

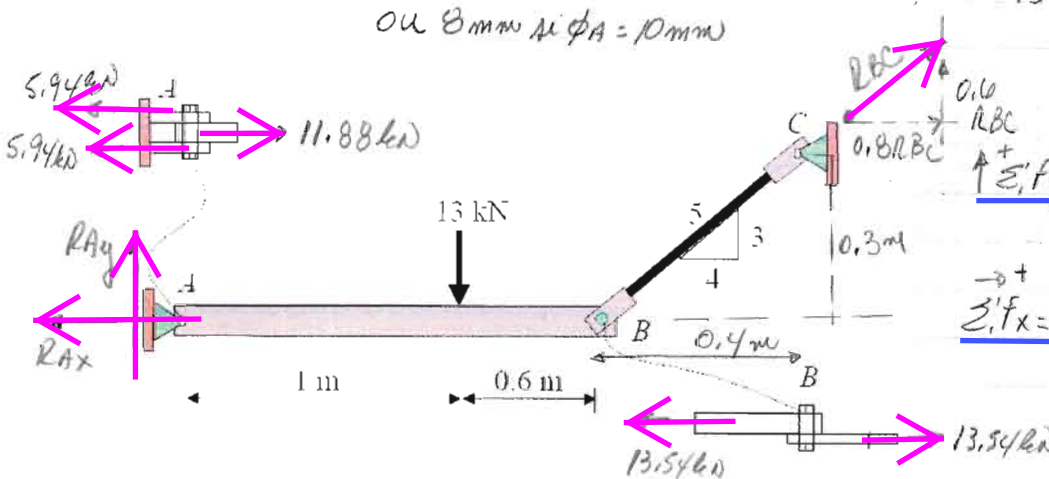
QUESTION # 1 (5 points)

Une structure est soumise à une charge de 13 kN. La membrure AB est une poutre, la membrure BC est une tige de diamètre D_{BC} . Les détails des connexions formées de rotules sont indiqués (cisaillement simple ou cisaillement double). Les contraintes admissibles sont :

- Cisaillement des boulons $\tau_{\max\text{-adm}} = 86 \text{ MPa}$
- Contrainte normale en tension dans la tige BC, $\sigma_{n,\max\text{-adm}} = 112 \text{ MPa}$
- Contrainte de contact pour les boulons et les plaques d'acier, $\sigma_{b,\max\text{-adm}} = 150 \text{ MPa}$

- (A) Déterminez le diamètre minimal du boulon à A, d_A
 (B) Déterminez le diamètre minimal du boulon à B, d_B
 (C) Déterminez le diamètre minimal de la tige BC, D_{BC}
 (B) Déterminez l'épaisseur minimale de la poutre AB, t_{AB}

RÉPONSES : (A) : Dia. boulon A, $d_A = 9.38 \text{ mm} \sim 10$
 (B) : Dia. boulon B, $d_B = 14.16 \text{ mm} \sim 15$
 (C) : Dia. tige BC, $D_{BC} = 12.4 \text{ mm} \sim 15$
 (D) : Épaisseur AB, $t_{AB} = 8.44 \text{ mm}$
 ou 8 mm si $\phi_A = 10 \text{ mm}$



1. CALCUL DES RÉACTIONS :

$$\sum M_A = 0 \quad -13(1) + 0.6 R_{BC}(2) - 0.8 R_{BC}(0.3) = 0$$

$$-13 + R_{BC}(1.2 - 0.24) = 0$$

$$R_{BC} = \frac{13}{0.96} = 13.54 \text{ kN}$$

$$\sum F_y = 0 \quad R_{Ay} - 13 + 0.6(13.54) = 0$$

$$R_{Ay} = 4.88 \text{ kN} \uparrow$$

$$\sum F_x = 0 \quad -R_{Ax} + 0.8(13.54) = 0$$

$$R_{Ax} = 10.83 \text{ kN} \leftarrow$$

• Boulon A : Cisaillement double $R_A = \sqrt{10.83^2 + 4.88^2} = 11.88 \text{ kN}$

• $A_A = \frac{V_A}{\tau_{\text{adm}}} = \frac{11.88 \times 10^3 \text{ N}}{(2) 86 \times 10^6 \text{ N/m}^2} = 6.907 \times 10^{-5} \text{ m}^2 \rightarrow \times 10^6 = 69.07 \text{ mm}^2$

• $\frac{\pi}{4} (d_A)^2 = 69.07 \quad d_A = \left[\frac{(4)(69.07)}{\pi} \right]^{1/2} = 9.38 \text{ mm} \rightarrow \text{on utilise } 10 \text{ mm}$

• Boulon B: ci-dessus le ment simple $R_{BC} = 13.54 \text{ kN}$

• $A_B = \frac{V_B}{\sigma_{char-actif}} = \frac{13.54 \times 10^3 \text{ N}}{(\cdot) 86 \times 10^6 \text{ N/m}^2} = 1.574 \times 10^{-4} \text{ m}^2 \rightarrow \times 10^6 = 157.4 \text{ mm}^2$

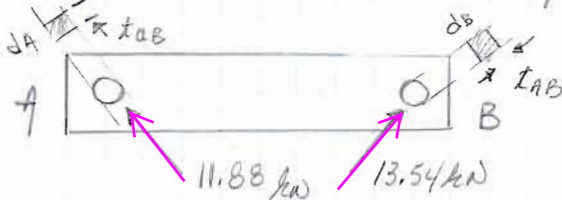
• $\frac{\pi}{4} (d_B)^2 = 157.4 \quad d_B = \left[\frac{4}{\pi} (157.4) \right]^{1/2} = 14.16 \text{ mm}$ OR utilise 15 mm

• Diamètre de la tige : $\sigma = F/A \quad A = F/\sigma \rightarrow 112 \text{ MPa}$

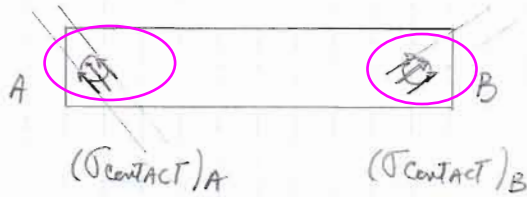
$A_{BC} = \frac{13.54 \times 10^3 \text{ N}}{112 \times 10^6 \text{ N/m}^2} = 1.209 \times 10^{-4} \text{ m}^2 \rightarrow \times 10^6 = 120.9 \text{ mm}^2$

$\frac{\pi}{4} (D_{BC})^2 = 120.9 \text{ mm}^2 \quad D_{BC} = \left[\frac{4}{\pi} (120.9) \right]^{1/2} = 12.4 \text{ mm}$ OR utilise 15 mm

• Contraintes de contact et épaisseur



$\sigma_{CONTACT} = F/A \quad A = F/\sigma_{CONTACT} \Rightarrow 150 \text{ MPa}$
 $A_{CONTACT} = t_{AB} \cdot d_{\text{Boulon}}$
 \uparrow épaisseur de la plaque



• Connexion A : $t_{AB} \cdot (0.00938) = \frac{11.88 \times 10^3}{150 \times 10^6}$

$t_{AB} = 8.44 \times 10^{-3} \text{ m}$
 $= 8.44 \text{ mm}$

• Note si on utilise des boulons de 10 mm alors : $t_{AB} = 7.92 \text{ mm}$

• Connexion B : $t_{AB} \cdot (0.01416) = \frac{13.54 \times 10^3}{150 \times 10^6} = t_{AB} \Rightarrow 6.37 \times 10^{-3} \text{ m}$
 $> 6.37 \text{ mm}$

• Note si on utilise des boulons de 15 mm alors $t_{AB} = 6.02 \text{ mm}$

∴ Connexion A contrôle : $t_{AB} = 8.44 \text{ mm}$ si $d_A = 9.38 \text{ mm}$
 $\Rightarrow 7.92$ si $d_A = 10 \text{ mm}$

↳ utilise 8 mm avec $d_A = 10 \text{ mm}$

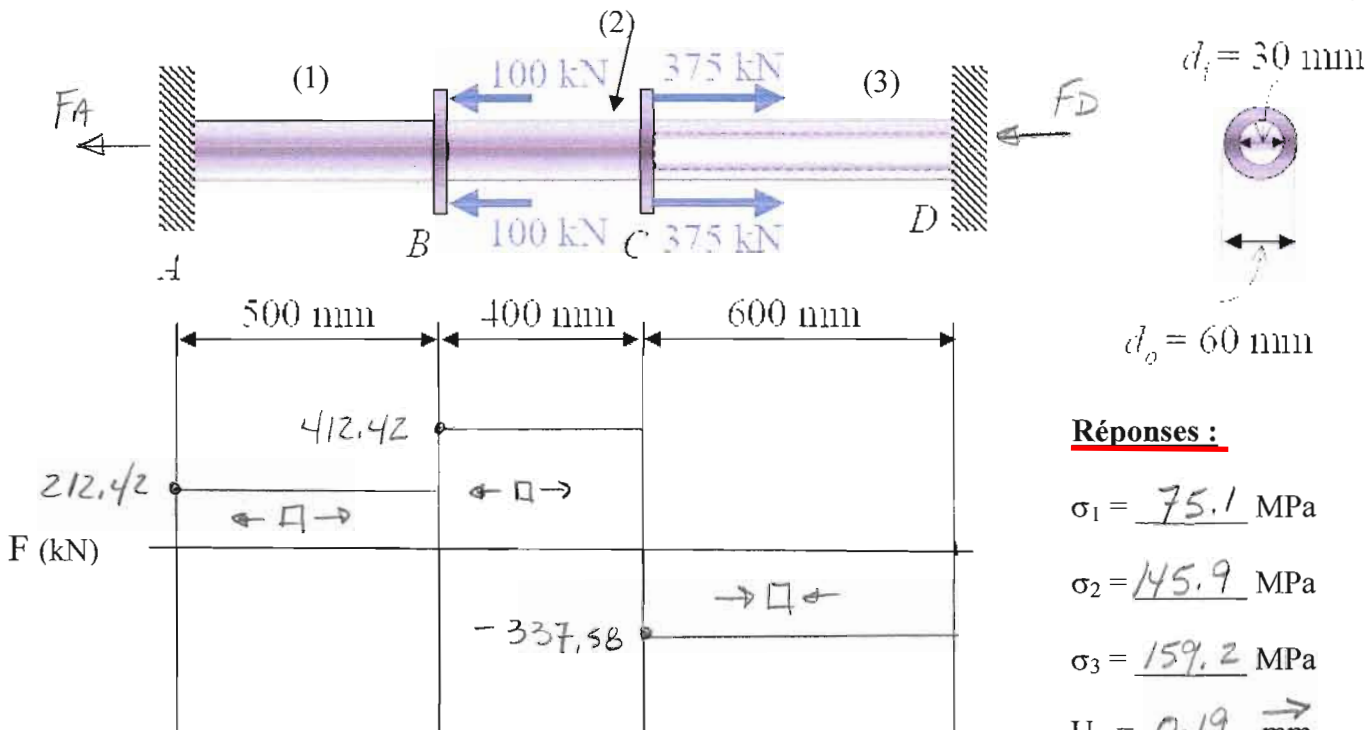
QUESTION # 2 (5 points)

$(E = 200 \text{ GPa})$

Deux tiges cylindriques en acier de sections pleines avec un diamètre de 60 mm (AB et BC) sont connectées à une tige d'acier cylindrique de section creuse (CD) avec un diamètre extérieur, $d_o = 60 \text{ mm}$ et un diamètre intérieur $d_i = 30 \text{ mm}$.

(A) Dessinez le digramme des efforts internes axiaux, F , et calculez les contraintes normales, σ_1 , σ_2 , σ_3 le long de la tige en indiquant clairement si les valeurs sont en compression (-) ou en traction (+). Rappelez les valeurs des contraintes calculées dans la case réponse.

(B) Calculez les déplacements à B, U_B et C, U_C . Rappelez les valeurs calculées dans la case réponses. **UTILISEZ LA MÉTHODE DE FLEXIBILITÉ**



Réponses :

$\sigma_1 = 75.1 \text{ MPa}$

$\sigma_2 = 145.9 \text{ MPa}$

$\sigma_3 = 159.2 \text{ MPa}$

$U_B = 0.19 \text{ mm}$

$U_C = 0.48 \text{ mm}$

Equilibre :

$$-F_1 - 200 + F_2 = 0 \quad F_2 = F_1 + 200$$

$$-F_2 + 750 + F_3 = 0 \quad F_2 = 750 + F_3$$

$$F_1 + 200 = 750 + F_3$$

Compatibilité : $e_1 + e_2 + e_3 = 0$

$$e_i = F_i \left(\frac{L_i}{A_i E_i} \right) \quad N-m$$

$L_1 = 0.5 \text{ m} \quad L_2 = 0.4 \text{ m} \quad L_3 = 0.6 \text{ m} \quad E = 200 \times 10^9$
 $A_1 = \frac{\pi (0.06)^2}{4} = 2.827 \times 10^{-3} \text{ m}^2 = A_2 ; A_3 = \frac{\pi (0.06^2 - 0.03^2)}{4} = 2.121 \times 10^{-3} \text{ m}^2$

$$F_1 + 200 = 750 + F_3 \quad \underline{F_3 = F_1 + 200 - 750 = F_1 - 550}$$

$$\bullet \frac{F_1 (0.5)}{(2.827 \times 10^{-3})(200 \times 10^9)} + \frac{F_2 (0.4)}{(2.827 \times 10^{-3})(200 \times 10^9)} + \frac{F_3 (0.6)}{(2.121 \times 10^{-3})(200 \times 10^9)} = 0$$

$$\bullet F_1 (0.1769) + F_2 (0.1415) + F_3 (0.2829) = 0$$

$$\bullet F_1 (0.1769) + (F_1 + 200) (0.4) + (F_1 - 550) (0.6) = 0$$

$$\bullet F_1 (0.1769 + 0.4 + 0.6) = -80 + 330 = +250$$

$$\bullet F_1 = (250) / 1.1769 = 212.42 \text{ kN}$$

$$\bullet F_2 = 212.42 + 200 = 412.42 \text{ kN}$$

$$\bullet F_3 = 212.42 - 550 = -337.58 \text{ kN}$$

$$\bullet \sigma_1 = F_1 / A_1 = (212.42 \times 10^3) / 2.827 \times 10^{-3} = \nabla \quad 75.1 \text{ MPa}$$

$$\bullet \sigma_2 = F_2 / A_2 = (412.42 \times 10^3) / 2.827 \times 10^{-3} = \nabla \quad 145.9 \text{ MPa}$$

$$\bullet \sigma_3 = F_3 / A_3 = (-337.58 \times 10^3) / 2.121 \times 10^{-3} = \triangleright \quad 159.24 \text{ Pa}$$

$$\bullet \underline{u_B} = \overset{\rightarrow}{e_1} = \frac{(212.42 \times 10^3) (0.5)}{(2.827 \times 10^{-3})(200 \times 10^9)} = 1.878 \times 10^{-4} \text{ m} = 0.19 \text{ mm} \overset{\rightarrow}$$

$$\bullet \underline{u_C} = \overset{\leftarrow}{e_3} = \frac{(-337.58 \times 10^3) (0.6)}{(2.121 \times 10^{-3})(200 \times 10^9)} = -4.774 \times 10^{-4} \text{ m} = -0.48 \text{ mm} \overset{\leftarrow}$$

$$\text{NOTE } \underline{e_2} = \frac{(412.42 \times 10^3) (0.4)}{(2.827 \times 10^{-3})(200 \times 10^9)} = 2.917 \times 10^{-4} \text{ m} = 0.29 \text{ mm} \overset{\rightarrow}$$

$$e_1 + e_2 + e_3 = 0.19 + 0.29 - 0.48 = 0 \quad \text{ok.}$$

QUESTION # 3 (5points)

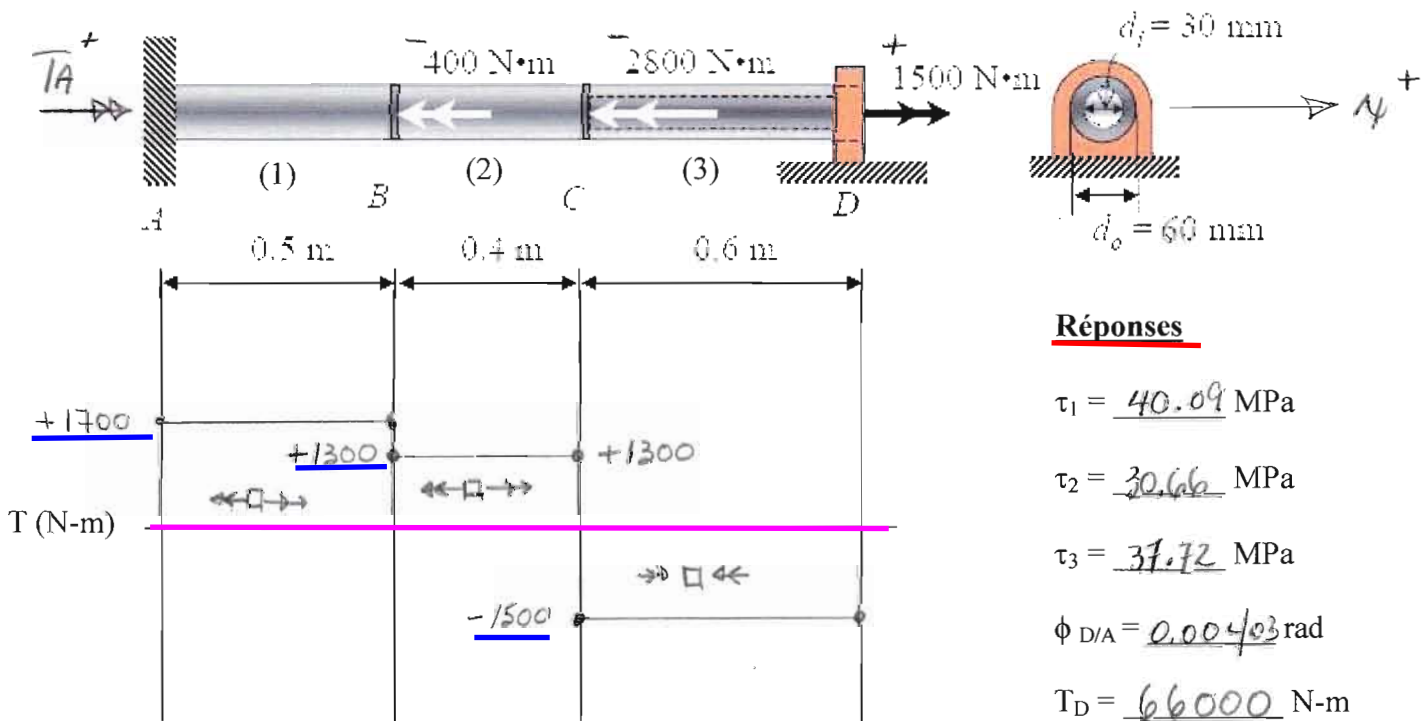
$(G = 80 \text{ GPa})$

Deux tiges cylindriques en acier de sections pleines avec un diamètre de 60 mm (AB et BC) sont connectées à une tige d'acier cylindrique de section creuse (CD) avec un diamètre extérieur, $d_o = 60 \text{ mm}$ et un diamètre intérieur $d_i = 30 \text{ mm}$. Le joint A est fixe et la rotation de l'arbre est libre au joint D.

(A) Dessinez le digramme des moments de torsion internes, T , et calculez les contraintes normales de cisaillement, τ_1, τ_2, τ_3 le long de l'arbre en indiquant clairement le sens des torques. Rapportez les valeurs des contraintes calculées dans la case réponse.

(B) Calculez la rotation du point D par rapport au point A, $\phi_{D/A}$ (rad). Rapportez la valeur calculée dans la case réponse.

(C) Calculez le torque à appliquer au point D, T_D , pour obtenir une rotation unitaire à D; ($\phi_{D/A} = 1 \text{ rad}$) pour ce cas il n'y a aucun autre torque qui est appliqué sur la structure.



Réponses

$\tau_1 = 40.09 \text{ MPa}$

$\tau_2 = 30.66 \text{ MPa}$

$\tau_3 = 37.72 \text{ MPa}$

$\phi_{D/A} = 0.00403 \text{ rad}$

$T_D = 66000 \text{ N-m}$

1. REACTION T_A : $T_A - 400 - 2800 + 1500 = 0$
 $T_A = -1500 + 400 + 2800 = +1700 \text{ N}\cdot\text{m}$

(1) : $R_r = 60 \times 10^{-3} / 2 = 0.03 \text{ m}$ $I_{p1} = \frac{\pi}{2} R_r^4 = \frac{\pi}{2} (0.03)^4 = 1.272 \times 10^{-6} \text{ m}^4$

(2) : $R_2 = 60 \times 10^{-3} / 2 = 0.03 \text{ m}$ $I_{p1} = I_{p2} = 1.272 \times 10^{-6} \text{ m}^4$

(3) : $R_{3o} = 0.03 \text{ m}$, $R_{3i} = \frac{30 \times 10^{-3}}{2} = 0.015 \text{ m}$ $I_{p3} = \frac{\pi}{2} (0.03^4 - 0.015^4) = 1.193 \times 10^{-6} \text{ m}^4$

2. Contraintes

$$\chi_i = \frac{T_i \cdot r_i}{I_{pi}}$$

$$\chi_1 = \frac{(1700)(0.03)}{1.272 \times 10^{-6}} \Rightarrow 40.09 \text{ MPa}$$

$$\chi_2 = \frac{(+1300)(0.03)}{1.272 \times 10^{-6}} \Rightarrow 30.66 \text{ MPa}$$

$$\chi_3 = \frac{(-1500)(0.03)}{1.193 \times 10^{-6}} \Rightarrow 37.72 \text{ MPa}$$

3. Angle de Rotation : $\phi_{D/A}$ \therefore A fixe

$$\begin{aligned}\phi_{D/A} &= \phi_{D/C} + \phi_{C/B} + \phi_{B/A} \\ &= \phi_3 + \phi_2 + \phi_1\end{aligned}$$

$$\phi_i = \frac{T_i \cdot L_i}{I_{pi} \cdot G_i}$$

$$\phi_i = T_i \cdot \underbrace{\left(\frac{L_i}{I_{pi} \cdot G_i} \right)}_{f_i}$$

$$\phi_3 = \frac{(-1500)(0.60)}{(1.193 \times 10^{-6})(80 \times 10^9)} = -0.00943 \text{ rad}$$

$$\phi_2 = \frac{(+1300)(0.4)}{(1.272 \times 10^{-6})(80 \times 10^9)} = +0.00511 \text{ rad}$$

$$\phi_1 = \frac{(+1700)(0.5)}{(1.272 \times 10^{-6})(80 \times 10^9)} = +0.00835 \text{ rad}$$

$$+0.00403 \text{ rad}$$

4. (c) Calcul de k^T

Ressorts en serie: $(f_1^T + f_2^T + f_3^T)^{-1} = k^T$

$$\left(\frac{0.6}{(1.193 \times 10^{-6})(80 \times 10^9)} + \frac{0.4}{(1.272 \times 10^{-6})(80 \times 10^9)} + \frac{0.5}{(1.272 \times 10^{-6})(80 \times 10^9)} \right)$$
$$(6.287 \times 10^{-6}) + (3.931 \times 10^{-6}) + (4.914 \times 10^{-6})$$

$$\Rightarrow (15.132) \times 10^{-6} \Rightarrow [f]^{-1} = 0.0660 \times 10^6 \Rightarrow 66 \times 10^3 \frac{\text{N} \cdot \text{m}}{\text{rad}}$$

$$66000 \frac{\text{N} \cdot \text{m}}{\text{rad}}$$

QUESTION # 4 (5 points)

Considérez la poutre isostatique ci-dessous:

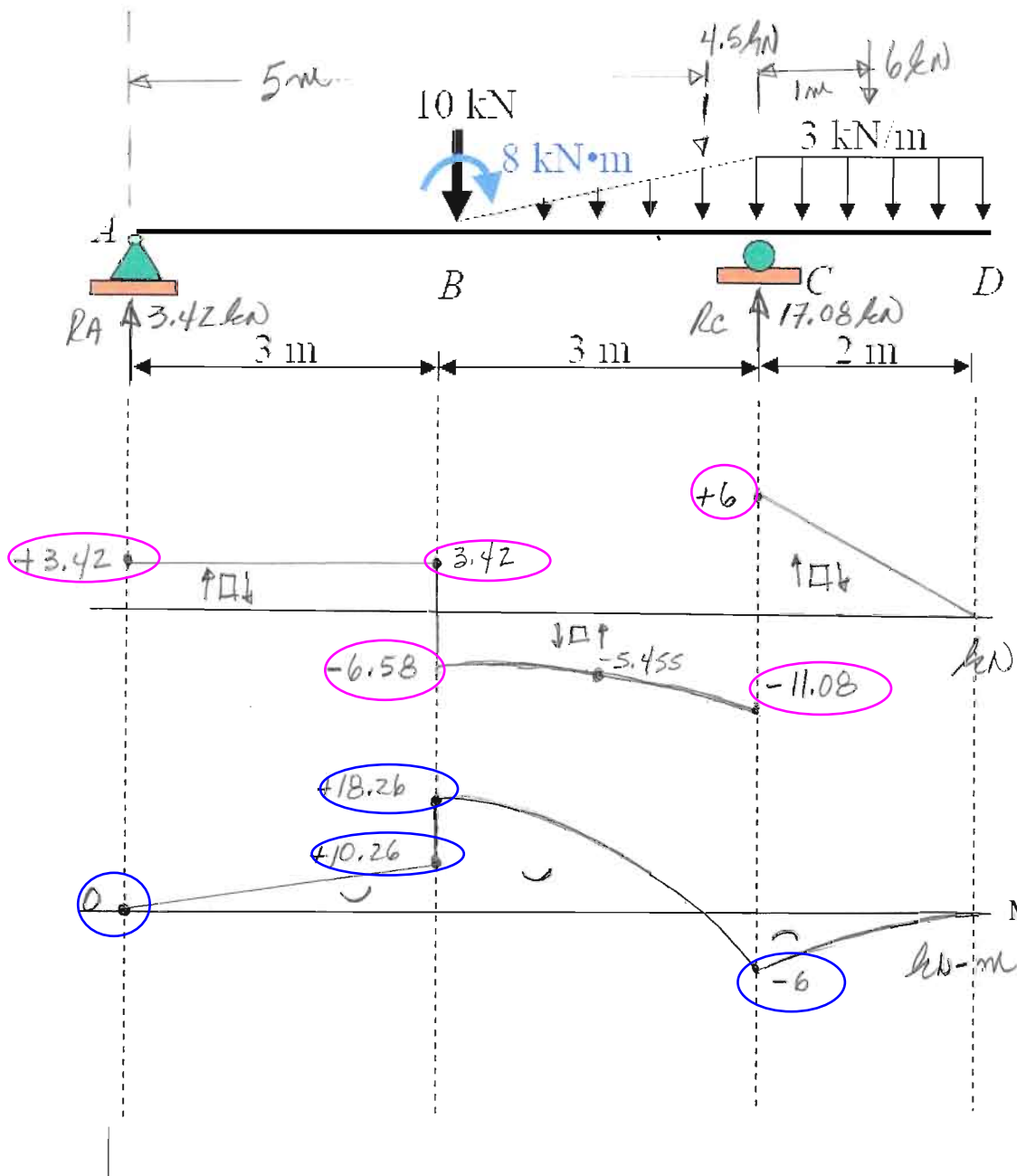
(A) Calculez les réactions R_A , R_C .

(B) Calculez et dessinez le diagramme des efforts tranchants V (kN) en indiquant les valeurs aux points A, B, C, D, ainsi que les valeurs maximales et minimales et leurs positions.

(C) Calculez et dessinez le diagramme des moments de flexion M (kN-m) en indiquant les valeurs aux points A, B, C, D, ainsi que les valeurs maximales et minimales et leurs positions.

Portez une attention particulière à la courbure concave ou convexe des segments de vos diagrammes.

RÉPONSES: $R_A = 3.42$ kN; $R_C = 17.08$ kN



1. CALCUL DES REACTIONS:
 $R_C: \sum M_A = 0$
 $R_C \cdot 8 - 8 - 10(3) - 4.5(5) - 6(7) = 0$
 $R_C = 107.5/8 = 17.08 \text{ kN} \uparrow$
 $R_A: \sum F_y = 0$

$R_A - 10 - 4.5 - 6 + 17.08 = 0$
 $R_A = +3.42 \text{ kN} \uparrow$

DESSIN DE V
 A: $+3.42 \text{ kN}$
 B: $+3.42 \text{ kN}$
 B: $3.42 - 10 = -6.58$
 C: $-6.58 - 4.5 = -11.08$
 C: $-11.08 + 17.08 = +6$
 @ 4.5m $V = -6.58 + \left(\frac{3}{2}\right)(1.5) = 5.455$

DESSIN DE M : (kN-m)

$$A = 0$$

$$B^- = 0 + (3.42 \times 3) = 10.26$$

B⁺ POUTRE A \rightarrow POUTRE

10.26 \rightarrow 8 + 10.26 = 18.26

JOINT (B)

$$C = -(6 \times 2) / 2 = -6 \quad \text{DCL C-D cune C-D.}$$

M(4.5) =

\uparrow 3.42 \downarrow 8 kN \downarrow 1.5 kN/m \uparrow 4 kN

10 1.5 m 4.5 m

$$\sum M_L = 0 - 3.42(4.5) + 10(1.5) - 8 + \frac{(1.5)(1.5)}{2} \left(\frac{1}{3} \cdot 1.5 \right) + 4L = 0$$

$$-15.39 + 15 - 8 + 0.5625 + 4L = 0 \quad M_L = +7.82$$

$$\text{ligne droite: } \frac{(18.26 + 6)}{2} = 12.13; \quad 18.26 - 12.13 = 6.13$$

$$\underline{7.82 > 6.13 \quad \therefore}$$