \frac{1}{r^2} + (s_3 c_0 + s_2 c_2 + s_1 c_4) + (s_4 c_0 + s_3 c_2 + s_2 c_4) r^2 + (s_4 c_2 + s_3 c_4) r^4 + (s_4 c_4) r^6 \right] dr = 0$$

ถ้าให้ $x_m = \frac{b^m - a^m}{m}$ สมการข้างบน integrate ออกมาได้

$$(s_1 c_0) x_{-3} + (s_2 c_0 + s_1 c_2) x_{-1} + (s_3 c_0 + s_2 c_2 + s_1 c_4) x_1 + (s_4 c_0 + s_3 c_2 + s_2 c_4) x_3 + (s_4 c_2 + s_3 c_4) x_5 + (s_4 c_4) x_7 = 0$$

.....(c)

เมื่อแทนค่า $s_1, s_2, s_3, s_4, c_0, c_2, c_4$ ลงใน (c) และสุดท้ายเราจะได้อสมการที่ขึ้นอยู่กับค่า N, a, b, n เท่านั้น แต่เนื่องจากเมื่อแทนค่าโดยตรงจนได้ $N = f(a, b, n)$ จะได้อสมการยาวมาก และยุ่งยากต่อการคำนวณและยังเสี่ยงต่อการคำนวณผิดได้ง่าย เช่น ต้องคำนวณค่า a/b แต่ละค่าก่อนแล้วแปรผันค่า n ไปเรื่อย ๆ โดยเริ่มจากค่าศูนย์ เมื่อได้ค่าที่พอใจแล้วก็กำหนดค่า a/b ใหม่ แล้วแปรผันค่า n ไปอีกเช่นนี้ ซึ่งใช้เวลาในการคำนวณมาก จึงต้องใช้เทคนิคทางคอมพิวเตอร์มาช่วยในการคำนวณ โดยจัดรูปร่างของสมการให้ดี และในที่สุดสมการขั้นสุดท้ายจะได้ออกมาในรูปแบบ

$$\bar{N}_{cr} = \lambda \frac{D}{b^2}$$

เมื่อ $\lambda = f(a/b, n)$ ซึ่งสามารถคำนวณค่า λ ตามที่ต้องการออกมาได้