

MECHANICS OF MATERIALS

By

Assoc. Prof. Dr. Sittichai Seangatith

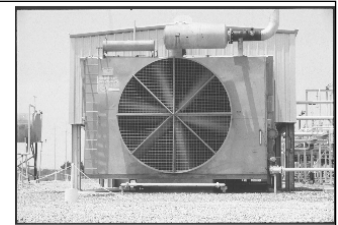
SCHOOL OF CIVIL ENGINEERING

INSTITUTE OF ENGINEERING

SURANAREE UNIVERSITY OF TECHNOLOGY

บทที่ 5

Torsion

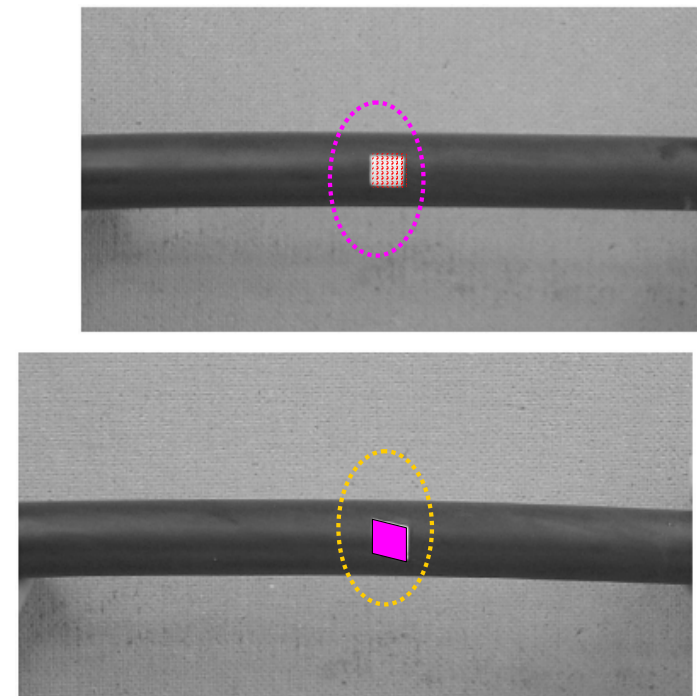
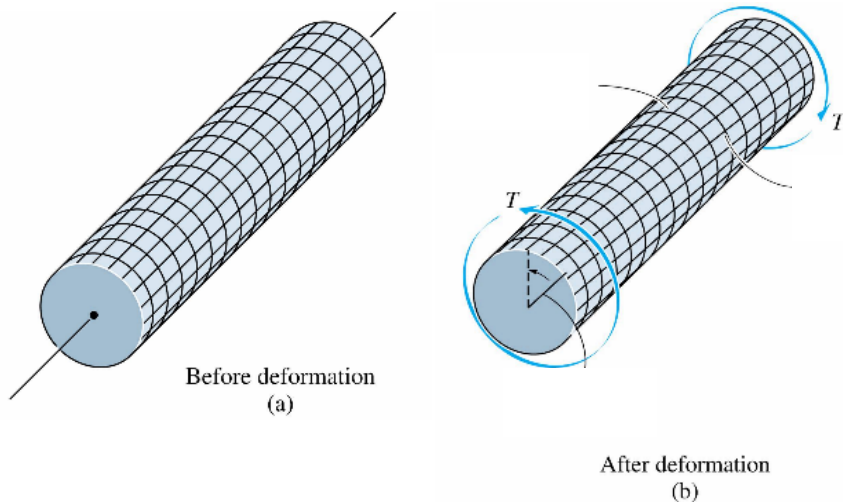


วัตถุประสงค์

1. เพื่อให้ทราบและเข้าใจถึงการเปลี่ยนแปลงรูปร่างของเพลากลม เนื่องจากการบิด (torsion)
2. เพื่อให้สามารถวิเคราะห์ชิ้นส่วนของโครงสร้างที่รับแรงบิดแบบ statically determinate และแบบ statically indeterminate เพื่อหาหน่วยแรงเฉือน (shear stress) และมุมบิด (angle of rotation) ได้
3. เพื่อให้สามารถวิเคราะห์ (analysis) และออกแบบ (design) เพลาส่งกำลังได้

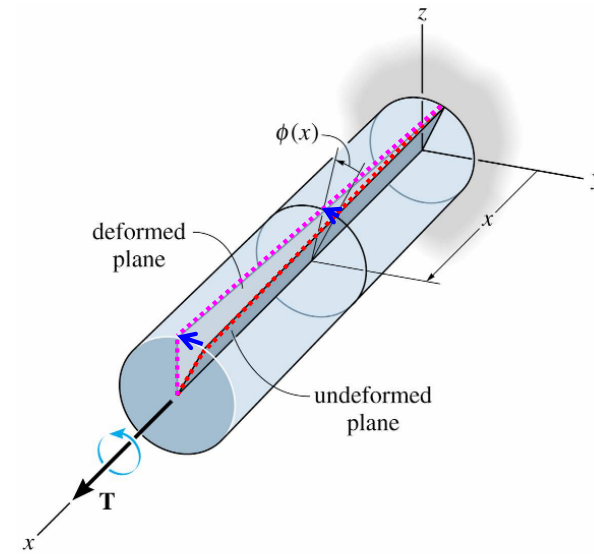
5.1 การเปลี่ยนแปลงรูปร่างของเพลากลมภายใต้แรงบิด

เพลาทำด้วยวัสดุ isotropic และ homogeneous มีพฤติกรรมอยู่ในช่วง linear elastic และสามารถเปลี่ยนแปลงรูปร่างได้





ถ้ามุมบิดมีค่าน้อยแล้ว ความยาวและรัศมีของเพลาก็จะไม่มีการเปลี่ยนแปลงภายใต้แรงบิด



The angle of twist $\phi(x)$ increases as x increases.

5.2 สมการแรงบิด (torsion formula)

หน่วยแรงเฉือนในเพลาค้นหาตัดกลมทำด้วยวัสดุ **isotropic and homogeneous material** และมีพฤติกรรมอยู่ในช่วง **linear elastic** ภายใต้แรงบิดอยู่ในรูป

$$\tau = \frac{T\rho}{J} \quad \text{torsion formula}$$

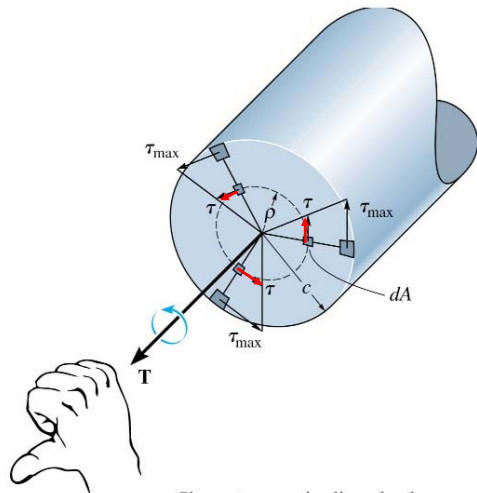
หน่วยแรงเฉือนสูงสุด

$$\tau_{\max} = \frac{Tc}{J}$$

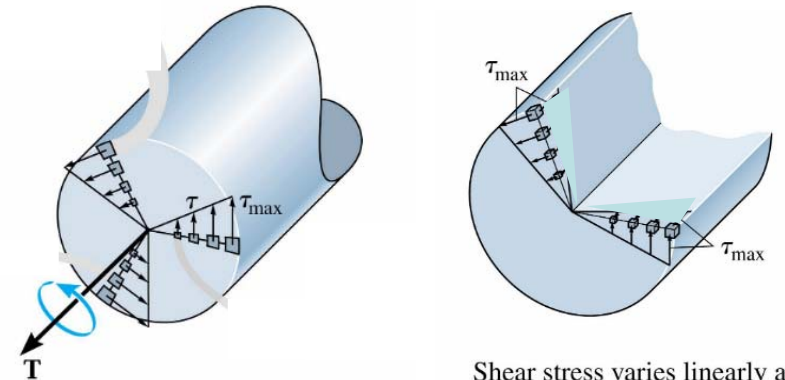
polar moment of inertia ของพื้นที่หน้าตัด, J

สำหรับเพลาค้นหาตัดกลมตัน

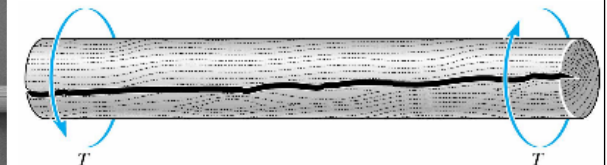
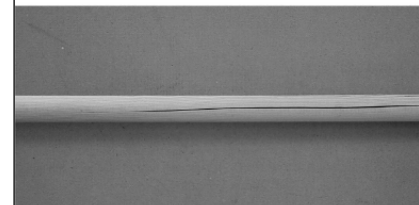
$$J = \frac{\pi}{2} c^4 \quad J = \frac{\pi}{32} d^4$$



Shear stress varies linearly along each radial line of the cross section.



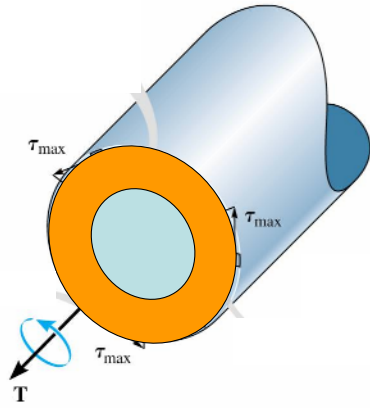
Shear stress varies linearly along each radial line of the cross section.



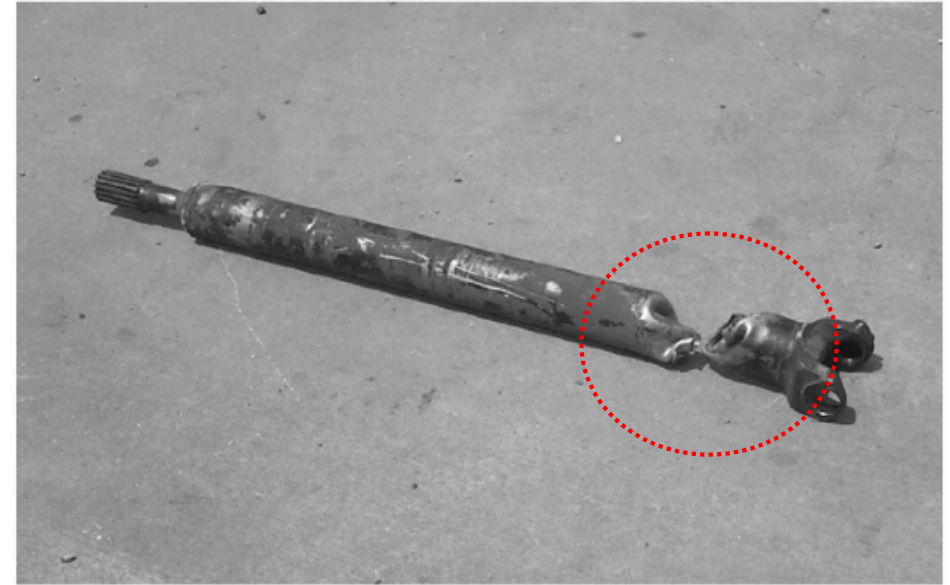
Failure of a wooden shaft due to torsion.

เพลากลวงมีประสิทธิภาพในการใช้วัสดุต้านทานต่อแรงบิดมากกว่าเพลาดตัน
 เนื่องจากพื้นที่ส่วนใหญ่ของเพลากลวงอยู่ห่างออกไปจากศูนย์กลางของเพลาดตัน

$$J = \frac{\pi}{2}(c_o^4 - c_i^4) \quad J = \frac{\pi}{32}(d_o^4 - d_i^4)$$

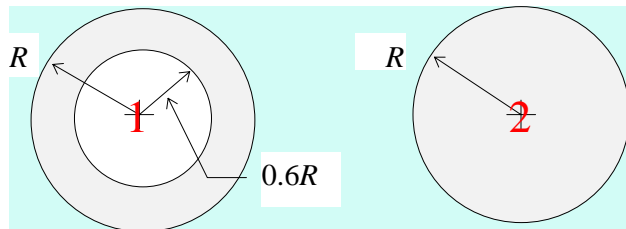


(a)



ตัวอย่างที่ 5-1

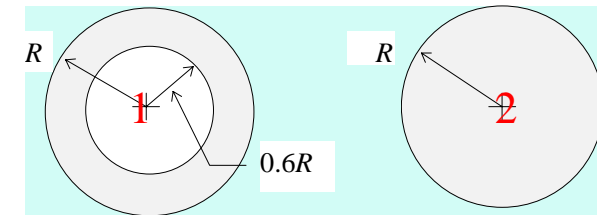
เพลาทิ้งสองถูกกระทำโดยแรงบิดที่มีค่าเท่ากัน จงเปรียบเทียบค่าหน่วยแรงเฉือนสูงสุดที่เกิดขึ้น และน้ำหนักของเพลากลวงต่อเพลาดตัน



Polar moment of inertia ของเพลากลวงและเพลาดตัน

$$J_1 = \frac{\pi(c_o^4 - c_i^4)}{2} = \frac{\pi}{2}(R^4 - (0.6R)^4) = 0.4352\pi R^4$$

$$J_2 = \frac{\pi R^4}{2} = 0.5\pi R^4$$



อัตราส่วนของหน่วยแรงเฉือนสูงสุดที่เกิดขึ้นในเพลากลวงต่อเพลาดตัน

$$\frac{(\tau_{\max})_1}{(\tau_{\max})_2} = \frac{\cancel{TR} \cdot 0.5\pi R^4}{0.4352\pi R^4 \cdot \cancel{TR}} = \frac{0.5}{0.4352} = 1.15$$

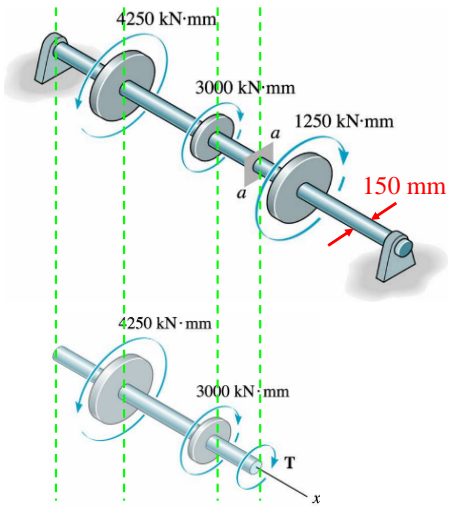
อัตราส่วนของน้ำหนักของเพลากลวงต่อเพลาดตัน

$$\frac{(W)_1}{(W)_2} = \frac{\cancel{\gamma L} \pi [R^2 - (0.6R)^2]}{\cancel{\gamma L} \pi R^2} = 0.64$$

สรุป เพลากลวงมีค่าหน่วยแรงเฉือนสูงสุดมากกว่าเพลาดตัน 15% แต่มีน้ำหนักเบากว่าเพลาดตันถึง 36%

Example

เพลากล่องรับ โดย bearing และถูกกระทำโดยแรงบิด จงหาค่าหน่วยแรงเฉือนที่จุด A และจุด B บนหน้าตัด a-a ของเพล



หาแรงบิดภายในที่หน้าตัด a-a

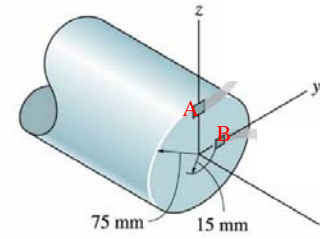
$$\Sigma M_x = 0;$$

$$4250 \text{ kN}\cdot\text{mm} - 3000 \text{ kN}\cdot\text{mm} - T = 0$$

$$T = 1250 \text{ kN}\cdot\text{mm}$$

Polar moment of inertia ของเพล

$$J = \frac{\pi}{2}(75 \text{ mm})^4 = 4.97 \times 10^7 \text{ mm}^4$$



ที่จุด A

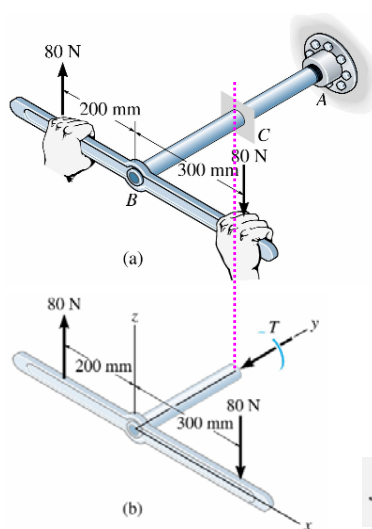
$$\tau_A = \frac{Tc}{J} = \frac{1250 \text{ kN}\cdot\text{mm} \times 75 \text{ mm}}{4.97 \times 10^7 \text{ mm}^4} = 1.89 \text{ N/mm}^2 = 1.89 \text{ MPa}$$

ที่จุด B

$$\tau_B = \frac{T\rho}{J} = \frac{1250 \text{ kN}\cdot\text{mm} \times 15 \text{ mm}}{4.97 \times 10^7 \text{ mm}^4} = 0.377 \text{ MPa}$$

Example

ท่อเหล็กกลวงมีเส้นผ่านศูนย์กลางภายในและภายนอก 80 mm และ 100 mm จงหาหน่วยแรงเฉือนที่เกิดขึ้นที่ผิวด้านในและด้านนอกของท่อ



หาแรงบิดภายในที่หน้าตัด C

$$\Sigma M_y = 0;$$

$$80 \text{ N}(0.3 \text{ m}) + 80 \text{ N}(0.2 \text{ m}) - T = 0$$

$$T = 40 \text{ N}\cdot\text{m}$$

Polar moment of inertia ของเพล

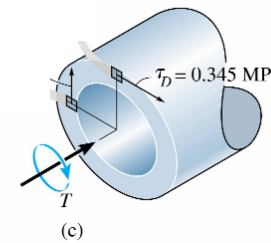
$$J = \frac{\pi}{2}[(0.05 \text{ m})^4 - (0.04 \text{ m})^4] = 5.80(10^{-6}) \text{ m}^4$$

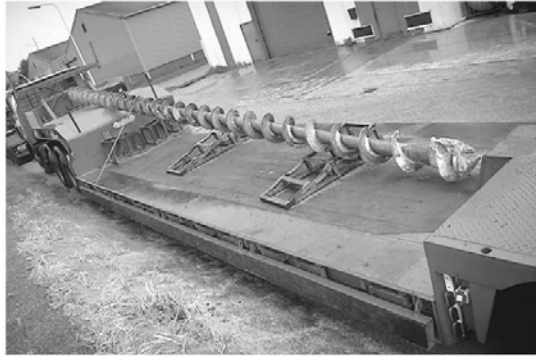
ที่จุด D

$$\tau_o = \frac{Tc_o}{J} = \frac{40 \text{ N}\cdot\text{m}(0.05 \text{ m})}{5.80(10^{-6}) \text{ m}^4} = 0.345 \text{ MPa}$$

ที่จุด E

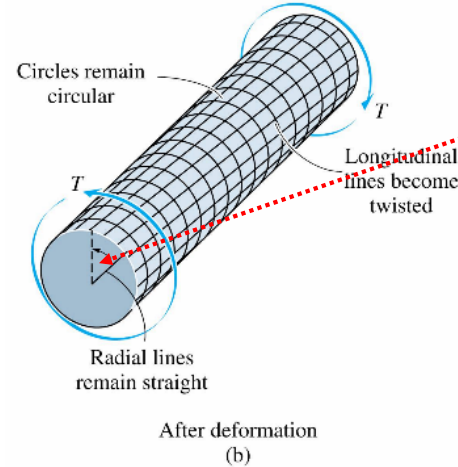
$$\tau_i = \frac{Tc_i}{J} = \frac{40 \text{ N}\cdot\text{m}(0.04 \text{ m})}{5.80(10^{-6}) \text{ m}^4} = 0.276 \text{ MPa}$$





5.3 มุมบิด (angle of twist)

- ☒ เผลาทำด้วยวัสดุแบบ homogeneous และ isotropic
- ☒ วัสดุที่ทำเผลามีพฤติกรรมแบบ linear elastic ภายใต้แรงบิด
- ☒ ไม่พิจารณา localized deformation



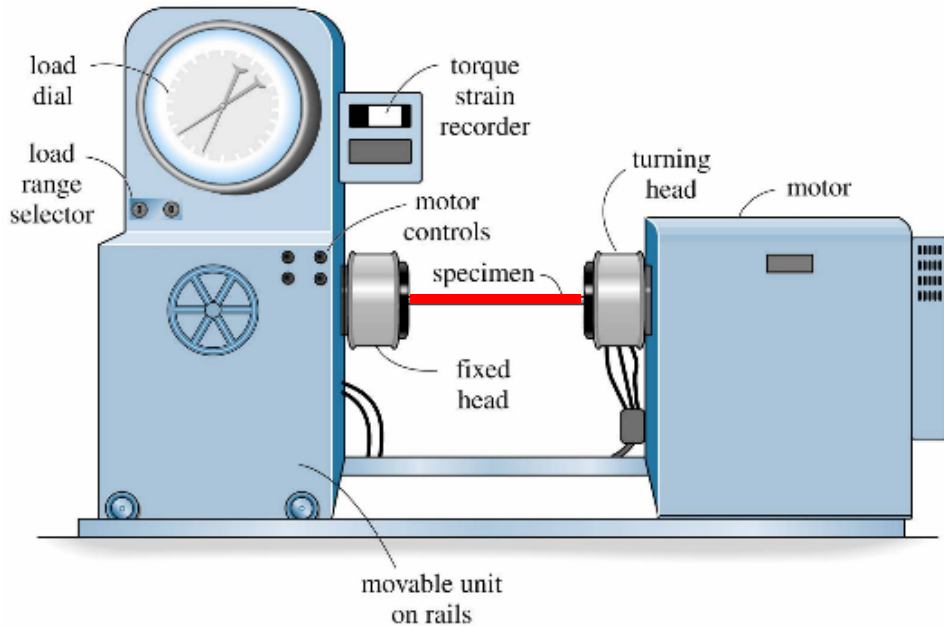
$$\phi = \int_0^L \frac{T}{JG} dx = \frac{TL}{GJ}$$

polar moment of inertia ของพื้นที่หน้าตัด, J

$$J = \frac{\pi}{2} c^4$$

$$J = \frac{\pi}{2} (c_o^4 - c_i^4)$$

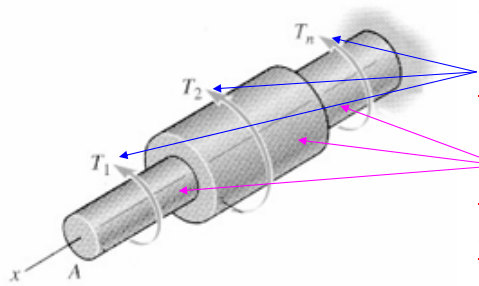
G = shear modulus of elasticity หาได้จาก
การทดสอบการบิด



คุณสมบัติทางกลของวัสดุ

Material	γ	E	G	Yield Strength, σ_y			Ultimate Strength, σ_u			ν	α	
Units	$\frac{kN}{m^3}$	GPa	GPa	MPa			MPa			%	$10^{-6} \frac{1}{^{\circ}C}$	
	Weight density	Modulus of elasticity	Shearing Modulus	Tens.	Comp.	Shear	Tens.	Comp.	Shear	Elongation in 2 in. specimen	Poisson's ratio	Coeff. of thermal expansion
Aluminum alloys												
2014-T6	27.9	73.1	27	414	414	172	469	469	290	10	0.35	23
6061-T6	27.1	68.9	26	255	255	131	290	290	186	12	0.35	24
Gray Cast iron												
ASTM 20	71.9	67.0	27	-	-	-	179	669	-	0.6	0.28	12
Concrete (comp.)												
Low strength	23.8	22.1	-	-	-	12	-	-	-	-	0.15	11
High strength	23.8	29.0	-	-	-	38	-	-	-	-	0.15	11
Steel												
A36	78.5	200	75	250	250	-	400	400	-	30	0.32	12
Stainless 304	78.6	193	75	207	207	-	517	517	-	40	0.27	17
Wood (bending)												
Douglas Fir	4.7-5.5	11-13	-	30-50			50-80			-	-	-
Oak	6.3-7.1	11-12	-	40-60			50-100			-	-	-
Pine	5.5-6.3	11-14	-	40-60			50-100			-	-	-

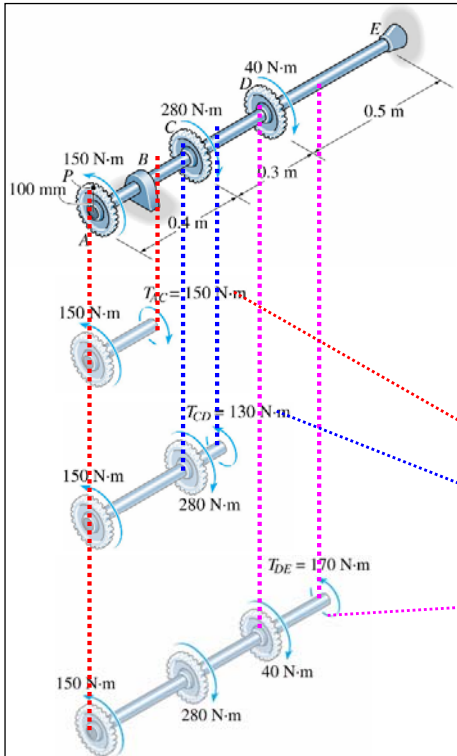
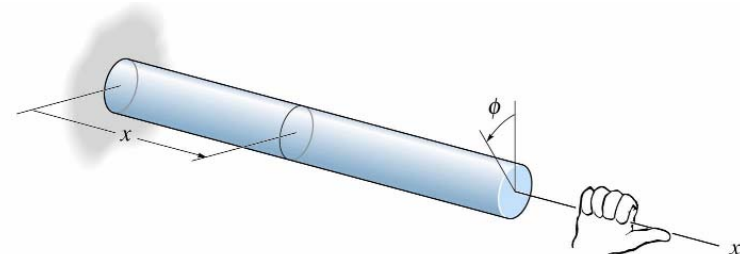
Constant Torque and Cross-Sectional Area



ในกรณีที่เพลาถูกกระทำโดยแรงบิด
หลายแรงบิดตลอดความยาวของเพลา
หรือพื้นที่หน้าตัดหรือวัสดุที่ใช้ทำ
เพลา มีการเปลี่ยนแปลงจากส่วนหนึ่ง
ของเพลาไปยังอีกส่วนหนึ่งแล้ว

$$\phi = \sum_i \frac{T_i L_i}{G_i J_i}$$

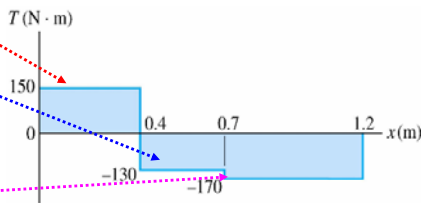
Sign Convention



Example

เมื่อ gear ของเพลาถูกกระทำโดยแรงบิด จง
หาค่าการเปลี่ยนตำแหน่งที่เกิดที่จุด P ของ
gear A เมื่อเพลา มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 14 mm
และ $G = 80 \text{ GPa}$

เขียน FBD เพื่อหา torque diagram



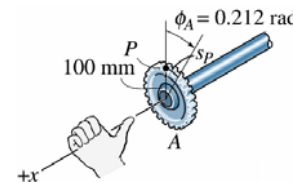
Polar moment of inertia ของเพลา

$$J = \frac{\pi}{2} (0.007 \text{ m})^4 = 3.77(10^{-9}) \text{ m}^4$$

มุมบิด

$$\phi_A = \sum \frac{TL}{JG} = \frac{(+150 \text{ N} \cdot \text{m})(0.4 \text{ m})}{3.77(10^{-9}) \text{ m}^4 [80(10^9) \text{ N/m}^2]} + \frac{(-130 \text{ N} \cdot \text{m})(0.3 \text{ m})}{3.77(10^{-9}) \text{ m}^4 [80(10^9) \text{ N/m}^2]} + \frac{(-170 \text{ N} \cdot \text{m})(0.5 \text{ m})}{3.77(10^{-9}) \text{ m}^4 [80(10^9) \text{ N/m}^2]} = -0.212 \text{ rad}$$

พุ่งเข้าหรือพุ่งออก???

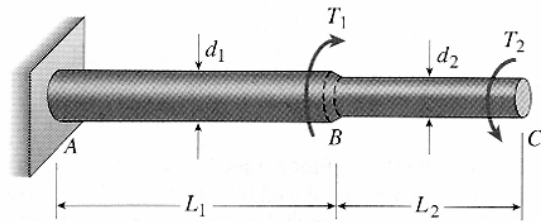


ระยะที่พื้นผิว P เกิดการเปลี่ยนตำแหน่ง

$$s_P = \phi_A r = (0.212 \text{ rad})(100 \text{ mm}) = 21.2 \text{ mm}$$

Absolute Maximum Torsional Stress

- เพลากลุกระทำได้โดยแรงบิดภายนอกหลายๆ ค่า
- รัศมีของเพลามีการเปลี่ยนแปลงตามความยาวของเพล

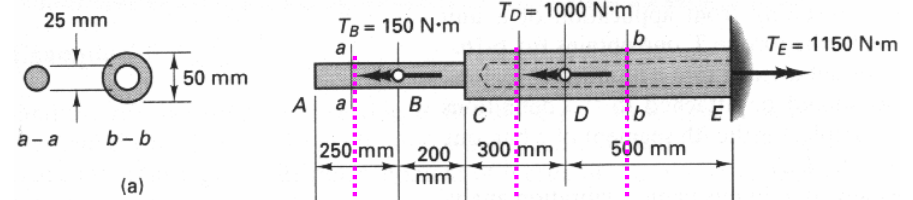


ขั้นตอนการคำนวณ

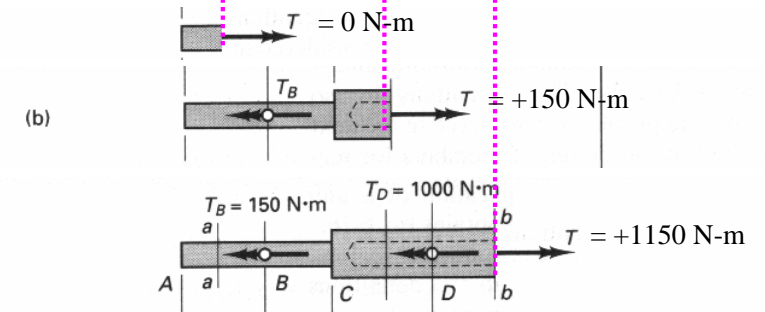
1. เขียน torque diagram โดยให้แรงบิดภายในเป็น “+” เมื่อมีทิศทางพุ่งออก จากหน้าตัดของเพลโดยใช้กฎมือขวา
2. หาค่า absolute maximum ของหน่วยแรงเฉือนและตำแหน่งที่เกิด

ตัวอย่างที่ 5-2

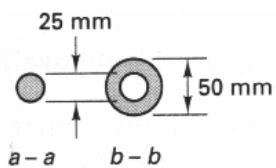
เพลเหล็กถูกยึดแน่นกับผนังที่จุด E ถ้า $G = 80 \text{ GPa}$ จงหาค่าหน่วยแรงเฉือนและมุมบิดสูงสุดที่เกิดขึ้นในเพล



เขียน FBD เพื่อหา torque diagram



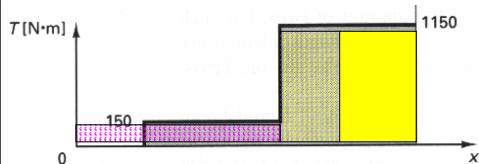
ค่า polar moment of inertia



$$J_{AB} = J_{BC} = \frac{\pi d^4}{32} = \frac{\pi (25)^4}{32} = 38.3(10^3) \text{ mm}^4$$

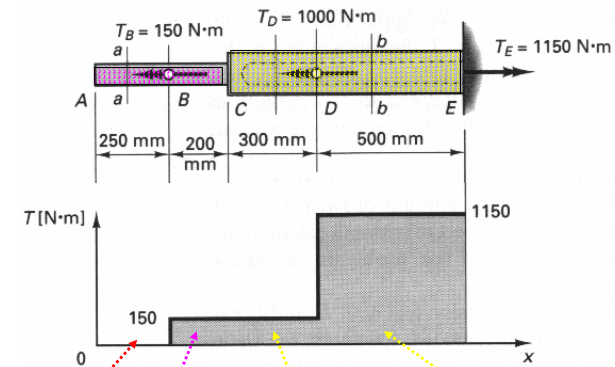
$$J_{CD} = J_{DE} = \frac{\pi}{32} (d_o^4 - d_i^4) = \frac{\pi}{32} (50^4 - 25^4) = 575(10^3) \text{ mm}^4$$

จาก torque diagram ของเพล



$$\tau_{BC} = \frac{150(25/2)10^{-3}}{38.3(10^3)(10^{-12})} = 48.96 \text{ MPa}$$

$$\tau_{DE} = \frac{1150(50/2)10^{-3}}{575(10^3)(10^{-12})} = 50 \text{ MPa}$$



$$\phi = \sum_i \frac{T_i L_i}{G_i J_i} = \frac{T_{AB} L_{AB}}{G J_{AB}} + \frac{T_{BC} L_{BC}}{G J_{BC}} + \frac{T_{CD} L_{CD}}{G J_{CD}} + \frac{T_{DE} L_{DE}}{G J_{DE}}$$

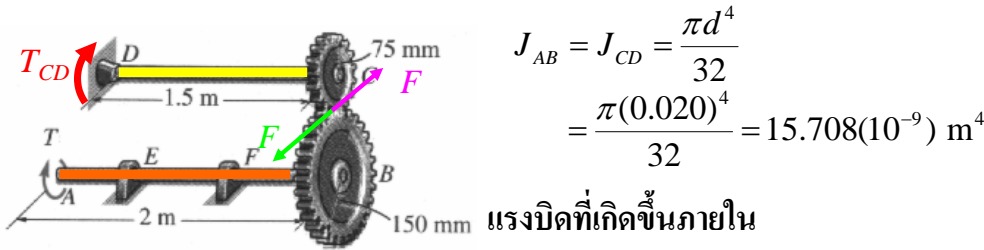
$$\phi = 0 + \frac{150(10^3)200}{38.3(10^3)80(10^3)} + \frac{150(10^3)300}{575(10^3)80(10^3)} + \frac{1150(10^3)500}{575(10^3)80(10^3)}$$

$$= 23.3(10^{-3}) \text{ rad}$$

ซึ่งมีทิศทางเป็นบวก ←

ตัวอย่างที่ 5-3

เพลาลูกกตัน 2 ท่อนมี dia. 20 mm จงหาค่าแรงบิดสูงสุดที่ระบบสามารถรองรับได้ เมื่อมุมบิดสูงสุดมีค่าได้ไม่เกิน 0.10 rad และ $G = 80 \text{ GPa}$



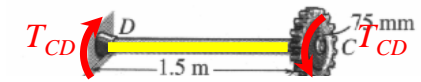
แรงบิดในเพลลา AB คือ T ทำให้เกิดแรงกระทำต่อฟันเฟืองของเฟือง B

$$F = \frac{T}{0.15}$$

ซึ่งกระทำต่อฟันเฟืองของเฟือง C และทำให้เกิดแรงบิดบนเพลลา CD

$$T_{CD} = F(0.075) = 0.5T$$

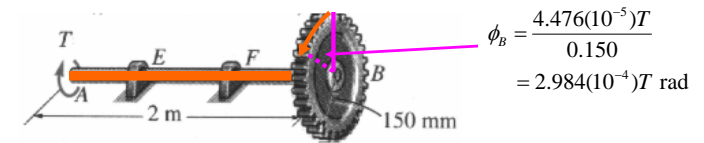
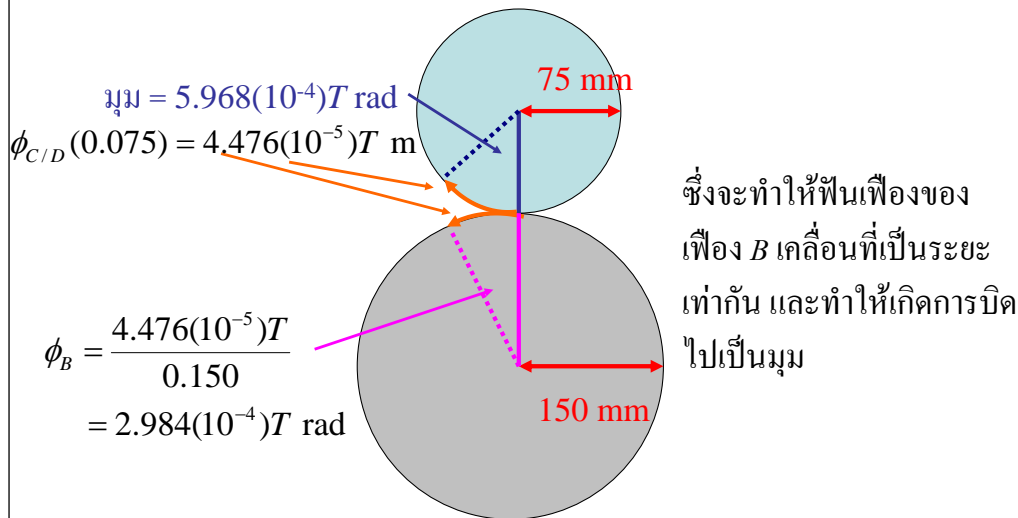
หามุมบิดสูงสุดที่เกิดขึ้น



มุมบิดที่เกิดขึ้นที่เฟือง C เทียบกับจุดยึดแน่น D ในเพลลา CD มีค่า

$$\begin{aligned} \phi_{C/D} &= \frac{T_{CD}L_{CD}}{GJ} \\ &= \frac{0.5T(1.5)}{80(10^9)15.708(10^{-9})} \\ &= 5.968(10^{-4})T \text{ rad} \end{aligned}$$

เมื่อเฟือง C บิดไปเป็นมุมข้างต้น ฟันเฟืองของเฟือง C เคลื่อนที่เป็น ระยะ



ดังนั้น มุมบิดที่เกิดขึ้นระหว่างปลาย A ในเพลลา AB เทียบกับจุดยึดแน่น D มีค่าเท่ากับ

$$\begin{aligned} \phi_{A/D} &= \phi_B + \frac{TL_{AB}}{GJ} \\ &= 2.984(10^{-4})T + \frac{T(2)}{80(10^9)15.708(10^{-9})} = 1.890(10^{-3})T \text{ rad} \end{aligned}$$

เนื่องจากมุมบิดสูงสุดมีค่าได้ไม่เกิน 0.10 radian

$$T_{\max} = \frac{0.1}{1.89(10^{-3})} = 52.9 \text{ N-m}$$

หาค่าหน่วยแรงเฉือนสูงสุดที่เกิดขึ้นในเพลลา

$$T_{\max} = T_{AB} = 52.9 \text{ N-m}$$

$$T_{CD} = 0.5T_{AB} = 26.45 \text{ N-m}$$

เนื่องจากเพลลาเหล็กตันทั้ง 2 ท่อนและมี diameter เท่ากัน ดังนั้น ค่าหน่วยแรงเฉือนสูงสุดเกิดขึ้นในส่วน AB ของเพลลา

$$\tau_{AB} = \frac{52.9(0.010)}{15.708(10^{-9})} = 33.68 \text{ MPa} < \tau_Y = 100 \text{ MPa}$$