

Grue hydraulique.

I: Première étape : conception de l'arbre primaire et du pignon à lamelles.

1^{re} question:

Poids maxi de la charge : 7500 N à multiplier de 30%.

$$T_{maxi} = 7500 + 30\% (7500) = 9750 \approx 10000 \text{ N.}$$

(appliqué à l'arbre d'entrée).

Puissance = $C_0 \omega$

Avec un rendement de 1 : $P_{ent} = P_{sorti} : C_0 \omega_0 = C_0 \omega_s$.

⊕ Recherche du couple maxi sur l'arbre de sortie (au niveau de la poutre).

$C_{maxi} = \text{charge maxi} \times \text{poids maxi} \times \text{rayon maxi d'inertie}.$

$C_{maxi} = T_{maxi} \times R$

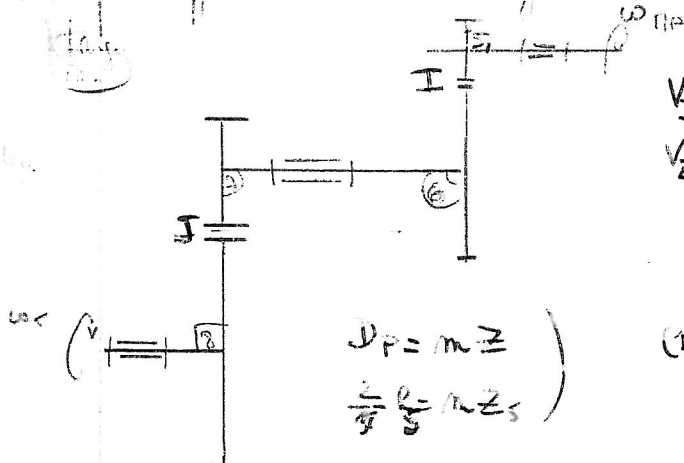
($\phi = 50 \text{ mm}$).

$$= 9750 \times 25 \text{ mm}$$

$$= 243750 \approx 2500 \text{ N.m.}$$

⊕ ⊕ Rapport de réduction i d'arbre.

(cf 7. 8a b c)



$$V_1 = \omega_s R_1 = \omega_c R_2 \quad (1) \quad \omega_1 = \omega_2$$

$$V_3 = \omega_c R_3 = \omega_0 R_4 \quad (2)$$

$$\omega_0 = \omega_s \quad (\text{arbre}).$$

$$(1) \quad \omega_0 = \frac{\omega_s R_1}{R_4}$$

(1) dans (2) $\omega_5 \frac{R_5}{R_6} \times R_7 = \omega_9 R_8$

$$\Rightarrow \frac{\omega_{sat}}{\omega_{np}} = \frac{\omega_9}{\omega_5} = \frac{R_5 \times R_8}{R_6 \times R_7} = \frac{Z_5 \times Z_7}{Z_6 \times Z_8}$$

$$\omega_9 / \omega_5 = \frac{20 \times 15}{30 \times 10} = 0,54$$

[Il y a transfert de l'énergie cinétique.]

⊗ Calcul du couple maxi d'entrée.

$$\frac{1}{10} E_s \omega_5 - E_f \omega_{np} = 0$$

Couple de freinage: $E_f = E_s \frac{\omega_5}{\omega_{np}} = E_s \frac{\omega_9}{\omega_5} = 3500 \times 0,54$

$$E_f = E_s \frac{\omega_9}{\omega_5} = 3500 \times 0,54 = 1890 \text{ N.m.}$$

Quête 2: Relation effort pression



ΔL : écartement des dents

N_v : nombre de dents

F_p : effort pression

k : coefficient de rigidité du ressort $k = 40 \text{ N/mm}$.

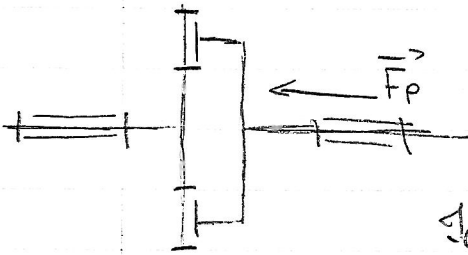
$$F_p = N_v (k \Delta L)$$

$$F_p = N_v k \Delta L$$

N_p : force de base en contact entre dentelles extérieures et dentelles intérieures.

$$\log q = 0,02$$

Contact sur une canonne circulaire avec effort axial.



Pour 2 seul par. :

$$G_f = \frac{2}{3} F \tan \varphi \frac{R^2 - r^2}{R^2 + r^2}$$

Ici $G_f = N_f \times \frac{2}{3} F \tan \varphi \left(\frac{R^2 - r^2}{R^2 + r^2} \right)$

$$G_f = N_f \times \frac{2}{3} \left(\frac{F}{N_2 \cdot b \Delta l} \right) \tan \varphi \left(\frac{R^2 - r^2}{R^2 + r^2} \right)$$

$$N_f N_2 \Delta l = \frac{G_f \times 3}{b \times 2 \tan \varphi} \left(\frac{R^2 + r^2}{R^2 - r^2} \right)$$

$$N_f N_2 \Delta l = \frac{125.10^3 \text{ N} \cdot \text{mm}}{15 \text{ N/mm}} \times \frac{3}{2 \times 0.97} \left(\frac{37.5^2 + 25^2}{37.5^2 - 25^2} \right)$$

$$= 1332 \text{ mm.}$$

Pour mal : 6 dents

→ $N_f = 6 \text{ dents}$

→ $\Delta l = 8 \text{ mm}$

→ $\approx 23 \text{ pas} \rightarrow 14 \text{ bords } N_f$

$N_{v1} = \infty$

$\Delta l_1 = 7$

$N_{f1} = 32$

$$F_{p1} = N_{f1} \times b \times \Delta l = 6 \times 40 \times 8 = 1920 \text{ N}$$

$$F_{p2} = 1690 \text{ N}$$

Question 3.

Section utile du pignon :

$$F = P \times S$$
$$S = \frac{F}{P} \quad \text{Laplace}$$

F: daN

P: daN/mm² = k

S: cm².

1^{er} choix :

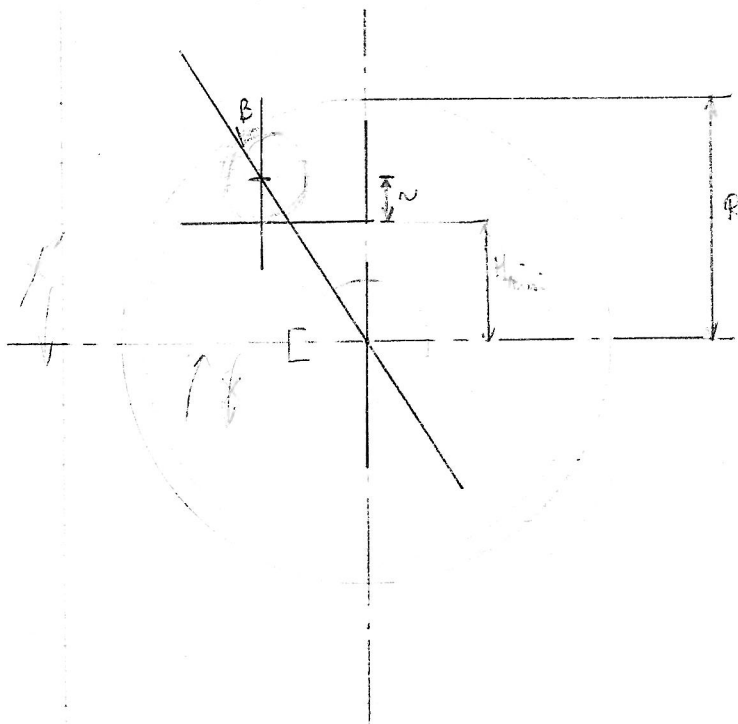
$$S_1 = \frac{F_1}{P} = \frac{150 \text{ daN}}{20} = 9,6 \text{ cm}^2$$
$$R = 1,7 \text{ cm}.$$

2^e choix : $S_2 = \frac{F_2}{P} = \frac{160}{20} = 8,4 \text{ cm}^2.$

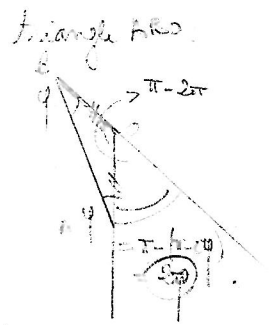
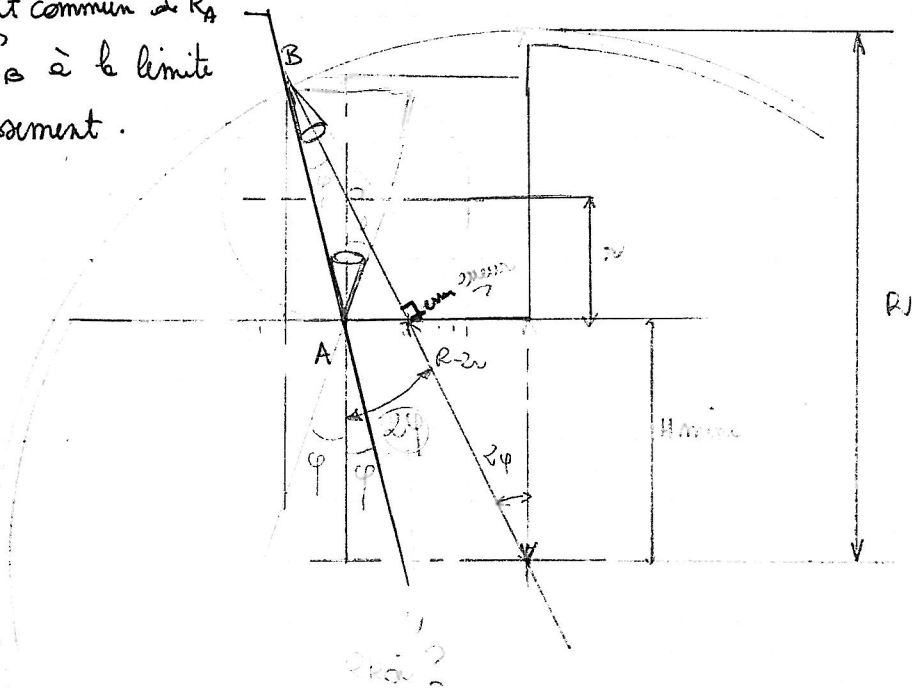
Epaisseur lamelle : 3mm. / 3mm.

II : Section des: Conception de l'arbre intermédiaire et de l'anticharnier

Question 1.



Suport commun de \bar{R}_A
et R_B à la limite
du glissement.



$$n=5$$

$$k_{\text{cat}} = 9.07$$

$$C_{sc} - S_{cp} = \frac{Y_{min}}{R - S_{sc}}$$

$$H_{\text{max}} = (R - 2r) \cos \frac{\alpha}{2}$$

$$E^2 \cdot x_{0.05} = 37,13$$

$\phi = 90^\circ$ and

$$f_{\min} = (P - n) \approx 24 - n$$

$$= 37,08$$

2^{ème} Question.

Rapport de réduction entre ordre de cette et ordre intermédiaire.

3. mita dudu. $\frac{\omega_{anti}}{\omega_I} = \frac{z_3}{z_+} \cdot \frac{z_I'}{z_8} = \frac{z_+}{z_3} = \frac{K}{10} = 0,2148.$

$$Z_S \omega_S = Z_T \omega_T$$

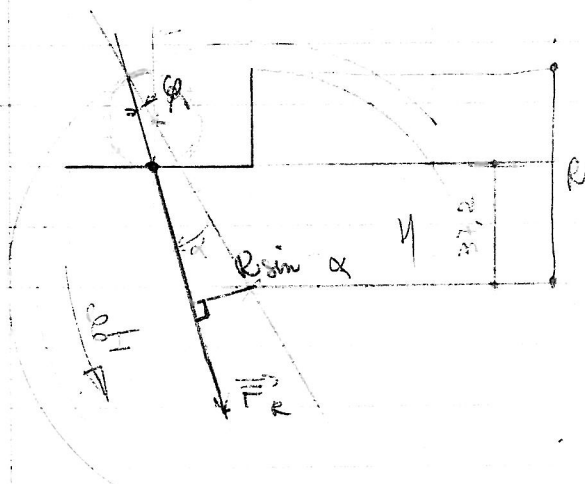
Couple transmis par la roue libre.

I: intermédiaire

S: sortie

$$\Theta_S \omega_S = \Theta_I \omega_I$$

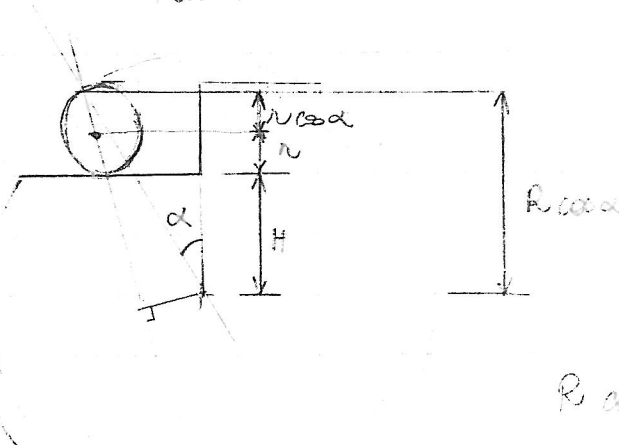
$$\begin{aligned} \Theta_I &= \Theta_S \frac{\omega_S}{\omega_I} = \Theta_S \times 0,2143 \\ &= 2500 \times 0,2143 \\ \Theta_I &= 536 \text{ N.m.} \end{aligned}$$



\vec{F}_R : effort transmis par un rouleur.

ou

$$\Theta_I = 8 \vec{F}_R \underbrace{R \sin \alpha}_{\substack{\text{bras de levier} \\ \text{effort d'un rouleur} \\ \text{rouleuse}}}$$



R cos alpha = R cos alpha

$$\cos \alpha = \frac{H+r}{R-r}$$

$$\begin{aligned} \cos \alpha &= \frac{31,2+5}{17,5+5} = 0,99 \\ &\text{soit } 6,8^\circ \end{aligned}$$

Effort sur un rouleau:

$$F_r = \frac{Q}{8 \sin \alpha} = \frac{536 \times 10^3}{8 \times 41,5 \sin(8^\circ)} = 11892 \text{ N}$$

Durée linéique: φ_R

$$\varphi_R = \frac{F_r}{L} = \frac{11892}{20} = 594,6 \text{ N/mm}$$

Durée superficielle \rightarrow {troupe suffisante
(Cémentat²) ~~PKB~~ 50 100 ou 6,
pour les rouleaux.

Leques : ceux qui font bien la Cémentat².

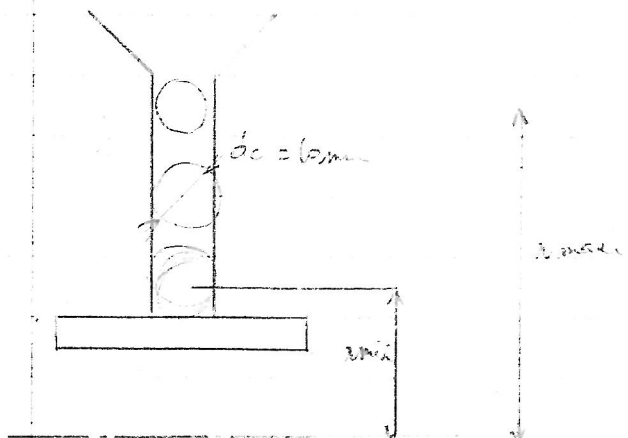
Leques : ceux qui font bien la Cémentat².

15 ou Nit. / 60

17 ou Nit. 6.

Brinisme de p.

1. question:



Man de tour:

$$n = \frac{R - r}{d_c} = \frac{250 - 100}{10}$$

$$n = 15 \text{ tours}$$

au 1
longueur du câble au tour 1 : $r_1 = 100 \text{ mm}$.
 $l_1 = 2\pi r_1$.

de : ϕ du câble.

au tour 2 : $r_2 = r_1 + d$.
 $l_2 = 2\pi r_2$
 $l_2 = 2\pi(r_1 + d) = 2\pi r_1 + 2\pi d$

au tour 3 : $r_3 = r_2 + d = r_1 + 2d$
 $l_3 = 2\pi r_3$
 $l_3 = 2\pi(r_1 + 2d) = 2\pi r_1 + 2\pi d \times 2$.

Donc au tour i : $r_i = r_{i-1} + d = \underbrace{(r_1 + (i-1)d)}_{OK} + d$
 $l_i = 2\pi(r_1 + (i-1)d)$.

Longueur totale d'acier :

$$\begin{aligned} L &= l_1 + l_2 + \dots + l_i \\ &= \sum_{i=1}^n l_i = \sum_{i=1}^n 2\pi(r_1 + (i-1)d) \\ &= 2\pi r_1 + 2\pi d \sum_{i=1}^n (i-1) \\ &= 2\pi r_1 + 2\pi d \times \frac{n}{2} (n-1). \end{aligned}$$

$$L = 2\pi r_1 + \pi d n (n-1)$$

$$L = 10 \text{ m}$$

$$L = 16 \text{ m.}$$

③

Question 2.

$$v(r) = r\omega$$

$$v(r) = r\omega = r_{i-1} + d$$

$$\omega = 1000 \text{ tr/min}$$

rapport de réduction 2054

$$\omega_3 = 54 \text{ tr/min} = 0,9 \text{ tr/s}$$

Action de rotation de la bobine: ω_3 .

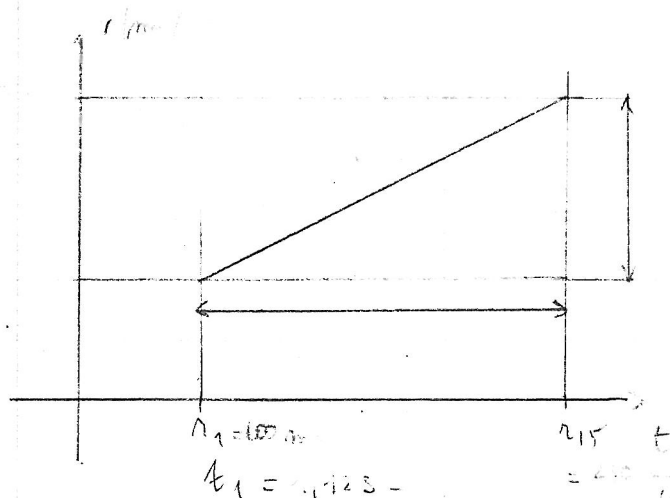
0,9 tr/s

$$\omega_g = \omega_e \times \frac{Z_5 Z_7}{Z_6 Z_8} = \frac{2\pi N}{60} \times \frac{20 \times 15}{10 \times 10} = 5,61 \text{ rad/s}$$

$$V_i = \omega_g r_i = \omega_g \times (r_1 + (i-1)d)$$

$$\text{au tour 1: } V_1 = 5,61 \text{ rad/s} \times (100) = 561 \text{ mm/s}$$

$$\text{--- 15: } V_{15} = 5,61 \times 250 = 1403 \text{ mm/s}$$



$$\omega_3 = 5,61 \text{ rad/s}$$

$$15 \text{ tr} = 15/20 = 0,75 \text{ tr}$$

$$\frac{0,75}{0,9} = 16,8 \text{ s}$$

$$1 \text{ tr} = 250 \text{ mm} \quad \frac{250}{0,9} = 277,78 \text{ mm/s}$$

$$\gamma_c = \frac{\Delta V}{\Delta t} = \frac{842}{16,8} = 50,12 \text{ mm/s}^2 = 0,75 \text{ m/s}^2$$

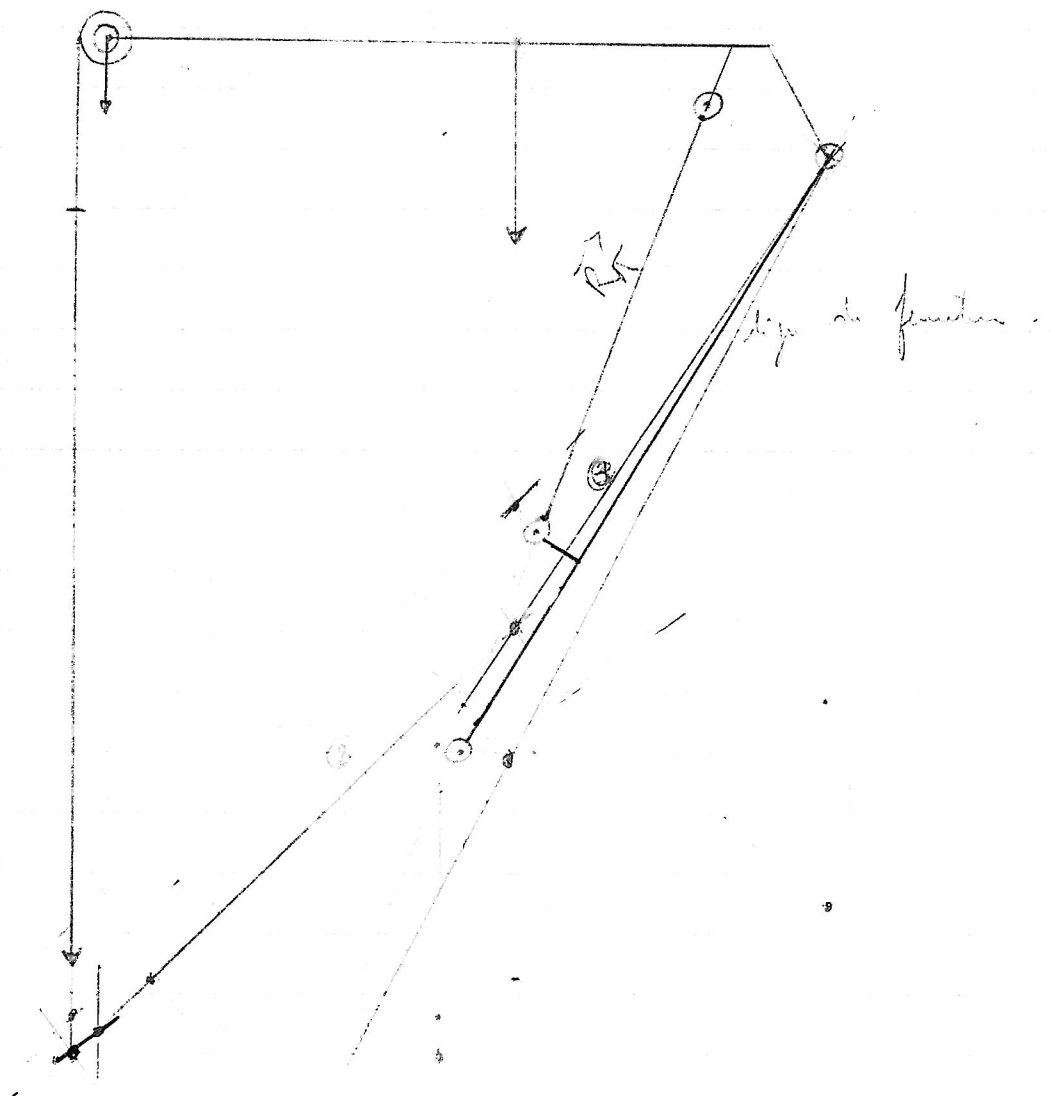
B' accélérat a.t. de m influence sur le poids:

$$\frac{\gamma_c}{\gamma} = \frac{9,05}{10} = \underline{0,905} \rightarrow 0,5\%$$

↳ Accroissement de la charge due à l'accélération:
0,5%

IV Quatrième étape: Conception de l'articulation [statique] [flide].

10000: 10
9000: 20



$$R_A \approx 70\,000\text{ N.}$$

$$R_B \approx 60\,000\text{ N.}$$

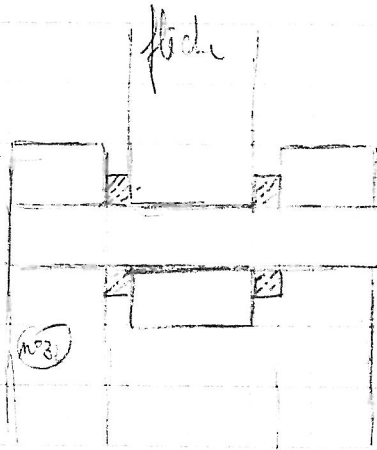
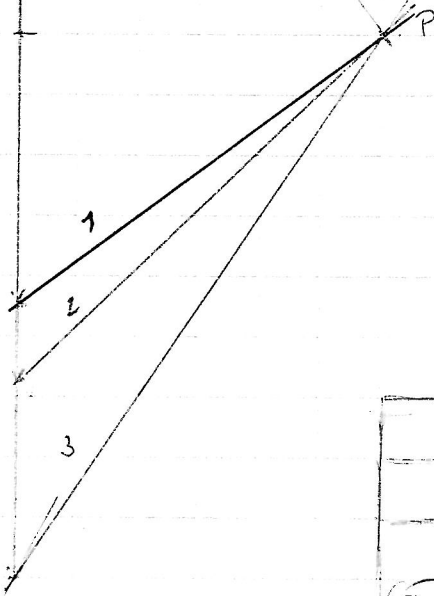
$$P_{\text{max}} = \frac{R_B}{L \times d}$$

=

supp. at K
20.2%

700mm / 1000mm

bed



1000mm / 1000mm
750mm / 1000mm
1000mm / 1000mm