



บทที่ ๒

การกระจายของความเค้นรอบรูวงรีในแผ่นความเค้น

รูวงรีในแผ่นความเค้นสองมิติ

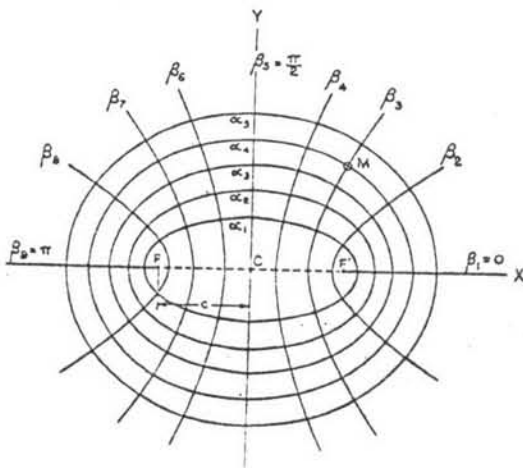
รูปที่ ๑ แสดงพิกัดอิลลิปติก ซึ่งแต่ละจุดในระนาบแทนพิกัด α และ β ในเทอมของพิกัดคาร์เทเซียน

$$x = c \cosh \alpha \cdot \cos \beta \quad y = c \sinh \alpha \cdot \cos \beta \quad \dots (a)$$

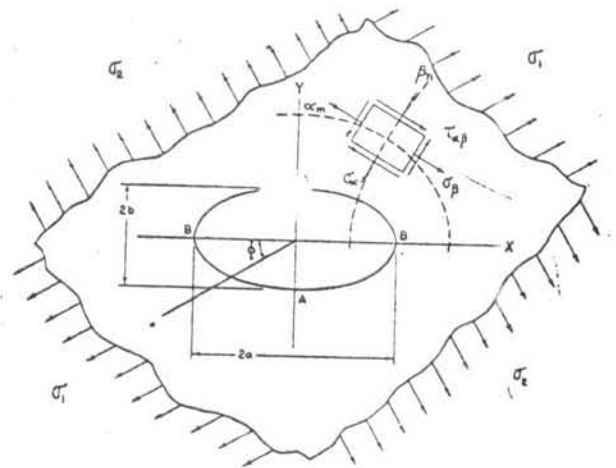
ซึ่ง c เป็นระยะโฟกัสรวมของคอนฟอคอล-อิลลิปส์ (confocal ellipse) และคอนฟอคอล-ไฮเพอโบลา (confocal hyperbola) ในสมการ

$$\frac{x^2}{c^2 \cosh^2 \alpha} + \frac{y^2}{c^2 \sinh^2 \alpha} = 1; \text{ เมื่อ } \beta \text{ คงที่} \quad \dots (b)$$

$$\frac{x^2}{c^2 \cos^2 \beta} - \frac{y^2}{c^2 \sin^2 \beta} = 1; \text{ เมื่อ } \alpha \text{ คงที่} \quad \dots (c)$$



รูปที่ ๑ พิกัดอิลลิปติก จุด M เป็นพิกัด α, β



รูปที่ ๒ ความเค้นรอบรูวงรีในแผ่นความเค้น

กรณีรูวงรีในแนวนอนได้รับความเค้น σ_1 และ σ_2 กระจายสม่ำเสมอและตั้งฉากกัน กระทำในทิศทางที่ทำมุม ϕ และ $(90 + \phi)$ กับแกนยาวของรูวงรี ดังรูปที่ ๒ หากการกระจายของความเค้นที่บางจุดในแนวนอน โดยพิจารณาสภาวะของสี่เหลี่ยมผืนผ้าเล็ก ๆ ซึ่งมีจุดศูนย์กลางอยู่บนจุดตัดของคอนฟอคอลอีลิปส์และคอนฟอคอลไฮเพอโบล่า โดยคำนวณชานกับเส้นสัมผัสที่จุดของการตัดกัน ซึ่ง

σ_x = ความเค้นในทิศทางชานกับเส้นสัมผัสไฮเพอโบล่า

σ_β = ความเค้นในทิศทางชานกับเส้นสัมผัสวงรี

$\tau_{\alpha\beta}$ = ความเค้นเฉือนบนผิวของอนุภาค

เราสามารถหาการกระจายของความเค้นรอบ ๆ ขอบรูวงรี ซึ่ง

$$\sigma_x = \tau_{\alpha\beta} = 0 \text{ ได้จากสมการ (๑)}$$

$$\sigma_\beta = \frac{(\sigma_1 + \sigma_2) \sinh 2\alpha_0 + (\sigma_1 - \sigma_2) [\cos 2\phi - e^{2\alpha_0} \cos 2(\phi - \beta)]}{\cosh 2\alpha_0 - \cos 2\beta} \dots (1)$$

ซึ่ง σ_1 และ σ_2 = ความเค้นหลัก ที่จุดใดจุดจากรูวงรี

2a และ 2b = ความยาวของแกนยาวและแกนสั้นของรู

α_0 = พิกัดอีลิปติก (elliptical coordinate) ซึ่งคงที่ตามขอบของรู

ϕ = มุมระหว่างแกนยาวของวงรีกับทิศทาง σ_1

β = มุมเอ็กเซนตริก (eccentric angle) ของวงรี

ความเค้นกระทำในแนวแกนของรูวงรี

เมื่อทิศทางของ σ_1 และ σ_2 อยู่ในแนวแกนเดียวกับแกน 2a และ 2b ของรูวงรีตามลำดับ กำหนดให้อัตราส่วนของ $\sigma_1/\sigma_2 = n$ จากสมการ (๑) เมื่อ $\phi = 0^\circ$ ได้

$$\sigma_{\beta} = \sigma_2 \frac{(n+1)\sinh 2\alpha_0 + (n-1)(1 - e^{2\alpha_0} \cos 2\beta)}{\cosh 2\alpha_0 - \cos 2\beta} \dots (2)$$

จากสมการ (a) จะได้ว่าที่ขอบรูวงรีซึ่ง $\alpha = \alpha_0$

$$\begin{aligned} \cosh \alpha_0 &= a/c \quad \text{และ} \quad \sinh \alpha_0 = b/c \\ \text{ดังนั้น} \quad c &= \sqrt{a^2 - b^2} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{และได้} \quad \sinh 2\alpha_0 &= 2 \sinh \alpha_0 \cdot \cosh \alpha_0 = 2 ab/c^2 \\ \cosh 2\alpha_0 &= \cosh^2 \alpha_0 + \sinh^2 \alpha_0 = (a^2 + b^2)/c^2 \end{aligned}$$

แทนค่าไฮเพอโบลิกทั้งชั้นทั้งหมดลงในสมการ (๒) ได้

$$\sigma_{\beta} = \sigma_2 \left\{ \frac{2(n+1)ab + (n-1)[a^2 - b^2 - (2ab + a^2 + b^2)\cos 2\beta]}{a^2 + b^2 - (a^2 - b^2)\cos 2\beta} \right\}$$

กำหนดให้อัตราส่วน $a/b = k$ ซึ่งได้

$$\sigma_{\beta} = \sigma_2 \left[\frac{2(n+1)k + (n-1)(k^2 + 1) - (n-1)(k+1)^2 \cos 2\beta}{k^2 + 1 - (k^2 - 1)\cos 2\beta} \right] \dots (3)$$

$$\text{จาก } \cos 2\beta = 2 \cos^2 \beta - 1 = \frac{2x^2}{c^2 \cosh^2 \alpha_0} - 1 = 2(x/a)^2 - 1$$

แทนค่า $\cos 2\beta$ ลงในสมการ (๓) ได้การกระจายของความเค้นที่สัมผัสขอบ
๒. σ_t จากจุดปลายแกนสั้น ($x=0$) ถึงปลายแกนยาว ($x=a$) ดังนี้

$$\sigma_t = \sigma_2 \left\{ \frac{2(n+1)k + (n-1)(k^2 - 1) - (n-1)(k+1)^2 [2(x/a)^2 - 1]}{(k^2 + 1) - (k^2 - 1) [2(x/a)^2 - 1]} \right\} \dots (4)$$

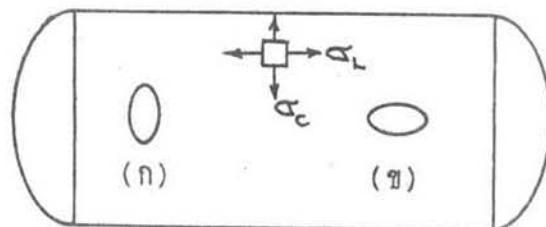
ดังนั้นสำหรับความเค้นที่ปลายแกนสั้น ($x/a = 0$) และที่ปลายแกนยาว
($x/a = 1$)

$$\begin{aligned}\sigma_A &= \sigma_2 \left[\frac{2(n+1)k + (n-1)(2k^2+2k)}{2k^2} \right] \\ &= \sigma_2 \left[n \left(\frac{2}{k} + 1 \right) - 1 \right] \\ \sigma_B &= \sigma_2 \left[\frac{2(n+1)k + (n-1)(-2k-2)}{2} \right] \\ &= \sigma_2 (2k+1-n)\end{aligned}$$

การจัดวางแนวแกนรูวงรีในถังความดันทรงกระบอก

กรณีการเจาะรูวงรีในถังความดัน เมื่อความโค้งของรูเจาะน้อยมาก สามารถใช้สมการ (๘) หากการรวมจุดความเค้นได้ ในการเจาะรูวงรีเราจัดแนวแกน ๒ แบบ (รูปที่ ๓) คือ แนวแกนยาวของรูวงรีอยู่ในแนวเส้นรอบวงกับอยู่ในแนวยาวของถัง จากสมการ (๘) หากการรวมจุดความเค้นสูงสุดที่ขอบรูวงรีซึ่งให้ผลเช่นเดียวกับฮาร์วี (๒) (Harvey) กล่าวคือแบบแรกเกิดการรวมจุดความเค้นสูงสุดรอบรูต่ำกว่าแบบที่สองที่อัตราส่วน a/b เคียวกัน

ดังนั้นจึงพิจารณาค่าตัวประกอบการรวมจุดความเค้นเฉพาะกรณีแนวแกนยาวของรูอยู่ในแนวเส้นรอบวง (รูปที่ ๓ ก) ดังแสดงในตารางที่ ๑



รูปที่ ๓ แนวการเจาะรูวงรีในถังความดัน

ตารางที่ ๑ การแปรเปลี่ยนความเค้นรอบรูวงรี เมื่อ $n = 2$
 แกนยาวของรูอยู่ในแนวเส้นรอบวง

อัตราส่วน แกนยาว ต่อแกนสั้น k	ระยะ x/a					
	0	0.25	0.50	0.75	0.90	1.00
	σ_t/σ_c					
1.00	2.500	2.375	2.000	1.375	0.880	0.500
1.25	2.100	2.004	1.863	1.491	1.112	0.750
1.50	1.833	1.809	1.726	1.550	1.288	1.000
1.56	1.782	1.763	1.700	1.532	1.322	1.060
1.75	1.643	1.643	1.604	1.527	1.414	1.250
2.00	1.500	1.500	1.500	1.500	1.500	1.500
3.00	1.167	1.176	1.214	1.333	1.600	2.500

หมายเหตุ x เป็นระยะจากศูนย์กลางของรูวงรีไปตามแนวแกนยาวของรู