

材料の力学 1 第 5 回演習問題 (2024/5/20 実施)

- [1] 板厚が十分に薄い弾性体である正三角形 ABC が，図 1 のような応力状態にある.このとき，以下の問いに答えよ. ただし，正三角形の一辺の長さを a ， z 軸方向厚さを単位長さとする.

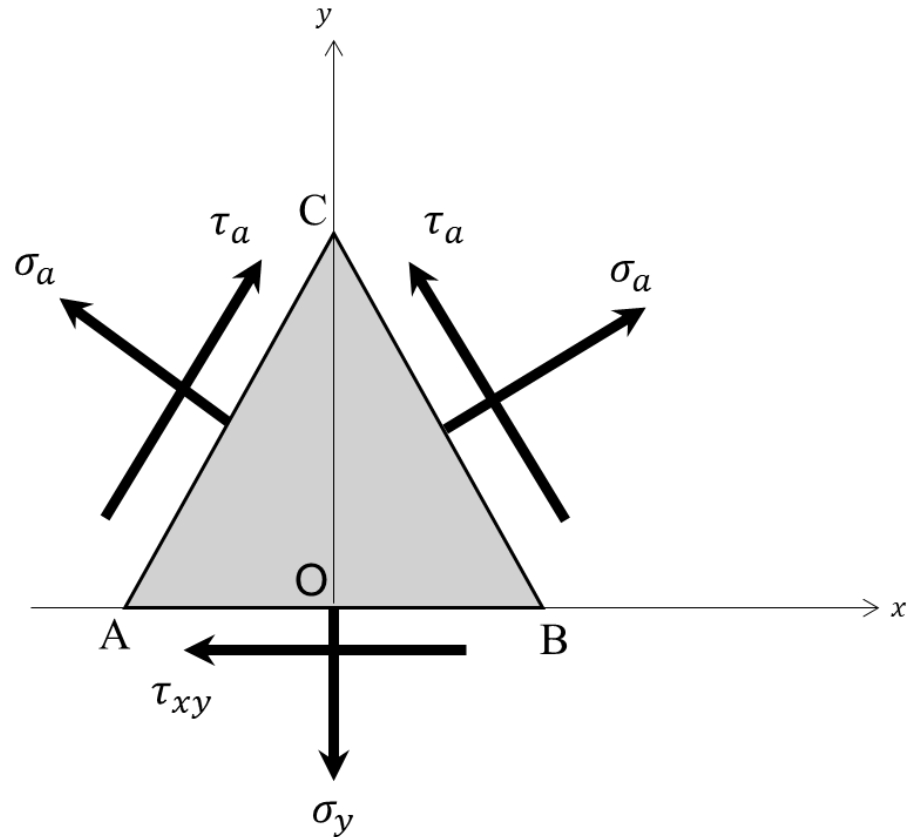


Fig.1 微小弾性体の応力状態

- (1) x 方向および y 方向の力のつり合い式を立て，垂直応力 σ_y ，せん断応力 τ_{xy} を σ_a と τ_a を用いて表せ.
- (2) 垂直応力 σ_x を σ_a と τ_a を用いて表せ.

以下の設問より， $\sigma_a = 6[\text{MPa}]$ ， $\tau_a = 2\sqrt{3}[\text{MPa}]$ とする.

- (3) x - y 座標系における応力テンソルを答えよ. また，このときのモールの応力円を描き，中心と半径を求めよ. (単位を明記すること)
- (4) このときの主応力(σ_1 ， σ_2)を求めよ. ただし， $\sigma_1 > \sigma_2$ とする.

- (1) x 方向および y 方向の力のつり合い式を立て、垂直応力 σ_y 、せん断応力 τ_{xy} を σ_a と τ_a を用いて表せ。

x 方向の力のつり合い式は以下のようになる。

$$\sigma_a \cos 30^\circ \cdot a - \tau_a \cos 60^\circ \cdot a - \sigma_a \cos 30^\circ \cdot a + \tau_a \cos 60^\circ \cdot a - \tau_{xy} \cdot a = 0 \quad (1.1)$$

y 方向の力のつり合い式は以下のようになる。

$$\sigma_a \sin 30^\circ \cdot a + \tau_a \sin 60^\circ \cdot a + \sigma_a \sin 30^\circ \cdot a + \tau_a \sin 60^\circ \cdot a - \sigma_y \cdot a = 0 \quad (1.2)$$

この2式を整理することで以下の式が得られる。

$$\tau_{xy} = 0 \quad (1.3)$$

$$\sigma_y = \sigma_a + \sqrt{3} \tau_a \quad (1.4)$$

- (2) 垂直応力 σ_x を σ_a と τ_a を用いて表せ。

σ_a を $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$ を用いて表すと以下のようになる。

$$\sigma_a = \sigma_x \cos^2 30^\circ + \sigma_y \sin^2 30^\circ + 2\tau_{xy} \sin 30^\circ \cos 30^\circ \quad (1.5)$$

式(1.5)に(1)で得た結果を代入することで以下の式が得られる。

$$\sigma_x = \sigma_a - \frac{\tau_a}{\sqrt{3}} \quad (1.6)$$

- (3) このときのモールの応力円を描き、中心と半径を求めよ。(単位を明記すること)

x - y 座標系における応力テンソルは、以下のようになる。

$$\begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} \\ \tau_{xy} & \sigma_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 12 \end{pmatrix} [\text{MPa}] \quad (1.7)$$

式(1.7)をもとにモールの応力円を描くと、以下のようになる。

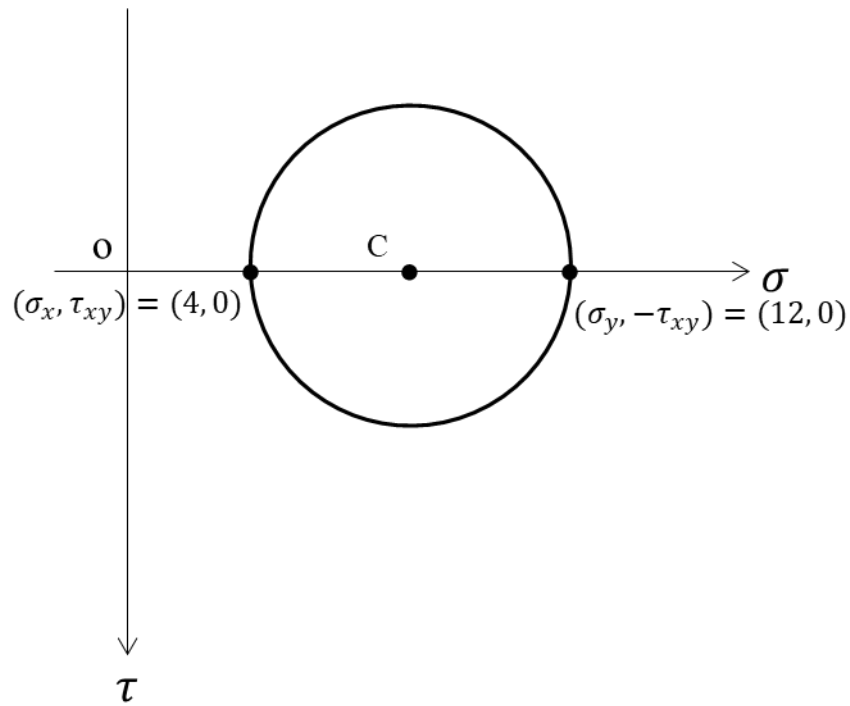


Fig. 1.1 モールの応力円

図 1.1 より，モールの応力円の中心は，以下の式で求められる．

$$\begin{aligned}\frac{1}{2}(\sigma_x + \sigma_y) &= 8 \\ (\sigma_c, 0) &= (8, 0) \text{ [MPa]}\end{aligned}\tag{1.8}$$

また，半径は以下の式で求められる．

$$r = \frac{1}{2} \sqrt{(\sigma_x - \sigma_y)^2 + 4\tau_{xy}^2} = 4 \text{ [MPa]}\tag{1.9}$$

(4) このときの主応力(σ_1, σ_2)を求めよ．ただし， $\sigma_1 > \sigma_2$ とする．

図 1.1 より，

$$(\sigma_1, \sigma_2) = (12, 4) \text{ [MPa]}\tag{1.10}$$

[2] 図 2 に示すように点 A, 点 E において壁に固定された段付き丸棒がある. 棒の AB 間, DE 間には分布荷重 p がそれぞれ対称に作用している. 丸棒の弾性率を E , 断面積は AB 間, DE 間では $2A$, BD 間では A として, 以下の問いに答えよ. ただし, 壁の変形は考慮しないものとする.

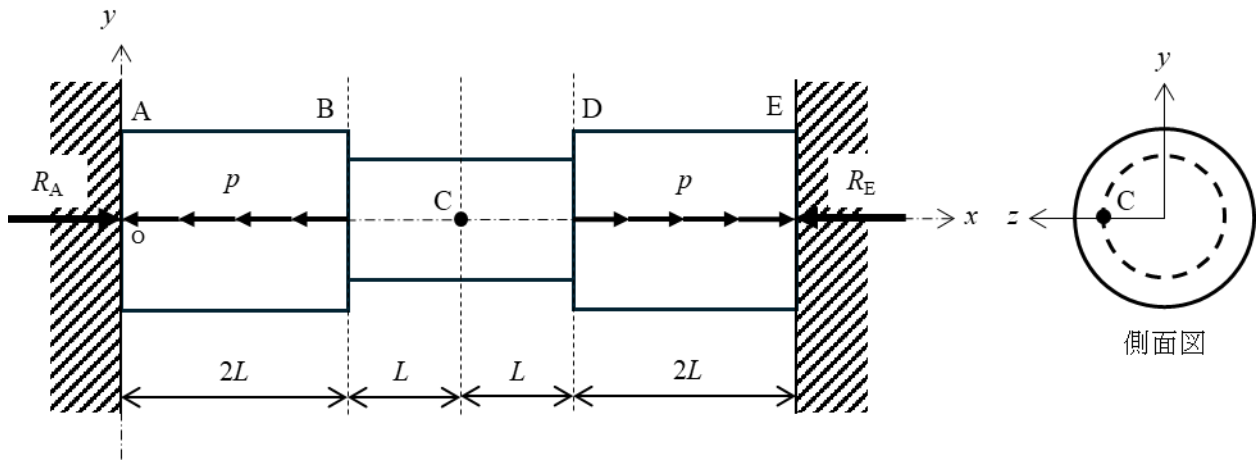


Fig. 2 両端を壁に固定された段付き丸棒

- (1) 図 2 の FBD を示せ. また, 点 A, 点 E における壁からの反力 R_A , R_E を用いて力のつりあい式を示せ.
- (2) R_A を用いて AB 間の変位 δ_{AB} , BC 間の変位 δ_{BC} をそれぞれ求めよ.
- (3) 対称性により AC 間の変位 $\delta_{AC} = 0$ となることを利用して, 変位の条件と力のつりあい式から R_A , R_E を求めよ.
- (4) 丸棒表面上の点 C における垂直応力 σ_x を p , L , A を用いて表せ.
- (5) 丸棒表面上の点 C におけるモールの応力円を描き, 点 C に生じる最大せん断応力 τ_{\max} を求めよ. モールの応力円には応力テンソルの座標も明記すること.

(1) 図 2 の FBD を示せ．また，点 A，点 E における壁からの反力 R_A ， R_E を用いて力のつりあい式を示せ．

図 2 における FBD は以下の図 2.1 のように描くことができる．

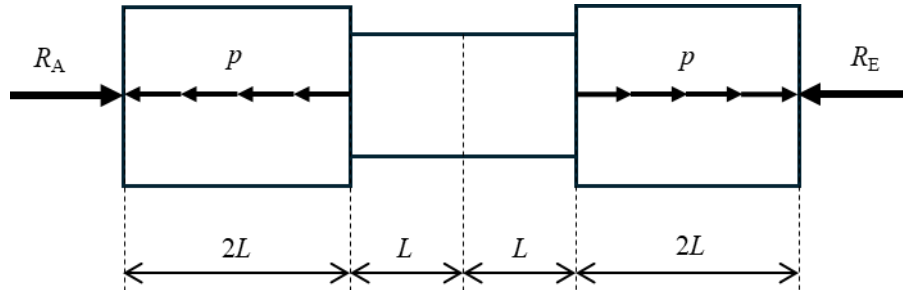


Fig. 2.1 図 2 の FBD

力のつり合い式は以下の式(2.1)のように表される．

$$\begin{aligned} R_A - 2pL + 2pL - R_E &= 0 \\ \therefore R_A &= R_E \end{aligned} \quad (2.1)$$

(2) R_A を用いて AB 間の変位 δ_{AB} ，BC 間の変位 δ_{BC} をそれぞれ求めよ．

(i) AB 間 ($0 \leq x \leq 2L$)

軸力を $N(x)$ とすると，作用する力 は下図のようになる．

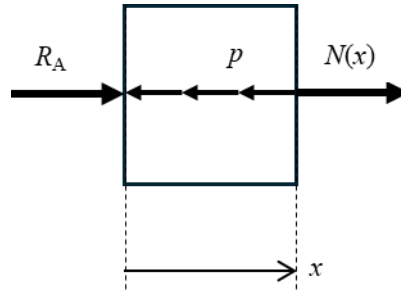


Fig. 2.2 FBD ($0 \leq x \leq 2L$)

力のつりあい式を立てると，以下の式(2.2)のようになる．

$$\begin{aligned} R_A - px + N(x) &= 0 \\ \therefore N(x) &= -R_A + px \end{aligned} \quad (2.2)$$

よって，応力，ひずみはそれぞれ以下の式(2.3)，式(2.4)のように表すことができる．

$$\sigma(x) = \frac{N(x)}{2A} = \frac{-R_A + px}{2A} \quad (2.3)$$

$$\varepsilon(x) = \frac{\sigma(x)}{E} = \frac{-R_A + px}{2EA} \quad (2.4)$$

AB 間の変位は，ひずみを積分すればよいので，

$$\delta_{AB} = \int_0^{2L} \varepsilon(x) dx = \int_0^{2L} \frac{-R_A + px}{2EA} dx = \frac{1}{EA} (-R_A L + pL^2) \quad (2.5)$$

となる．

(ii) BC 間($2L \leq x \leq 3L$)

軸力を $N(x)$ とすると，作用する力は下図のようになる．

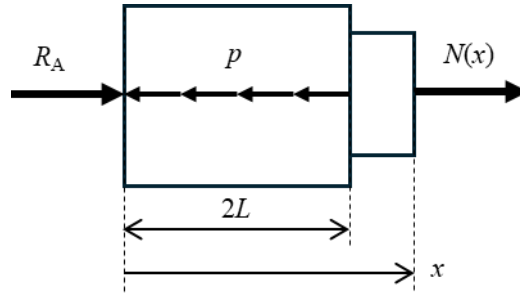


Fig. 2.3 FBD ($2L \leq x \leq 3L$)

力のつりあい式を立てると，以下の式(2.6)のようになる．

$$\begin{aligned} R_A - 2pL + N(x) &= 0 \\ \therefore N(x) &= -R_A + 2pL \end{aligned} \quad (2.6)$$

よって，応力，ひずみはそれぞれ以下の式(2.7)，式(2.8)のように表すことができる．

$$\sigma(x) = \frac{N(x)}{A} = \frac{-R_A + 2pL}{A} \quad (2.7)$$

$$\varepsilon(x) = \frac{\sigma(x)}{E} = \frac{-R_A + 2pL}{EA} \quad (2.8)$$

BC 間の変位は，ひずみを積分すればよいので，

$$\delta_{BC} = \int_{2L}^{3L} \varepsilon(x) dx = \int_{2L}^{3L} \frac{-R_A + 2pL}{EA} dx = \frac{1}{EA} (-R_A L + 2pL^2) \quad (2.9)$$

となる．

(3) 対称性により AC 間の変位 $\delta_{AC} = 0$ となることを利用して、変位の条件と力のつり合い式から R_A , R_E を求めよ.

式(2.5), 式(2.9)を利用すると, AC 間の変位は, 以下の式(2.10)のように表すことができる.

$$\begin{aligned}\delta_{AC} &= \delta_{AB} + \delta_{BC} \\ &= \frac{1}{EA}(-R_A L + pL^2) + \frac{1}{EA}(-R_A L + 2pL^2) \\ &= \frac{1}{EA}(-2R_A L + 3pL^2)\end{aligned}\tag{2.10}$$

対称性から $\delta_{AC} = 0$ となることを利用して式(2.10)を R_A について解くと,

$$\begin{aligned}\frac{1}{EA}(-2R_A L + 3pL^2) &= 0 \\ \therefore R_A &= \frac{3}{2}pL\end{aligned}\tag{2.11}$$

となる. 式(2.1), 式(2.11)より, R_E は以下の式(2.12)のように表される.

$$R_E = R_A = \frac{3}{2}pL\tag{2.12}$$

以上のように, 対称性を利用することで, 丸棒の不静定問題を簡単に解くことができる.

(4) 丸棒表面上の点 C における垂直応力 σ_x を p , L , A を用いて表せ.

点 C の座標は $x = 3L$ であるから, 式(2.7), 式(2.11)より,

$$\sigma_x = \sigma(3L) = \frac{-R_A + 2pL}{A} = \frac{pL}{2A}\tag{2.13}$$

となる.

(5) 丸棒表面上の点 C における x - y 座標系のモールの応力円を描き, 点 C に生じる最大せん断応力 τ_{\max} を求めよ. モールの応力円には応力テンソルの座標も明記すること.

式(2.13)を利用すると, 点 C における応力テンソルは以下の式(2.14)のように表される.

$$\begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} \\ \tau_{xy} & \sigma_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{pL}{2A} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}\tag{2.14}$$

よって, モールの応力円は以下の図 2.4 のように描くことができる.

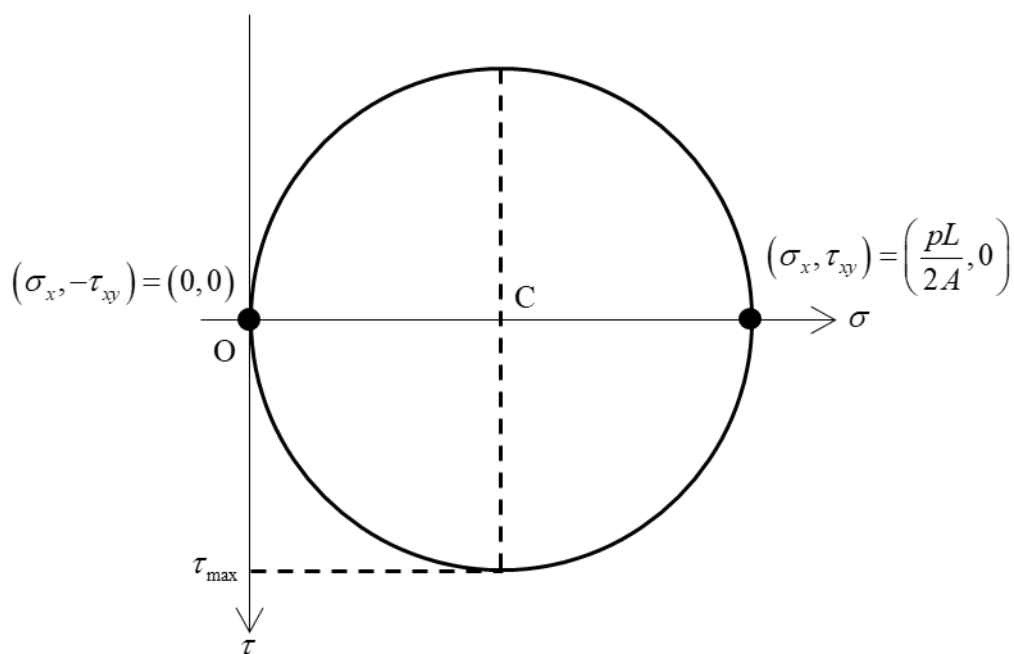


Fig. 2.4 モールの応力円

中心と半径は以下の式(2.15), 式(2.16)のように求めることができる.

中心

$$\sigma_c = \frac{1}{2}(\sigma_x + \sigma_y) = \frac{1}{2}\left(\frac{pL}{2A} - 0\right) = \frac{pL}{4A}$$

$$\therefore (\sigma_c, 0) = \left(\frac{pL}{4A}, 0\right)$$

(2.15)

半径

$$r = \frac{1}{2}\sqrt{(\sigma_x - \sigma_y)^2 + 4\tau_{xy}^2} = \frac{1}{2}\sqrt{\left(\frac{pL}{2A}\right)^2 + 4 \times 0^2} = \frac{pL}{4A}$$

(2.16)

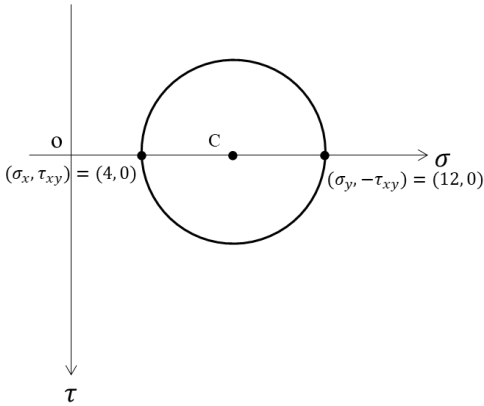
$$\therefore r = \frac{pL}{4A}$$

したがって, 最大せん断応力 τ_{\max} は, 以下の式(2.17)のように求めることができる.

$$\tau_{\max} = r = \frac{pL}{4A}$$

(2.17)

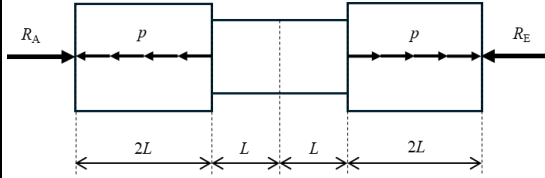
2024 年 5 月 20 日	材料の力学 1	学籍番号: 氏名:
解答用紙(第 5 回)		

[1]	
(1) $\tau_{xy} = 0$ $\sigma_y = \sigma_a + \sqrt{3} \tau_a$	(2) $\sigma_x = \sigma_a - \frac{\tau_a}{\sqrt{3}}$
(3) 応力テンソル $\begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} \\ \tau_{xy} & \sigma_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 12 \end{pmatrix} [\text{MPa}]$	
モールの応力円 	中心 $(\sigma_c, 0) = (8, 0) [\text{MPa}]$ 半径 $r = \frac{1}{2} \sqrt{(\sigma_x - \sigma_y)^2 + 4\tau_{xy}^2} = 4 [\text{MPa}]$
(4) $(\sigma_1, \sigma_2) = (12, 4) [\text{MPa}]$	

[2]

(1)

FBD



つり合い式

$$R_A - 2pL + 2pL - R_E = 0$$

$$\therefore R_A = R_E$$

式の形は問わない

(2)

δ_{AB}

$$\frac{1}{EA} (-R_A L + pL^2)$$

δ_{BC}

$$\frac{1}{EA} (-R_A L + 2pL^2)$$

(3)

R_A

$$\frac{3}{2} pL$$

R_E

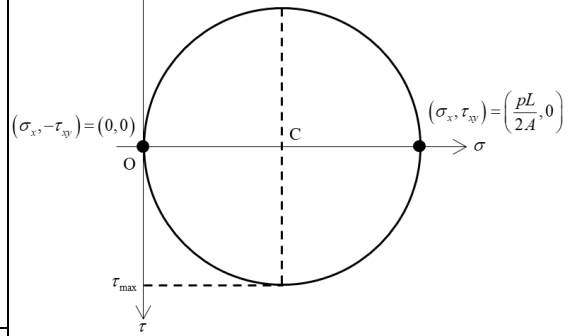
$$\frac{3}{2} pL$$

(4)

$$\frac{pL}{2A}$$

(5)

モールの応力円



最大せん断応力

$$\frac{pL}{4A}$$

座標がないものは
不正解 (軸に書いて
あるのは OK)

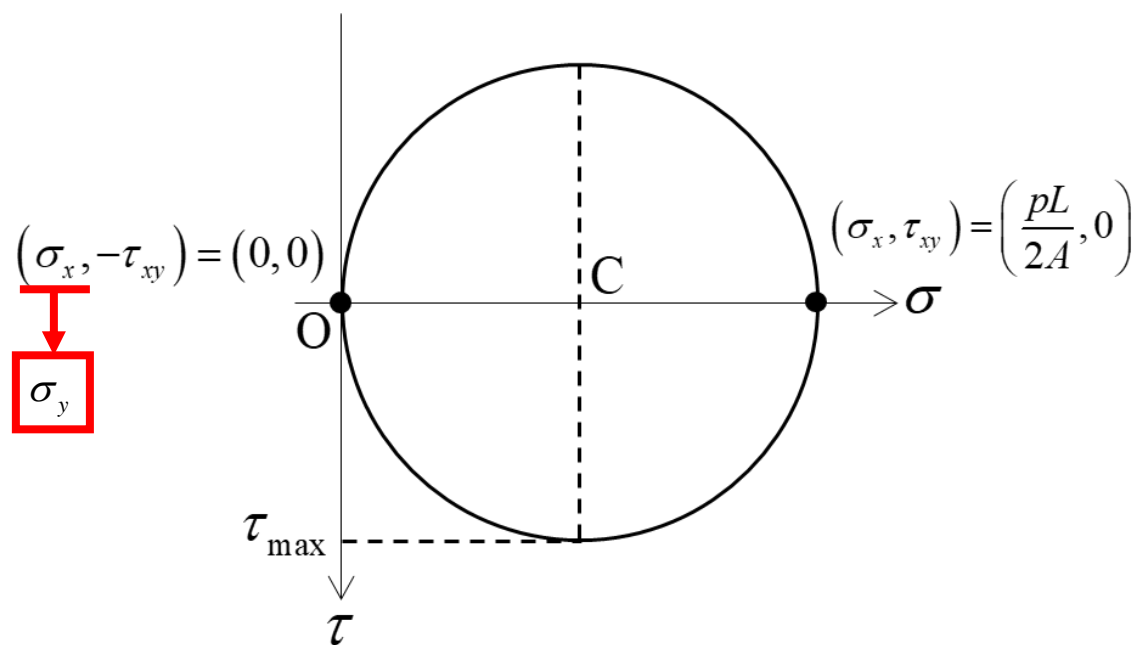


Fig. 2.4 モールの応力円(訂正版)