

คณะวิศวกรรมศาสตร์
มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

การสอบปลายภาค ประจำภาคการศึกษาที่ 1

ประจำปีการศึกษา 2557

วันที่ 17 ธันวาคม 2557

เวลา 13.30-16.30 น.

วิชา 215-415, 216-415 การออกแบบเครื่องกล 2

ห้อง A203

คำสั่ง

1. ข้อสอบมีทั้งหมด 6 ข้อ / ให้ทำทุกข้อในสมุดคำตอบ
2. ไม่อนุญาตตำรา และเอกสารใดๆ เข้าห้องสอบ
3. อนุญาตนำเครื่องคิดเลขเข้าห้องสอบได้

รศ.ดร.สุธีระ ประเสริฐสรรพ

ผู้ออกข้อสอบ

ข้อ 1 (20 คะแนน) เฟลากลมมีรัศมี r ยาว L หมุนด้วยความเร็ว R rpm ต้อง transmit power P ด้วย pulley and belt แรงลัพธ์ที่เป็นแรงดึงของ belt มีค่า t

ก. จงเขียนสูตรที่เป็นข้อกำหนดของ σ_{lev} ของวัสดุทำเฟลา หากไม่ต้องการให้วิบัติแบบเปราะ

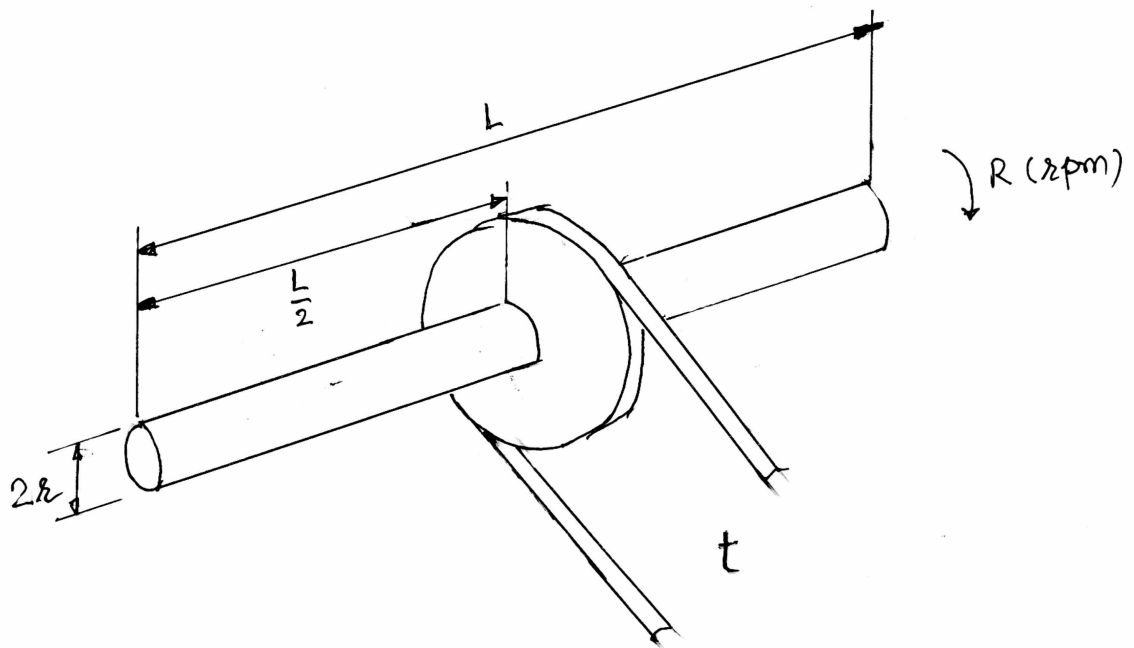
ข. หากต้องการให้วิบัติแบบ yield ควรเลือกวัสดุที่มี σ_{ys} ไม่เกินเท่าใด กำหนดให้

$$\sigma_{1,2} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{x,y}^2}$$

Power = $T\omega$

$\tau = \frac{Tr}{J}$ โดย J คือ Polar 2nd moment of area = $\frac{\pi r^4}{2}$

Bending stress = $\frac{Mr}{I}$ โดย I คือ 2nd moment of area = $\frac{\pi r^4}{4}$

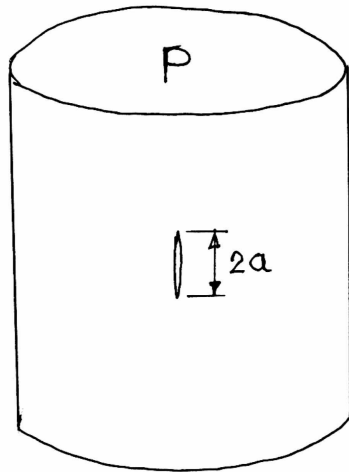


ข้อ 2 (15 คะแนน) ถัง *pressure* ทรงกระบอกรัศมี r หนา t มีรอยแตกยาว $2a$ ทำจากวัสดุที่มี *fracture toughness* K_{IC} จงหาว่า (กำหนดให้ $K_I = \sigma\sqrt{\pi a}$, $\sigma_h = \frac{Pr}{t}$, $\sigma_a = \frac{Pr}{2t}$)

ก. *Pressure* ที่ทำให้ระเบิดมีค่าเท่าใด

ข. หากลดการควบคุมคุณภาพลง ทำให้สามารถมองเห็นรอยแตกขนาดเป็น 2 เท่าของเดิม จงหาว่าค่าความดันจะต้องลดลงเป็นกี่เท่า จึงจะระเบิด

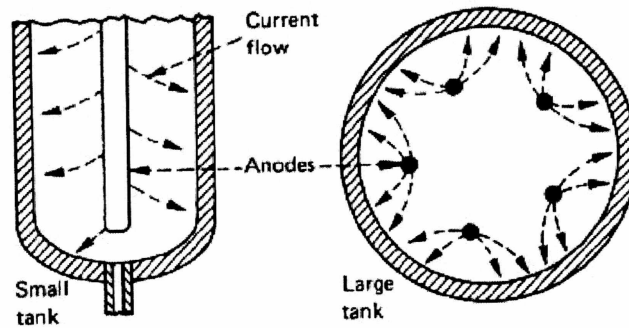
ค. ถ้าไม่ต้องการให้ข้อ ข. ระเบิด ในขณะที่ถังมีรัศมีเพิ่มขึ้น 3 เท่า เราต้องเปลี่ยนวัสดุให้มี K_{IC} เป็นกี่เท่าของเดิม



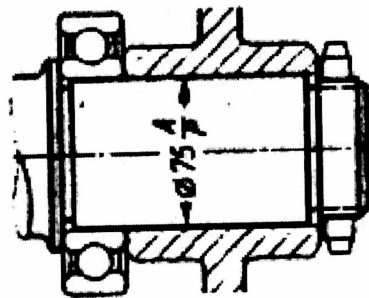
ข้อ 3 (15 คะแนน) ถ้าต้องการสวมเพลากับรูขนาด *nominal size* 1 นิ้ว แบบ *shrink fit* เพื่อให้ *transmit load* ได้ โดยต้องการออกแบบให้เป็น *force fit class FN3* จงหาว่าในการสวมเราต้องใช้อุณหภูมิในการให้ความร้อนแก่ *hole* ใน *range* กี่องศา (*range* คัดจากเพลาล็กที่สุดสวมกับ *hole* ใหญ่สุด และเพลที่ใหญ่ที่สุดสวมกับ *hole* เล็กที่สุด) กำหนดให้ สปส. การขยายตัวทางความร้อนของเหล็กเท่ากับ $12 \times 10^{-6} / ^\circ C$

ข้อ 4 (10 คะแนน) ออกแบบเพลาขนาด *nominal size* 1 นิ้ว สวมกับ *hole* ที่ต้องการให้เป็น *close sliding fit (RC1)* จงเขียนมิติของเพลาและรูปแบบ *bilateral tolerance (D±t)*

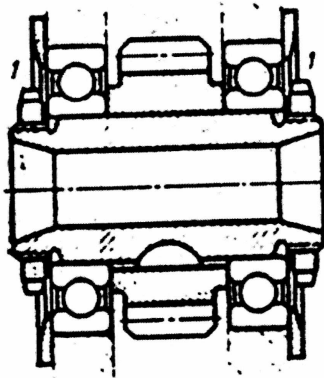
ข้อ 5 ก. (5 คะแนน) จงอธิบายว่ารูปข้างล่างนี้คือการใช้หลักการอะไรในการออกแบบเพื่อป้องกัน *corrosion* และกลไกการป้องกันทำงานอย่างไร



ข้อ 5 ข. (5 คะแนน) การสวม *bearing* ในรูปต้องการให้ *inner ring* หมุนไปกับเพลาคู่ย จงวิจารณ์ข้อดีของการออกแบบนี้ ให้เหตุผลประกอบ และออกแบบส่วนเพลาคู่ยใหม่

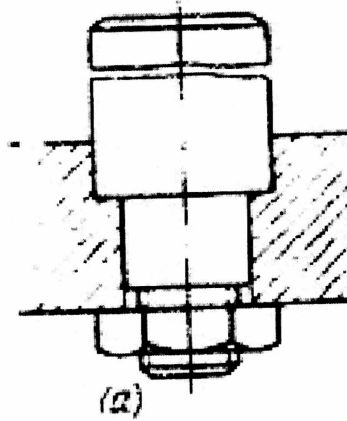


ข้อ 5 ค. (10 คะแนน) ในแง่ของ *assembly location* (การประกอบให้ตรงตำแหน่ง) การออกแบบรูปนี้มีข้อเสียอย่างไร และควรแก้ไขอย่างไร



ข้อ 6 ก. (5 คะแนน) ทำไมการประกอบให้ได้ *center* จึงควรประกอบโดยใช้ *diameter* เล็กในการวางตำแหน่ง

ข้อ 6 ข. (5 คะแนน) ผู้ออกแบบเขียนแบบดังรูปข้างล่าง จงวิจารณ์การออกแบบชิ้นนี้ และการแก้ไขควรเป็นเช่นไร



ข้อ 6 ค. (10 คะแนน) การออกแบบ 2 รูปนี้ รูปใดเป็นการออกแบบที่ถูกต้อง อธิบายเหตุผล

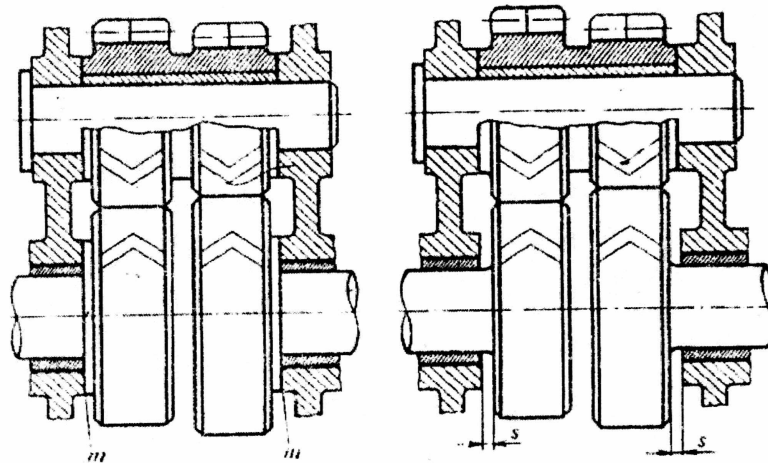


Table C-1 Running and Sliding Fits

Nominal Size Range, in.	Class RC 1				Class RC 2				Class RC 3				Class RC 4	
	Limits of Clearance		Standard Limits		Limits of Clearance		Standard Limits		Limits of Clearance		Standard Limits		Limits of Clearance	
Over To	H5	g4	H6	g5	H7	f6	H8	f7	H5	g4	H6	f6	H7	f7
0 - 0.12	0.1	+0.2	-0.1	0.1	+0.25	-0.1	0.3	+0.4	-0.3	0.3	+0.6	-0.3	+0.6	-0.3
	0.45	0	-0.25	0.55	0	-0.3	0.95	0	-0.55	1.3	0	-0.7	0	-0.7
0.12- 0.24	0.15	+0.2	-0.15	0.15	+0.3	-0.15	0.4	+0.5	-0.4	0.4	+0.7	-0.4	+0.7	-0.4
	0.5	0	-0.3	0.65	0	-0.35	1.12	0	-0.7	1.6	0	-0.9	0	-0.9
0.24- 0.40	0.2	+0.25	-0.2	0.2	+0.4	-0.2	0.5	+0.6	-0.5	0.5	+0.9	-0.5	+0.9	-0.5
	0.6	0	-0.35	0.85	0	-0.45	1.5	0	-0.9	2.0	0	-1.1	0	-1.1
0.40- 0.71	0.25	+0.3	-0.25	0.25	+0.4	-0.25	0.6	+0.7	-0.6	0.6	+1.0	-0.6	+1.0	-0.6
	0.75	0	-0.45	0.95	0	-0.55	1.7	0	-1.0	2.3	0	-1.3	0	-1.3
0.71- 1.19	0.3	+0.4	-0.3	0.3	+0.5	-0.3	0.8	+0.8	-0.8	0.8	+1.2	-0.8	+1.2	-0.8
	0.95	0	-0.55	1.2	0	-0.7	2.1	0	-1.3	2.8	0	-1.6	0	-1.6
1.19- 1.97	0.4	+0.4	-0.4	0.4	+0.6	-0.4	1.0	+1.0	-1.0	1.0	+1.6	-1.0	+1.6	-1.0
	1.1	0	-0.7	1.4	0	-0.8	2.6	0	-1.6	3.6	0	-2.0	0	-2.0
1.97- 3.15	0.4	+0.5	-0.4	0.4	+0.7	-0.4	1.2	+1.2	-1.2	1.2	+1.8	-1.2	+1.8	-1.2
	1.2	0	-0.7	1.6	0	-0.9	3.1	0	-1.9	4.2	0	-2.4	0	-2.4
3.15- 4.73	0.5	+0.6	-0.5	0.5	+0.9	-0.5	1.4	+1.4	-1.4	1.4	+2.2	-1.4	+2.2	-1.4
	1.5	0	-0.9	2.0	0	-1.1	3.7	0	-2.3	5.0	0	-2.8	0	-2.8
4.73- 7.09	0.6	+0.7	-0.6	0.6	+1.0	-0.6	1.6	+1.6	-1.6	1.6	+2.5	-1.6	+2.5	-1.6
	1.8	0	-1.1	2.3	0	-1.3	4.2	0	-2.6	5.7	0	-3.2	0	-3.2
7.09- 9.85	0.6	+0.8	-0.6	0.6	+1.2	-0.6	2.0	+1.8	-2.0	2.0	+2.8	-2.0	+2.8	-2.0
	2.0	0	-1.2	2.6	0	-1.4	5.0	0	-3.2	6.6	0	-3.8	0	-3.8
9.85-12.41	0.8	+0.9	-0.8	0.8	+1.2	-0.8	2.5	+2.0	-2.5	2.5	+3.0	-2.5	+3.0	-2.5
	2.3	0	-1.4	2.9	0	-1.7	5.7	0	-3.7	7.5	0	-4.5	0	-4.5

Table C-5 Force and Shrink Fits*

Nominal Size Range, in.	Class FN 1				Class FN 2				Class FN 3				Class FN 4				Class FN 5			
	Limits of Interference		Standard Limits		Limits of Interference		Standard Limits		Limits of Interference		Standard Limits		Limits of Interference		Standard Limits		Limits of Interference		Standard Limits	
	To	Hole	Shaft	Hole	Shaft	To	Hole	Shaft	To	Hole	Shaft	To	Hole	Shaft	To	Hole	Shaft	To	Hole	Shaft
Over	0.05	+0.25	+0.5	0.2	+0.4	+0.85	117	+0.7	117	+0.8	+2.1	1.0	+0.8	+2.1	1.0	+0.8	+2.3	1.3	+0.6	+1.3
0 — 0.12	0.5	— 0	+0.3	0.85	— 0	— 0.6	s6	— 0	— 0	0.95	+0.7	0.3	— 0	+0.95	1.3	— 0	1.3	— 0	+0.9	
0.12 — 0.24	0.1	+0.3	+0.6	0.2	+0.5	+1.0				0.4	+0.5	0.4	+0.5	+1.2	0.5	+0.7	0.5	+0.7	+1.7	
0.24 — 0.40	0.6	— 0	+0.4	1.0	— 0	+0.7				1.2	+0.9	1.2	+0.9	+1.2	1.7	+0.9	1.7	+0.9	+1.2	
	0.1	+0.4	+0.75	0.4	+0.6	+1.4				0.6	+1.6	0.6	+1.6	+1.2	0.5	+1.6	2.0	+0.9	+2.0	
	0.1	— 0	+0.75	1.4	— 0	+1.0				1.6	+1.2	1.6	+1.2	+1.2	2.0	+1.2	2.0	+0.9	+1.4	
0.40 — 0.56	0.1	— 0.4	+0.8	0.5	+0.7	+1.6				0.7	+0.7	0.7	+0.7	+1.8	0.6	+1.8	0.6	+1.0	+2.3	
	0.8	— 0	+0.5	1.6	— 0	+1.2				1.8	+1.4	1.8	+1.4	+1.4	2.3	+1.4	2.3	— 0	+2.5	
0.56 — 0.71	0.2	+0.4	+0.9	0.5	+0.7	+1.6				0.7	+0.7	0.7	+0.7	+1.8	0.8	+1.8	0.8	+1.0	+2.5	
	0.9	— 0	+0.6	1.6	— 0	+1.2				1.8	+1.4	1.8	+1.4	+1.4	2.5	+1.4	2.5	— 0	+1.8	
0.71 — 0.95	0.2	+0.5	+1.1	0.6	+0.8	+1.9				0.8	+0.8	0.8	+0.8	+2.1	1.0	+2.1	1.0	+1.2	+3.0	
	1.1	— 0	+0.7	1.9	— 0	+1.4				2.1	+1.6	2.1	+1.6	+1.6	3.0	+1.6	3.0	— 0	+2.2	
0.95 — 1.19	0.3	+0.5	+1.2	0.6	+0.8	+1.9				1.0	+2.1	1.0	+2.1	+2.3	1.3	+2.3	1.3	+1.2	+3.3	
	1.2	— 0	+0.8	1.9	— 0	+1.4				2.3	+1.8	2.3	+1.8	+1.8	3.3	+1.8	3.3	+0.9	+2.5	
1.19 — 1.58	0.3	+0.6	+1.3	0.8	+1.0	+2.4				1.5	+2.6	1.5	+2.6	+3.1	1.4	+3.1	1.4	+1.6	+4.0	
	1.3	— 0	+0.9	2.4	— 0	+1.8				3.1	+2.0	3.1	+2.0	+2.5	4.0	+2.5	4.0	— 0	+3.0	
1.58 — 1.97	0.4	+0.6	+1.4	0.8	+1.0	+2.4				1.8	+2.8	1.8	+2.8	+3.4	2.4	+3.4	2.4	+1.6	+5.0	
	1.4	— 0	+1.0	2.4	— 0	+1.8				3.4	+2.2	3.4	+2.2	+2.8	5.0	+2.8	5.0	— 0	+4.0	
1.97 — 2.56	0.6	+0.7	+1.8	0.8	+1.2	+2.7				2.3	+3.2	2.3	+3.2	+4.2	3.2	+4.2	3.2	+1.8	+6.2	
	1.8	— 0	+1.3	2.7	— 0	+2.0				4.2	+2.5	4.2	+2.5	+3.5	6.2	+3.5	6.2	— 0	+5.0	