

TD 1 : Béton Précontraint

- Le terme « précontrainte » exprime un principe de construction
- « Contrainte » indique que c'est la stabilité du matériau lui-même sous l'effet des contraintes qui est recherchée.
- Le préfixe « pré » exprime que les efforts de précontraintes sont appliqués avant l'intervention des surcharges.

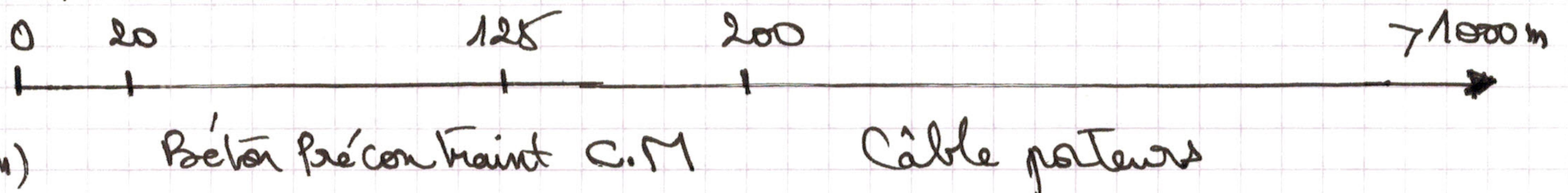
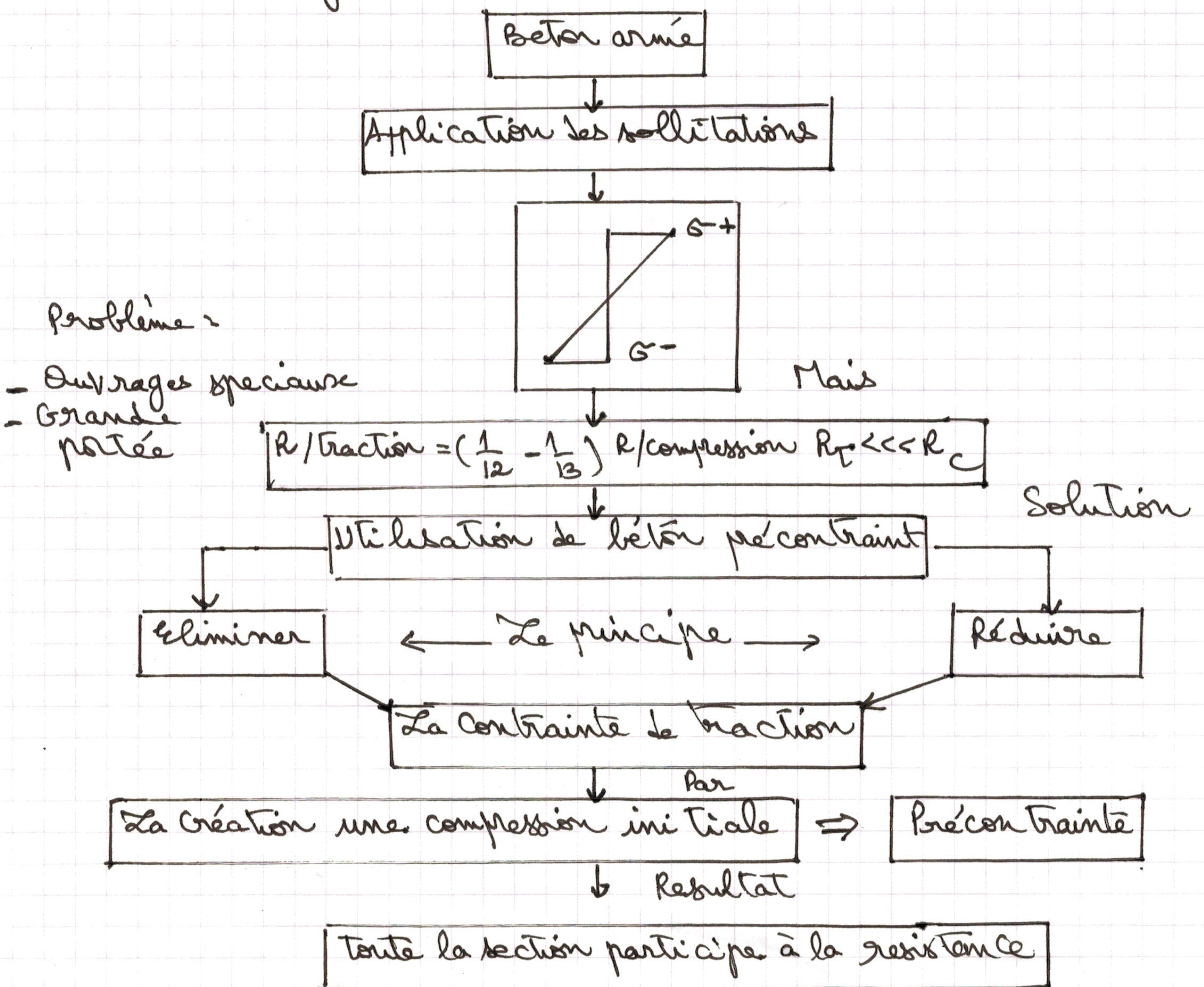


Figure 1 = Un ordre de grandeur de classement des portées (l) a franchir par matériau



Précontrainte

Realisée par

Les armatures

Mise en tension avant la prise du béton

Précontrainte par pré tension

Plus utilisée en bâtiment

Câbles

Σ Torons

Torons

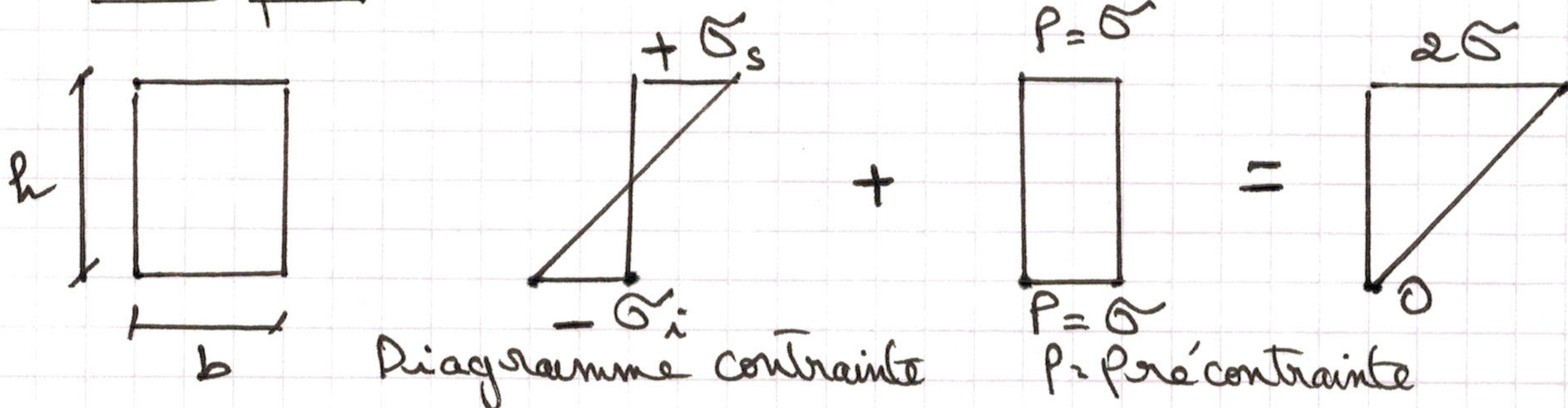
Σ fils

Mise en tension après la prise du béton

Précontrainte par post tension

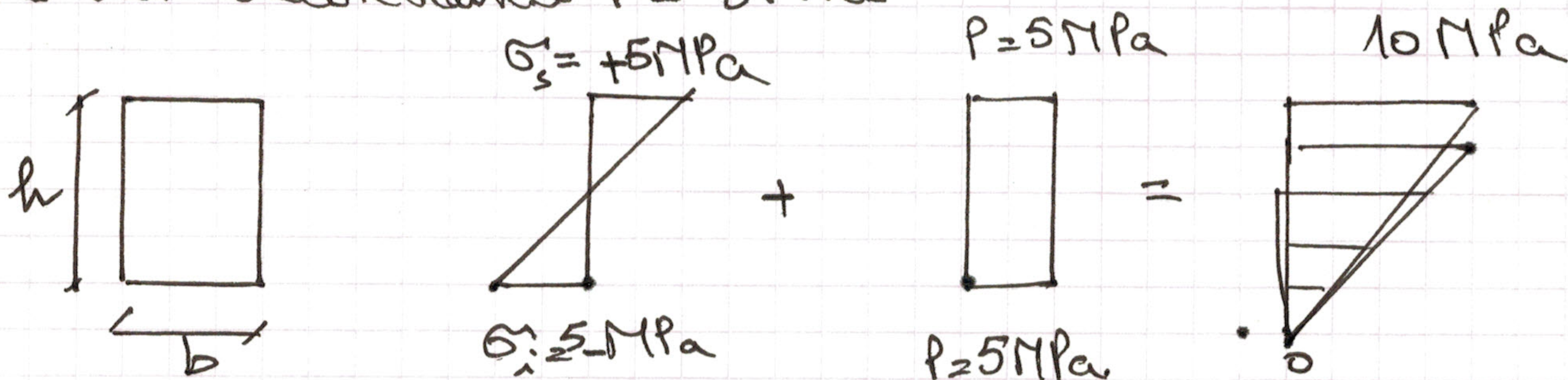
- Donne des valeurs de précontrainte plus élevées
- Grande portée

Exemple =



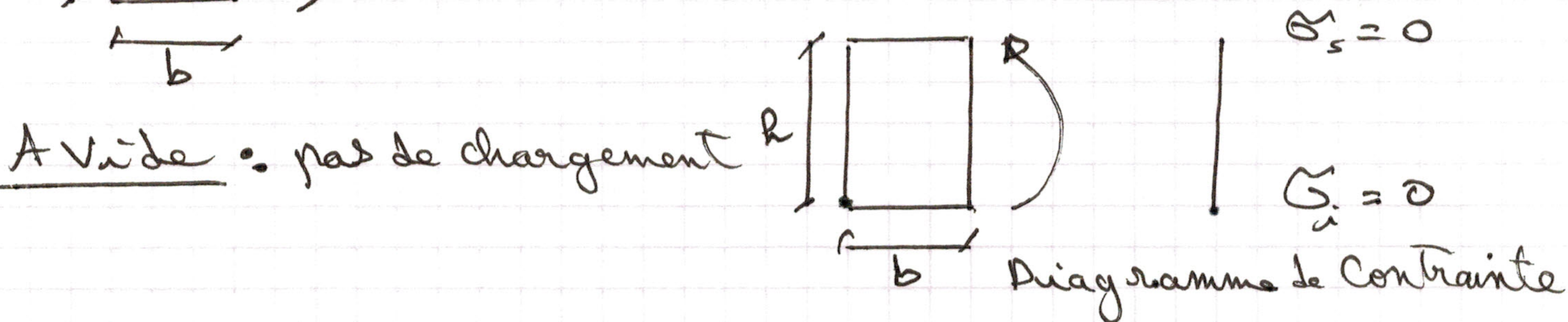
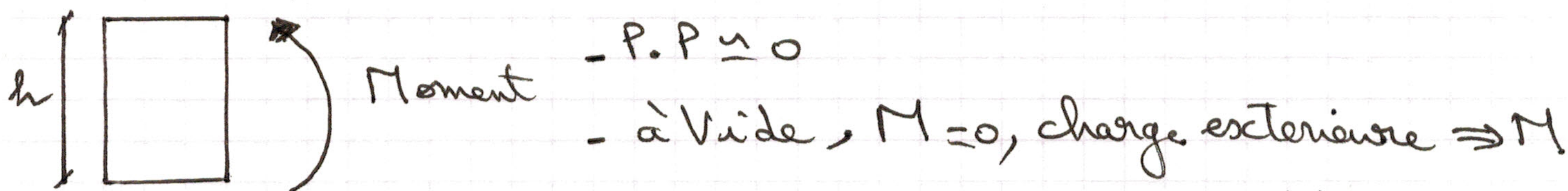
Application =

- La contrainte $\sigma = 5 \text{ MPa}$
- La précontrainte $P = 3 \text{ MPa}$

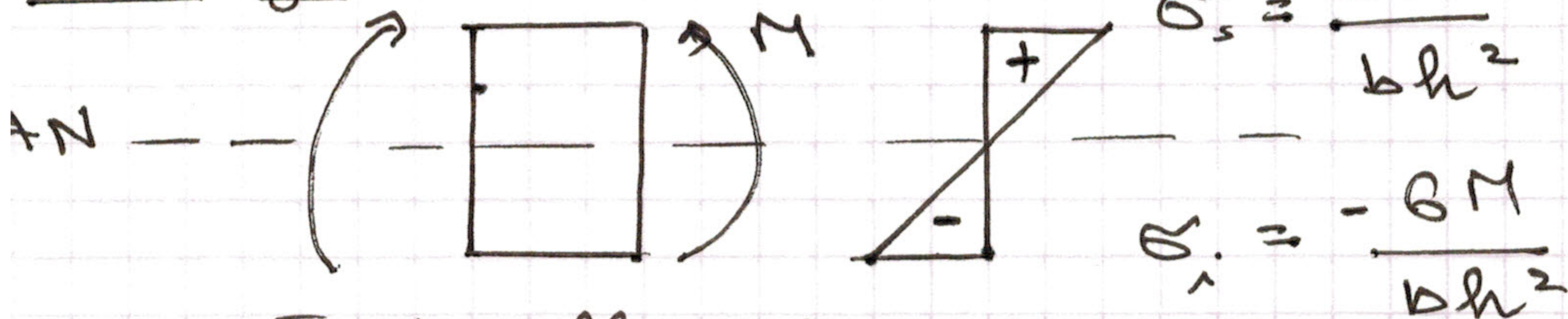


TD 2 : Béton Précontraint

soit une poutre les poids propre est négligée (P.P)



en charge :



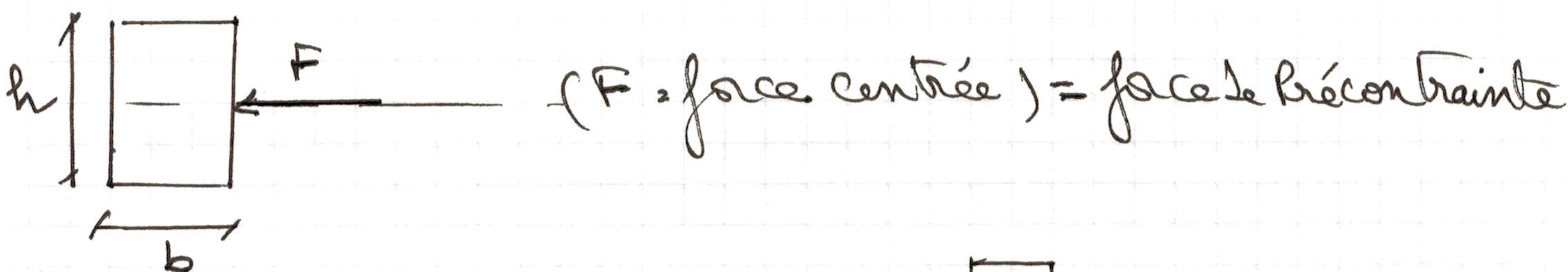
La contrainte (flexion) =

$$\sigma = \frac{M \cdot y}{I} \quad y = \frac{h}{2} \text{ (axe neutre A.N)} \quad I \text{ (moment d'inertie)} = \frac{bh^3}{12}$$

Remarque : La poutre en béton armé ne peut pas équilibrer

- les contraintes de traction dans la partie inférieure ($-\frac{GM}{bh^2}$)
- à vide = sous l'effet de la précontrainte + poids propre (P.P)
- en charge = à vide + chargement

1ère solution : Appliquée une force centrée F de Précontrainte



À vide : $\sigma_s = \sigma_t = \frac{F}{b \cdot h} = \frac{F}{A}$

$\frac{F}{b \cdot h}$

A = section

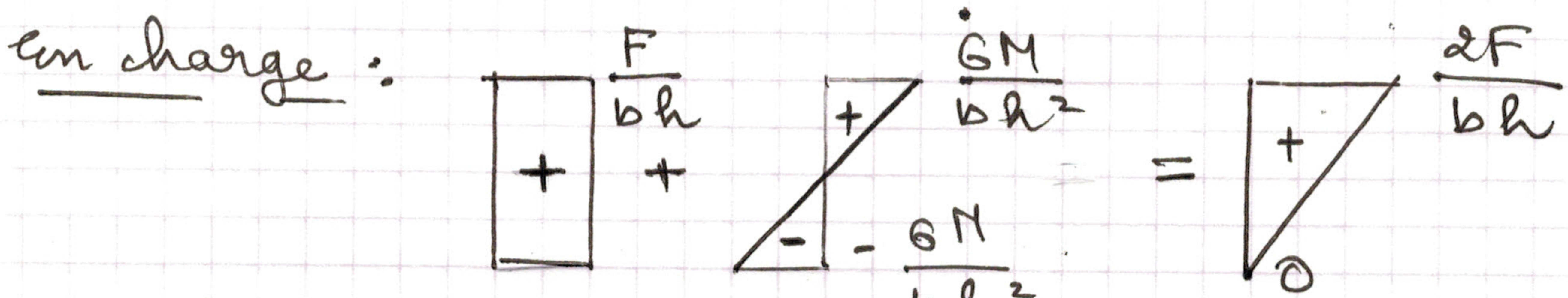
en charge : $\sigma_s = \frac{F}{b \cdot h} + \frac{6M}{bh^2}$ --- (1) $\sigma_i = \frac{F}{b \cdot h} - \frac{6M}{bh^2}$ --- (2)

$\bar{\sigma}_b$ la contrainte maximale

--- (1) $\sigma_s = \frac{F}{bh} + \frac{6M}{bh^2} \leq \bar{\sigma}_b$, (2) $\sigma_i = \frac{F}{bh} - \frac{6M}{bh^2} \geq 0$

(2) $\Rightarrow \frac{F}{bh} \geq \frac{6M}{bh^2} \Rightarrow F = \frac{6M}{h}$

à la limite $F = \frac{6M}{h} \Leftrightarrow \frac{F}{bh} = \frac{6M}{bh^2}$



--- (2) $\frac{12M}{bh^2} \leq \bar{\sigma}_b$ à la limite $\left(\frac{F}{bh} = \frac{6M}{bh^2} \right)$

$\Rightarrow h \geq \sqrt{\frac{12M}{b \bar{\sigma}_b}}$ à la limite

$h = \sqrt{\frac{12M}{b \cdot \bar{\sigma}_b}}$

et $F = \frac{6M}{h}$ pour éliminer les faces de traction

2 une solution $e_0 < 0$ Vers le bas

- Une charge excentrique

- F crée deux efforts :

1) Compression $\frac{F}{bh}$

2) Moment fléchissant : $M = -F e_0$

$0 < \sigma_s$, $\sigma_i \leq \bar{\sigma}_b$

A vide : $\sigma_s = \frac{F}{bh} - \frac{6M e_0}{bh^2} = F \left(\frac{1}{bh} - \frac{6 e_0}{bh^2} \right) \geq 0$ --- (1)

$\sigma_i = \frac{F}{bh} + \frac{6 F \cdot e_0}{bh^2} = F \left(\frac{1}{bh} + \frac{6 \cdot e_0}{bh^2} \right) \leq \bar{\sigma}_b$ --- (2)

en charge :

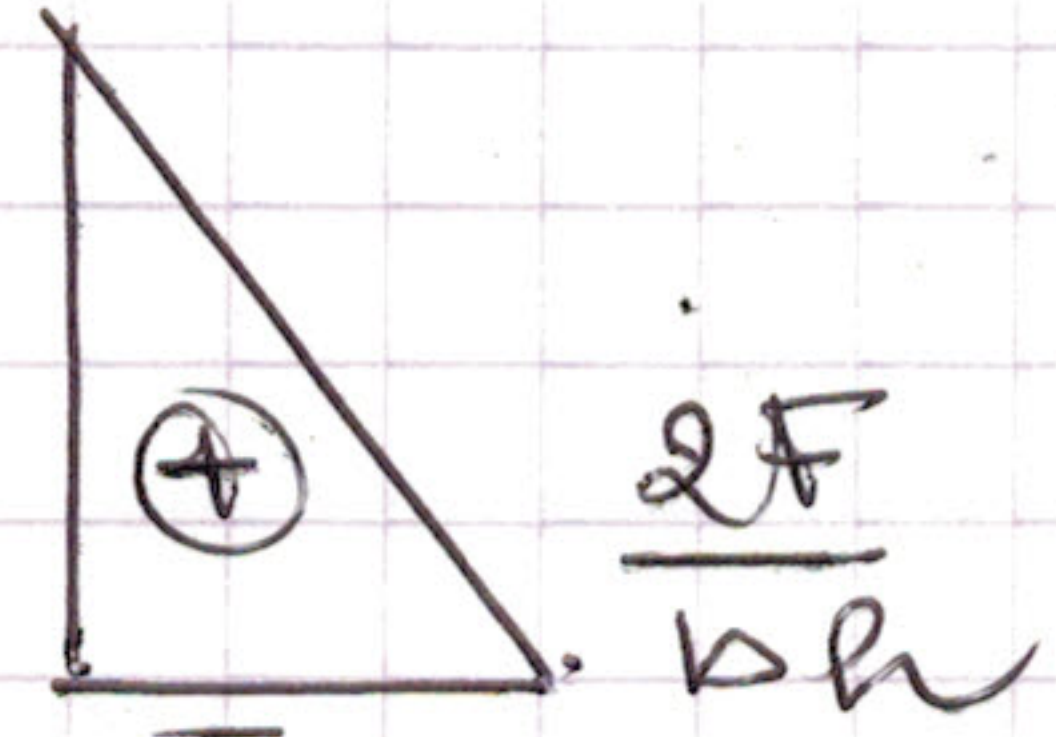
$\sigma_s = F \left(\frac{1}{bh} - \frac{6 e_0}{bh^2} \right) + \frac{6M}{bh^2} \leq \bar{\sigma}_b$ --- (3)

$$\sigma_i = F \left(\frac{1}{bh} + \frac{6e_0}{bh^2} \right) - \frac{6M}{bh^2} \geq 0 \quad \text{--- (4)}$$

à la limite (1) = 0

$$\text{à vide} = \frac{1}{bh} - \frac{6e_0}{bh^2} = 0 \Rightarrow e_0 = \frac{h}{6}$$

$$\sigma_s = 0 \quad \sigma_i = \frac{2F}{bh}$$



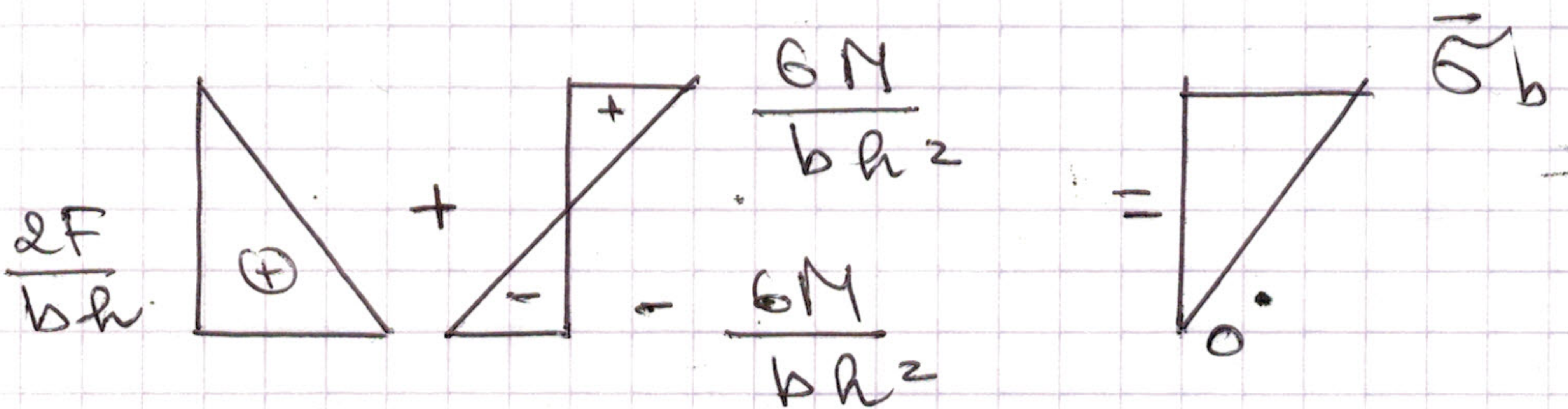
en charge (3) $\sigma_s = F \left(\frac{1}{bh} - \frac{6e_0}{bh^2} \right) + \frac{6M}{bh^2} \leq \bar{\sigma}_b$

$$(3) \Rightarrow \frac{6M}{bh^2} \leq \bar{\sigma}_b$$

$$(4) \Rightarrow \frac{2F}{bh} - \frac{6M}{bh^2} \geq 0 \text{ à la limite}$$

$$F = \frac{3M}{h}$$

et $h = \sqrt{\frac{6M}{b \bar{\sigma}_b}}$



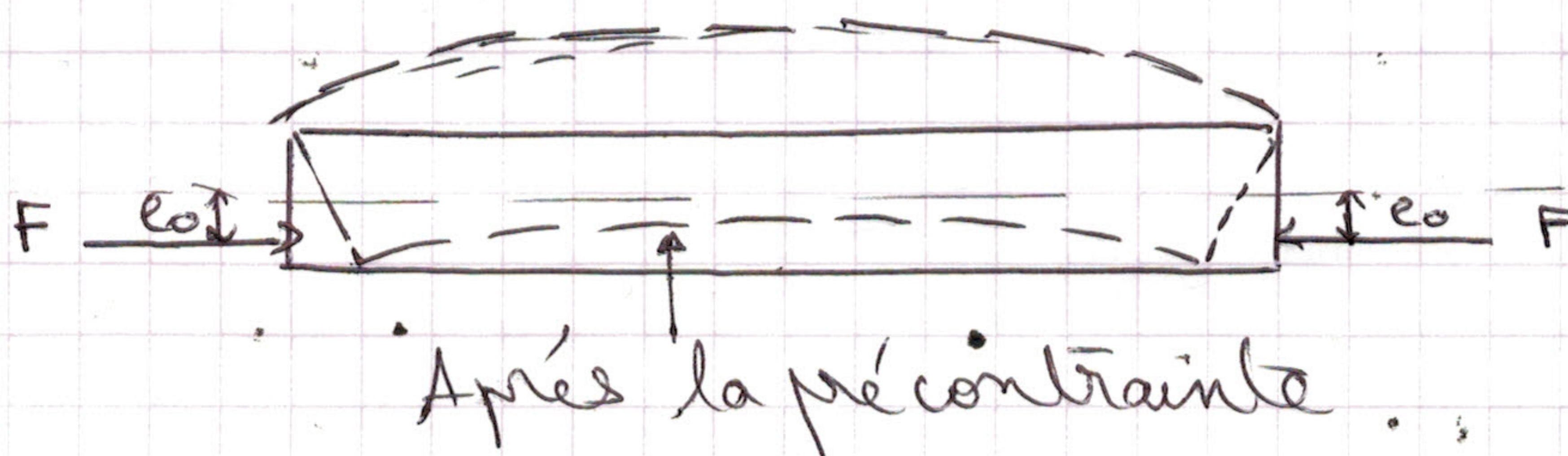
1^{ere} solution

$$F = \frac{6M}{h} \quad h = \sqrt{\frac{12M}{b \cdot \bar{\sigma}_b}}$$

2^{eme} solution

$$F = \frac{3M}{h} \quad h = \sqrt{\frac{6M}{b \cdot \bar{\sigma}_b}}$$

On remarque que la face est divisée par 2 et la section $\sqrt{2}$



Exercice 1 :

Soit une poutre rectangulaire simplement appuyée, soumise à une charge uniformément répartie $q = 10 \text{ kN/m}$.

$$b = 0,15 \text{ m}, \quad h = 0,28 \text{ m}, \quad l = 2,8 \text{ m}$$

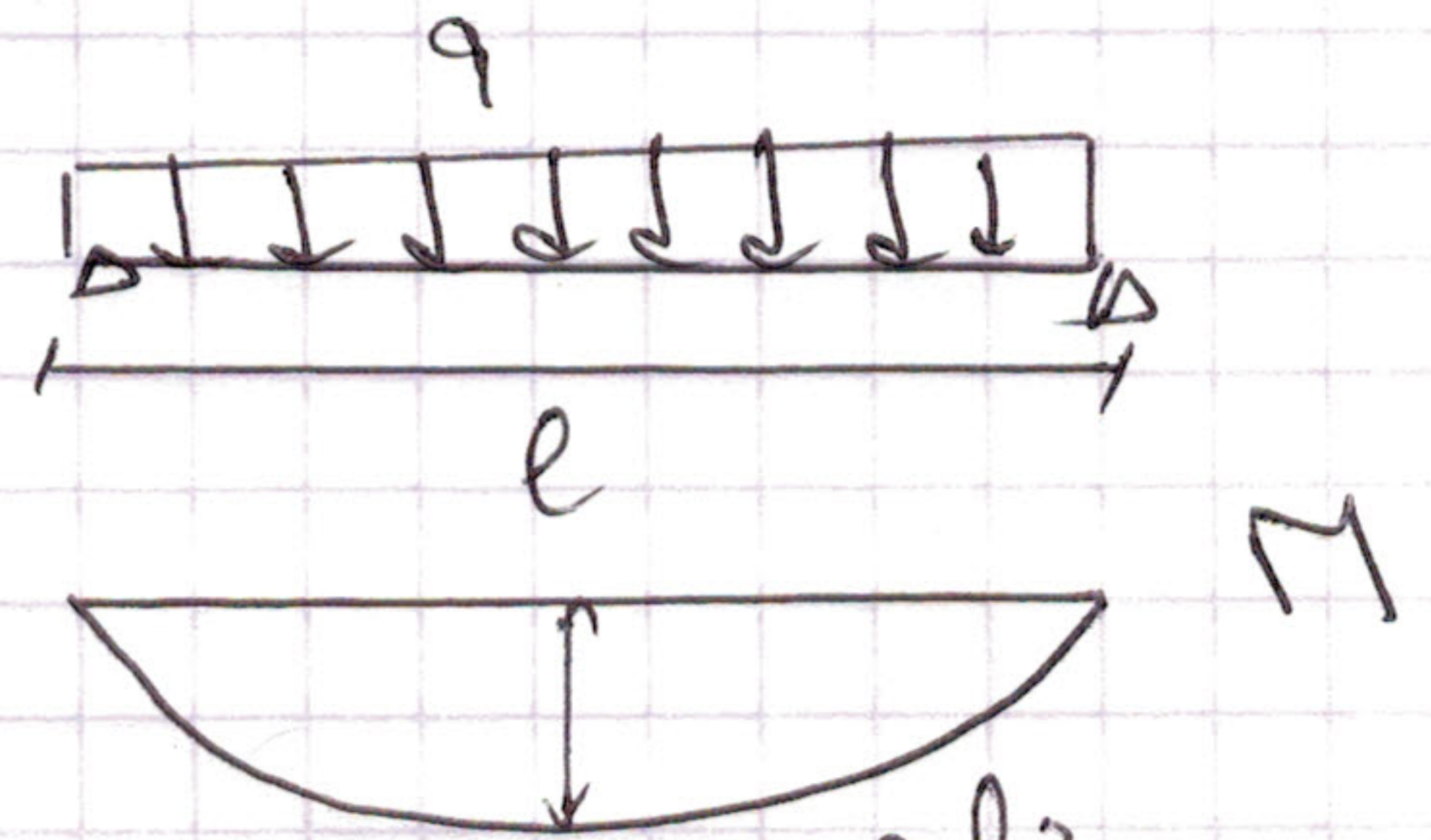
On demande de :

- 1) évaluer les contraintes normales de la section médiane sous l'effet de q
- 2) évaluer les contraintes normales de la section médiane sous l'effet de la précontrainte centrée et q $P = 210 \text{ kN}$
- 3) évaluer les contraintes normales de la section médiane sous l'effet de la précontrainte excentrée et q $1 \text{ MPa} = 10 \text{ kN/m}^2$

Solution :

Le moment fléchissant $M = \frac{ql^2}{8}$

$$M = \frac{10 \cdot (2,8^2)}{8} \Rightarrow |M = 9,8 \text{ kN.m}|$$



un moment fléchissant =

$$\sigma = \frac{My}{I} \quad y = \frac{h}{2} \quad \sigma = \frac{6M}{bh^2} \quad I = \frac{bh^3}{12} \quad M = \frac{ql^2}{8}$$

$$\sigma = \frac{6 \cdot q \cdot l^2}{8 \cdot b \cdot h^2} = \frac{6 \times 10 \times (2,8)^2}{8 \times 0,15 \times (0,28)^2} = 5000 \text{ kN/m}^2$$

$$\boxed{\sigma = 5 \text{ MPa}} \quad \sigma_s = +5 \text{ MPa} \quad \sigma_i = -5 \text{ MPa}$$

- La section non armée ne peut pas résister à une telle sollicitation \Rightarrow il faut précontraindre la poutre pour éliminer les contraintes de traction sur la fibre inférieure

2) La détermination des contraintes sous l'effet de P et q

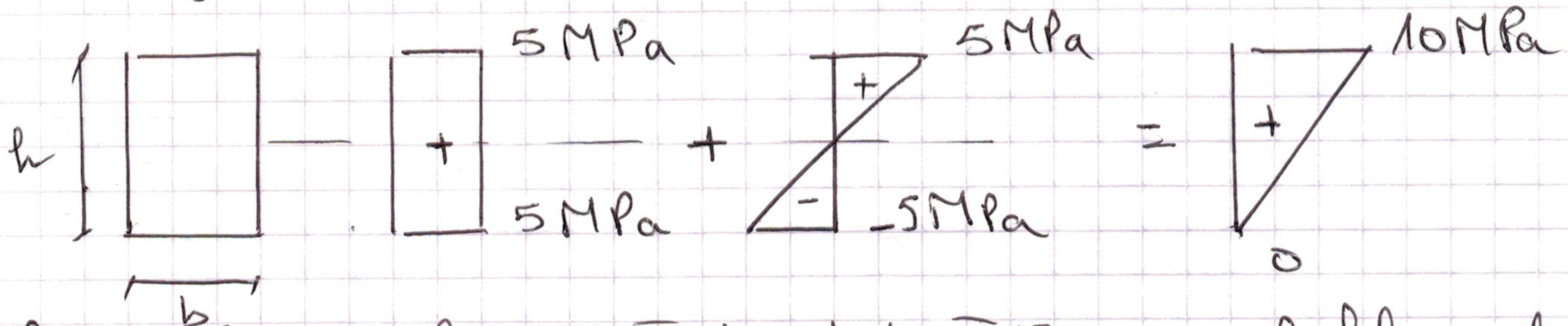
$$P = 210 \text{ kN}$$

sous P : $\sigma_i = \sigma_s = 5 \text{ MPa}$

$$\sigma_s = \frac{F}{bh} + \frac{GM}{bh^2} = \frac{210}{0,15 \times 0,28} + \frac{6 \times 9,8}{0,15 (0,28)^2} = 10 \text{ MPa}$$

$$\sigma_i = \frac{F}{bh} - \frac{GM}{bh^2} = \frac{210}{0,15 \times 0,28} - \frac{6 \times 9,8}{0,15 (0,28)^2} = 0 \text{ MPa}$$

Diagramme de Contrainte



Pour éliminer les contraintes de traction sur la fibre inférieure on a été obligé de doubler l'intensité de la compression sur la fibre supérieure. Pour éviter cela nous pouvons envisager l'excentricité de l'effort de précontrainte.

3) Evaluation des contraintes sous P et q excentrées

$$\sigma_s = F \left(\frac{1}{bh} - \frac{6e_0}{bh^2} \right) + \frac{GM}{bh^2} \leq \sigma_b \quad (e_0 = \frac{h}{6})$$

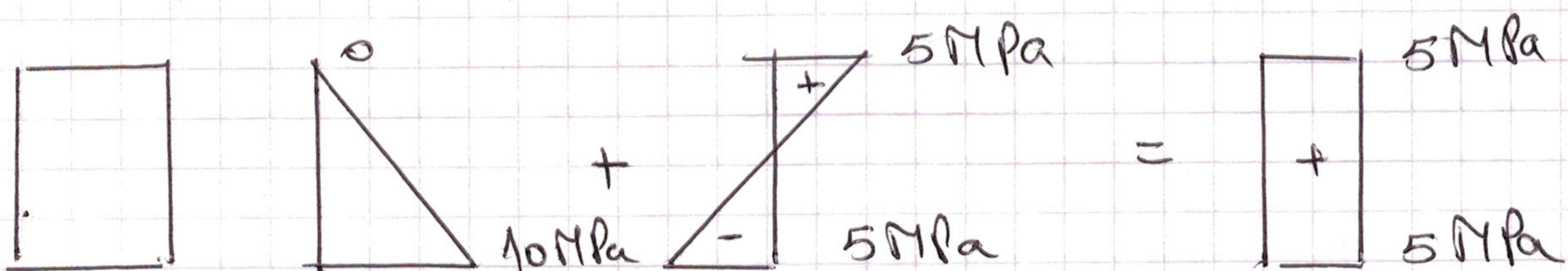
$$\sigma_i = F \left(\frac{1}{bh} + \frac{6e_0}{bh^2} \right) - \frac{GM}{bh^2}$$

sous P $\sigma_s = 0$ $\sigma_i = \frac{2F}{bh} = \frac{2 \cdot 210}{0,15 \times 0,28}$

sous P et q : $\sigma_s = 0 + 5 \text{ MPa} = 5 \text{ MPa}$

$\sigma_i = 10 - 5 = 5 \text{ MPa}$

Diagramme de Contrainte



Cette façon d'application de la précontrainte est plus favorable