



มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์  
คณะวิศวกรรมศาสตร์

สอบปลายภาคการศึกษาที่ 1

วันที่ 30 กันยายน 2556

วิชา 221-414 Prestressed Concrete ตอน 01

ปีการศึกษา 2556

เวลา 13.30 - 16.30 น.

ห้องสอบ หัวหุ่น

ชื่อ-สกุล.....รหัส.....

คำชี้แจง

1. ข้อสอบทั้งหมดมี 5 ข้อใหญ่ คะแนนรวม 90 คะแนน ดังแสดงในตารางข้างล่าง
2. ข้อสอบมีทั้งหมด 9 หน้า (รวมปก) ผู้สอบต้องตรวจสอบว่ามีครบทุกหน้าหรือไม่ (ก่อนลงมือทำ)
3. ให้ทำหมดทุกข้อลงในกระดาษคำตอบนี้ หากไม่พอให้ใช้หน้าว่างด้านซ้ายมือ
4. ไม่อนุญาตให้นำเอกสารใดๆ เข้าห้องสอบได้
5. อนุญาตให้ใช้เครื่องคิดเลขได้ทุกชนิด
6. ห้ามหยิบ หรือยืมสิ่งของใดๆ ของผู้อื่นในห้องสอบ
7. อนุญาตให้ตอบด้วยดินสอดำได้ (ควรใช้ชนิด B)
8. ให้เขียน รหัส ที่หัวกระดาษทุกแผ่น

ตารางคะแนน

ข้อที่	คะแนนเต็ม	ได้
1	20	
2	20	
3	20	
4	15	
5	15	
รวม	90	

**สมการและสูตรสำหรับการคำนวณ**

ข้อที่ 1 กำลังรับน้ำหนักของเสาเข็ม

Allowable pile load =  $(0.33f'_c - 0.27f_{pc}) A_c$

Ultimate pile load =  $(0.85f'_c - 0.6f_{pc}) A_c$

ความเค้นของคอนกรีตที่สภาวะส่งถ่ายแรง

Extreme fiber stress in compression:  $0.6f'_c$

Extreme fiber stress in tension:  $0.795(f'_c)^{0.5}$

ความเค้นของคอนกรีตที่สภาวะใช้งาน

Extreme fiber stress in compression:  $0.45f'_c$

Extreme fiber stress in tension:  $1.59(f'_c)^{0.5}$

ข้อที่ 2

ความเค้นของคอนกรีตที่สภาวะส่งถ่ายแรง

Extreme fiber stress in compression:  $0.6f'_c$

Extreme fiber stress in tension:  $1.6(f'_c)^{0.5}$

ความเค้นของคอนกรีตที่สภาวะใช้งาน

Extreme fiber stress in compression:  $0.45f'_c$

Extreme fiber stress in tension:  $1.6(f'_c)^{0.5}$

สมการขนาดแรงอัดและระยะเยื้องศูนย์กลางของเสาทรอยด์ลวดอัดแรง:

$$\bar{F}_c = F_b + \frac{c}{h}(F_c - F_b) \quad e = (\bar{F}_c - F_b) \frac{S_1}{P}$$

ข้อที่ 3

ความเค้นของคอนกรีตที่สภาวะส่งถ่ายแรง

Extreme fiber stress in compression:  $0.6f'_c$

Extreme fiber stress in tension:  $0.25(f'_c)^{0.5}$

ความเค้นของคอนกรีตที่สภาวะใช้งาน

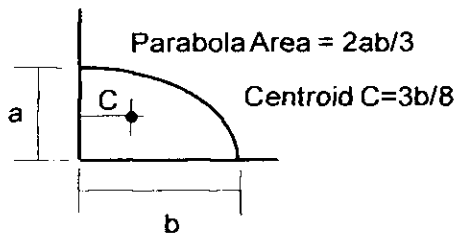
Extreme fiber stress in compression:  $0.6f'_c$

Extreme fiber stress in tension:  $0.5(f'_c)^{0.5}$

$E$  (unit: ksc) =  $15200 (f'_c)^{0.5}$

Effective flange width  $b_e$  = (beam width) + 16(slab thickness)

ข้อที่ 4



ข้อที่ 5

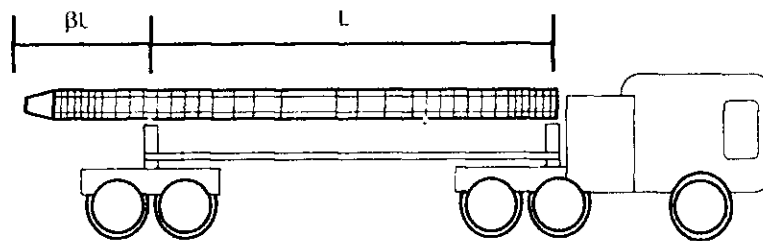
กำลังรับแรงเฉือนของคอนกรีต:  $V = V_u / \phi$ : the reduction factor  $\phi = 1.0$  และ  $V_u$  = แรงเฉือนประลัย

$V_c = (0.53\sqrt{f'_c}) b d_p$  โดยที่  $V_s = V - V_c$

Load Factor: Dead Load = 1.4 และ Live Load = 1.7

(20 คะแนน) 1: เสาเข็มคอนกรีตอัดแรงหน้าตัดสี่เหลี่ยมตันขนาด 25x25 cm เสาเข็มนี้มีความยาวทั้งหมด ( $\beta L + L$ ) = 8 เมตร (สมมติว่าในการออกแบบ การสูญเสียแรงอัดทั้งหมดประมาณ 25% และ impact factor = 30%) ไม่ต้องทำการคำนวณเหล็กปลอก ถ้าในการขนส่งเสาเข็มได้ทำการวางเสาเข็มในลักษณะคานยื่น (Cantilever beam) ดังแสดงในรูป

- 1.1 จงคำนวณหาอัตราส่วนระยะทาง  $\beta$  ที่ทำให้ค่าโมเมนต์บวกและโมเมนต์ลบของเสาเข็ม ขณะขนส่งมีค่าเท่ากัน โดยสมมติว่าแรงเฉือนบนหน้าตัดเสาเข็มมีค่าเท่ากับศูนย์ที่ตำแหน่งห่างจากที่รองรับด้านขวามือเท่ากับระยะทาง  $L/3$
- 1.2 จำนวนเส้นลวด PC wire (ที่เป็นเลขคู่) ที่น้อยที่สุด เมื่อกำหนดให้  $\beta = 0.376$  (ให้ใช้ขนาดตามที่กำหนดเท่านั้น)
- 1.3 จงตรวจสอบความเค้นที่ผิวและกลางของหน้าตัดที่สภาวะส่งถ่ายแรงและใช้งานตามข้อ 1.2
- 1.4 อัตราส่วนค่าความปลอดภัยในการรับน้ำหนักบรรทุกทุกตามแนวแกนของเสาเข็ม

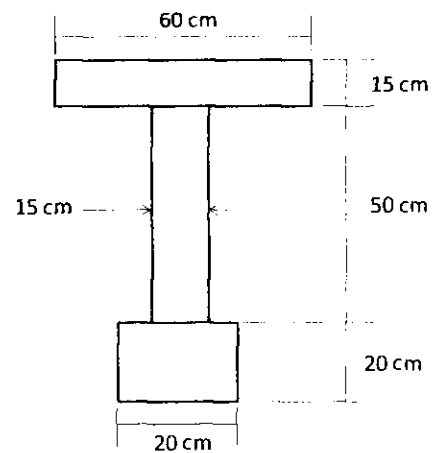


กำลังอัดของคอนกรีต: สภาวะใช้งาน  $f'_c = 400$  ksc สภาวะส่งถ่ายแรง  $f'_{ci} = 280$  ksc

เส้นลวด: PC.wire Diameter 7 mm:  $A_s = 0.385$  cm<sup>2</sup>  $f_{pu} = 16000$  ksc ค่าความเค้นดึงที่ยอมให้ใช้งานไม่เกิน  $0.7f_{pu}$

(20 คะแนน) 2: คานคอนกรีตอัดแรงช่วงเดียวความยาว 12 m มีหน้าตัดมีขนาดดังแสดงในรูป คานถูกออกแบบให้มีระยะเยื้องศูนย์กลางที่ตลอดความยาวคาน รับน้ำหนักบรรทุกจร  $1,000 \text{ kg/m}$  และน้ำหนักบรรทุกคงค้ำ  $400 \text{ kg/m}$  (ไม่รวมน้ำหนักของคานเอง) โดยสมมติการสูญเสียแรงอัดมีค่าประมาณ 20% กำหนดให้ใช้เส้นลวดอัดแรงขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 6.35 มม. เท่านั้น ( $A_{ps} = 0.317 \text{ cm}^2$ ) ความเค้นที่ยอมให้ในเส้นลวดทันทีหลังการส่งถ่ายแรงจะต้องมีค่าไม่เกิน  $0.78f_{pu}$  ( $f_{pu} = 19000 \text{ ksc}$ ) กำลังอัดของคอนกรีต  $f'_{ci} = 300 \text{ ksc}$  and  $f'_c = 420 \text{ ksc}$  จงคำนวณต่อไปนี้

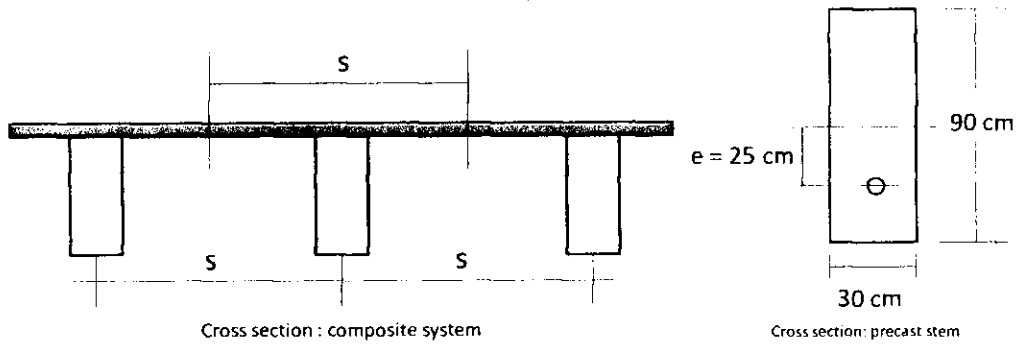
- 2.1 ขนาดแรงอัดตามขอบเขตสภาวะความเค้นสิ้นสุดที่กำหนดให้
- 2.2 ระยะเยื้องศูนย์กลางของเส้นลวดอัดแรงและจำนวนเส้นลวดที่จำเป็นต้องใช้จากคำถามข้อ (2.1)
- 2.3 ถ้าคานคอนกรีตอัดแรงถูกออกแบบให้มีระยะเยื้องศูนย์กลางตามคำถามข้อ (2.2) แล้วจงคำนวณหาจำนวนเส้นลวดที่น้อยที่สุดที่จำเป็นต้องใช้ที่หน้าตัดกึ่งกลางช่วงความยาว (mid span)



(20 คะแนน) 3: ระบบคานาคอนกรีตอัดแรงประกอบ (composite system) ช่วงเดียวความยาว 20 m ประกอบด้วยคานา precast stem ขนาดความกว้าง 30 cm สูง 90 cm มีระยะเยื้องศูนย์กลางของเส้นลวด 25 cm เกิด losses ทั้งหมด 20% ถ้าคานาดังกล่าวถูกนำมาก่อสร้างโดยไม่มีการติดตั้งค้ำยันขณะเทพื้นด้านบน (unshored) พื้นคอนกรีตที่ทำการเทมีความหนา 15 cm กำหนดให้น้ำหนักจรและคงค้างภายหลังติดตั้งระบบประกอบแล้วมีค่าเท่ากับ  $240 \text{ kg/m}^2$  และ  $100 \text{ kg/m}^2$  ตามลำดับ ความเค้นที่ยอมให้ในเส้นลวดทันทีหลังการส่งถ่ายแรงจะต้องมีค่าไม่เกิน  $0.78f_{pu}$  ( $f_{pu} = 19000 \text{ ksc}$ ) กำลังอัดของคานาคอนกรีต  $f'_c = 280 \text{ ksc}$  and  $f'_c = 350 \text{ ksc}$  กำลังอัดของคอนกรีตพื้น =  $240 \text{ ksc}$

3.1 จำนวนเส้นลวดสำหรับคานา precast stem ถ้ากำหนดให้ใช้ PC strand 12.7 mm ( $A_{ps} = 1.267 \text{ cm}^2$ )

3.2 ระยะห่าง (S) ระหว่างคานา precast stem ที่เป็นไปได้มากที่สุดภายใต้สภาวะความเค้นที่กำหนดให้



Hint: 3.1 คำนวณที่สภาวะส่งถ่ายแรง

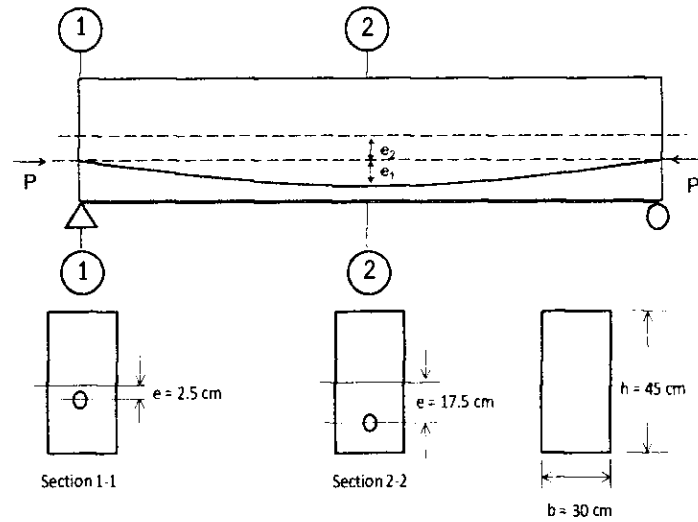
(15 คะแนน) 4: คานคอนกรีตอัดช่วงเดียวแรงแยยาว 10 เมตร มีเส้นลวดอัดแรงพื้นที่รวมทั้งหมด  $7.80 \text{ cm}^2$  โดยมีความเค้นอัดประสิทธิผล (effective prestress) ขนาด 9650 ksc กำหนดให้ ( $E_c = 280,000 \text{ ksc}$  และ  $E_s = 1.9(10^6) \text{ ksc}$ )

4.1 วาดแผนภาพแทนแรงที่ใช้ในการคำนวณสมการการโก่งตัว

4.2 แสดงให้เห็นว่าการโก่งตัวที่กึ่งกลางคาน มีค่าเท่ากับ  $(5e_1/6 + e_2)(PL^2/8EI)$

Hint 4.2: deflection by moment area method

4.3 ขนาดการโก่งตัวที่กึ่งกลางความยาวคานเนื่องจากแรงอัดประสิทธิผลและน้ำหนักของคานเอง



(15 คะแนน) 5: คานคอนกรีตอัดแรงช่วงเดียวยาว 10 m มีลวดเส้นอัดแรงเยื้องศูนย์กลางที่ตลอดความยาวคานและเส้นลวดอัดแรงมีพื้นที่รวมทั้งหมด  $7.80 \text{ cm}^2$  โดยมีความเค้นอัดประสิทธิผล (effective prestress) ขนาด 9650 ksc คานคอนกรีตอัดแรงดังกล่าวอยู่ภายใต้น้ำหนักบรรทุกจรใช้งาน  $1100 \text{ kg/m}$  ( $f'_c = 380 \text{ ksc}$  and  $f_{pu} = 19000 \text{ ksc}$ ) จงคำนวณหาระยะห่างของเหล็กปลอกที่มากที่สุดที่เป็นไปได้ตามเงื่อนไขที่กำหนดข้างต้นโดยที่กำหนดให้ใช้เหล็กปลอกขนาด SR24- RB 6 mm เท่านั้น

ขอบเขตระยะห่างของเหล็กปลอก (S):

For design purpose:  $S > 15 \text{ cm}$

$S \leq 0.75h$  และ  $S \leq 60 \text{ cm}$

ข้อกำหนดปริมาณเหล็กปลอก:

$$A_v = V_s S / (f_y d_p)$$

$$A_{v \text{ min}} = 3.5 b_w S / f_y \text{ และ } A_{v \text{ min}} = [A_{ps} f_{pu} S \sqrt{d_p / b_w}] / (80 f_y d_p)$$

