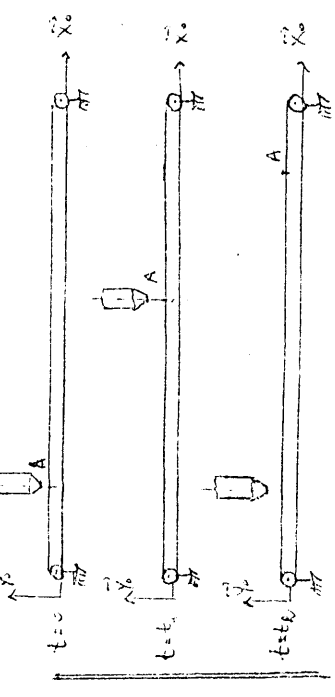


CNC 2004

ELEMENTS DE CORREIGE

CORRIGE

III - Réalisation des courbes :



$X(t)$ périodique $\Rightarrow X_A = X(\text{allée}) = X_R = X(\text{retour})$

$X_A = v_1 + v_2$

$X_R = v_2 (t_2 - t_1) \Rightarrow \frac{v_1}{v_2} = \frac{t_2 - t_1}{t_1}$

pas de glissement $\Rightarrow v = R \cdot \omega_R$
 pas de torsion $\Rightarrow v = R \cdot \omega_m$

Avec : $\omega_m \cdot R = \omega_R \Rightarrow v = R \cdot \omega_m$

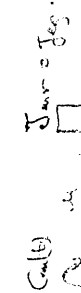
$2T \leq \frac{1}{2} (m + m_p) \cdot v^2 = J \cdot \omega_m^2$

Avec : ϵ : angle ble des travers soléna
 et $v = R \cdot \omega_m$

$J \leq (m + m_p) \cdot R \cdot \epsilon^2$

Avec $J \leq (95 + 110) \cdot (20 \cdot 10^{-3})^2 \times \left(\frac{1}{50}\right)^2$

$\Rightarrow J \leq 9,135 \cdot 10^{-4} \text{ kg} \cdot \text{m}^2 \ll J_{\text{meu}}$



$J_{\text{meu}} = J_{\text{eng}} + J_{\text{meu}}$

Problème de Transformée de Laplace du produit de deux trois indépendantes ?!

ans : $G(s) = \frac{K_0}{1 + \frac{2z}{\omega_0} s + \frac{P^2}{\omega_0^2}}$

$K_0 = \frac{K}{K^2 + \mu R} = \underline{\underline{11,96}} \text{ (m/s.v)}$

$\omega_0 = \sqrt{\frac{K^2 + \mu R}{L J_{\text{eng}}}} = \underline{\underline{161,6}} \text{ (rad/s)}$

$z = \frac{1}{2} \cdot \omega_0 \cdot \frac{R J_{\text{eng}} + \mu L}{K^2 + \mu R} = \underline{\underline{0,35}}$

on a : $G(s) = \frac{K_0}{(1 - \frac{s^2}{\omega_0^2}) + j \frac{2z}{\omega_0} s}$

$\|G(j\omega)\| = \frac{K_0}{\sqrt{(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2})^2 + (\frac{2z}{\omega_0})^2}}$

pour $\omega = \omega_0$ $\|G(j\omega_0)\| = \frac{K_0}{\sqrt{(2z)^2}} = \frac{K_0}{2z}$

$\|G(j\omega_0)\| = \underline{\underline{2,8}}$

Systeme de 2 axes ; sur les échelles \Rightarrow

$\left| \frac{z_1}{m + K_0} \right| ; z_0 = 0,34 \cdot \omega_0 \text{ en } \left\{ z_0 = 34\% \right.$

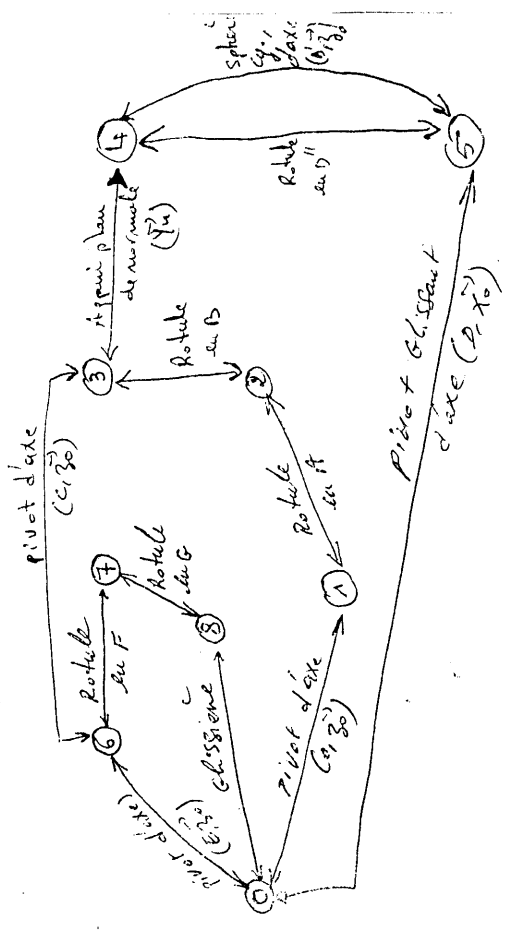
$\arg G(w_1) = -135^\circ \Rightarrow \omega_1 = 86,85 \text{ rad/s}$

$K_c \cdot \|G_j(w_1)\| = 1 \Rightarrow K_c = \frac{1}{\|G_j(w_1)\|}$

$\|G_j(w_1)\| = 1,4 \Rightarrow K_c = 0,7$

$\gamma_{\text{fig 5}} \Rightarrow \gamma_{25\%} \approx 0,45 \text{ s}$

III - Dosage de la pâte



$\{T\} = \{T_1\} + \{T_2\}$; $\{T_1\} = \begin{bmatrix} X_1 & 0 \\ X_2 & 0 \\ Z_1 & 0 \end{bmatrix} D''$; $\{T_2\} = \begin{bmatrix} X_2 & 0 \\ Y & 0 \\ Z & 0 \end{bmatrix} D''$

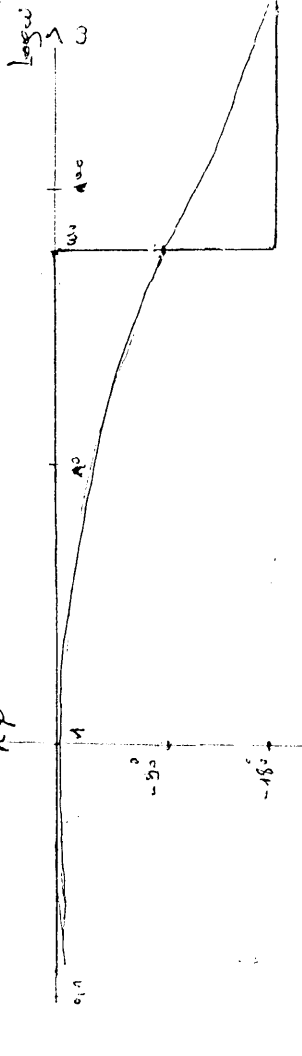
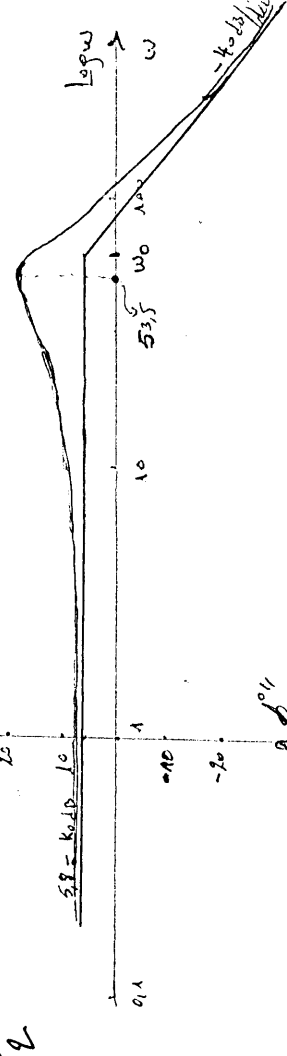
$\{L\} = \begin{bmatrix} X_1 & -a_1 X_2 \\ Y & a_1 X_2 \\ Z & 0 \end{bmatrix} D''$
 $\Rightarrow X = X_1 + X_2$; $L = -a_1 X_2$; $\Rightarrow \{T\} = \begin{bmatrix} X & L \\ Y & M \\ Z & N \end{bmatrix} D''$
 $M = a_1 X_2$; $N = 0$
 $Z = Z_1$; \Rightarrow liaison équivalente : Pivot d'axe (D', 30)

Schéma \Rightarrow $m_i = 2$; (1) Rotation de 7 autour de (G, F)
 (2) Rotation de 2 autour de (A, B)

S9) \Rightarrow fait une mise payable se réalise et choisit, il faut compenser.

1) il s'agit d'appréciation, le correcteur le plus adapté obtenu ce cas est un correcteur à retard de phase (P.I.) qui doit agir peu de temps après puis à la stabilité.

S10) BODE's on a: $G(P) = \frac{K_0}{1 + \frac{2z}{\omega_0} p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}$ avec $z < 1$



S11) valeur de K_c :
 $M\phi = 180^\circ + \arg G(j\omega_1)$; $\omega_1 / \|G(j\omega_1)\| = 1$

S19) $\vec{v}_{DE\%} = \frac{d\vec{v}_{DE}}{dt} = \dot{\alpha} \vec{CD}$; $\vec{CD} = -l \vec{x}_4$

$\vec{v}_{DE\%} = -\dot{\alpha} \vec{x}_4 - l \dot{\delta} \vec{z}_4 \wedge \vec{x}_4$

$\vec{v}_{DE\%} = -\dot{\alpha} \vec{x}_4 - l \dot{\delta} \vec{y}_4$

S20) \vec{v}_O est plus glissant d'axe (D, \vec{x}_O)
 $\vec{v}_{DE\%}$ est porté par \vec{x}_O .

on a alors: $\vec{v}_{DE\%} \cdot \vec{y}_O = 0 \Rightarrow$

$[-\dot{\alpha} \sin(\delta + \phi) - l \dot{\delta} \cos(\delta + \phi)] = 0$

on a: $M = \vec{CD} \cdot \vec{x}_O \Rightarrow \vec{v}_{DE\%} = \dot{\alpha} \vec{x}_O$

$\vec{v}_{DE\%} = [-\dot{\alpha} \cos(\delta + \phi) + l \dot{\delta} \sin(\delta + \phi)] \vec{x}_O$

$\Rightarrow \dot{\alpha} = l \dot{\delta} \sin(\delta + \phi) - \dot{\alpha} \cos(\delta + \phi)$

S21) $\vec{v}_{DE\%}$ courbe:

$\dot{\alpha} = \dot{\alpha} \cos \omega t$; $\omega = \dot{\alpha} \Rightarrow \omega t = \alpha$

Non: $\vec{v}_{DE\%}$ courbe de dérive de piste ?!

S22) (voir D.R.) $\vec{v}_{DE\%} \rightarrow \text{mouvement} \rightarrow \text{simple}$
 $\vec{v}_{A\%} = \vec{v}_{A\%} \perp \vec{u}(0,1)$ en A.

S23) $\vec{v}_{A\%} \cdot \vec{AB} = \vec{v}_{B\%} \cdot \vec{AB}$ Avec: $\vec{v}_{B\%} \perp \vec{C}, \vec{B}$ en B.
 $\vec{v}_{A\%} = \vec{v}_{A\%}$
 $\vec{v}_{A\%} \cdot \vec{AB} = \vec{v}_{B\%} \cdot \vec{AB} = \vec{v}_{B\%} \cdot \vec{AB} = 4 \text{ m/s}$

S16) $h = m_c + N_s - 6(n-1)$

avec: $m = 5$; $m_c = m_c + m_i = 4$

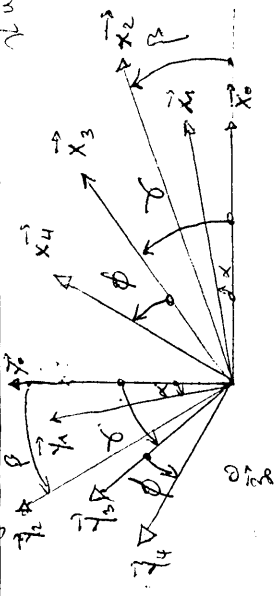
$N_s = \sum_{i=1}^n m_i$; $N_s = 15 + 5 + 6 + 5 + 3 + 5 + 3 + 1$

$N_s = 44$ microms.

$\Rightarrow h = 4 + 44 - 48 = 0$; $h = 0$

Systeme Isostatique

III. Cinématique du Mouvement Plan:



S17) $\vec{v}_{DE\%}$ géométrique:

$\vec{v}_O + \vec{AB} + \vec{BC} = \vec{v}_E$

$\vec{v}_O + R_1 \vec{x}_1 + R_2 \vec{x}_2 + R_3 \vec{x}_3 = L \vec{x}_O + l \vec{y}_O$

$\vec{v}_O \Rightarrow L = R_1 \cos \alpha + R_2 \cos \beta + R_3 \cos \gamma$

$\vec{v}_O \Rightarrow l = R_1 \sin \alpha + R_2 \sin \beta + R_3 \sin \gamma$

S18) $\vec{v}_E = a(\alpha) \cos \delta + b(\delta) \sin \delta = \vec{v}_E$

$a(\delta) = 2R_3(L - R_1 \cos \alpha)$

$b(\delta) = 2(l - R_1 \sin \alpha) R_3$

$c(\delta) = (L - R_1 \cos \alpha)^2 + (l - R_1 \sin \alpha)^2 + R_3^2 - R_2^2$

Document Réponse

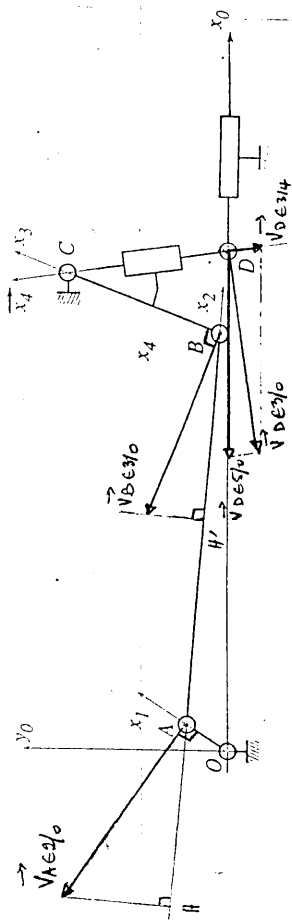


Figure 14: cinématique graphique

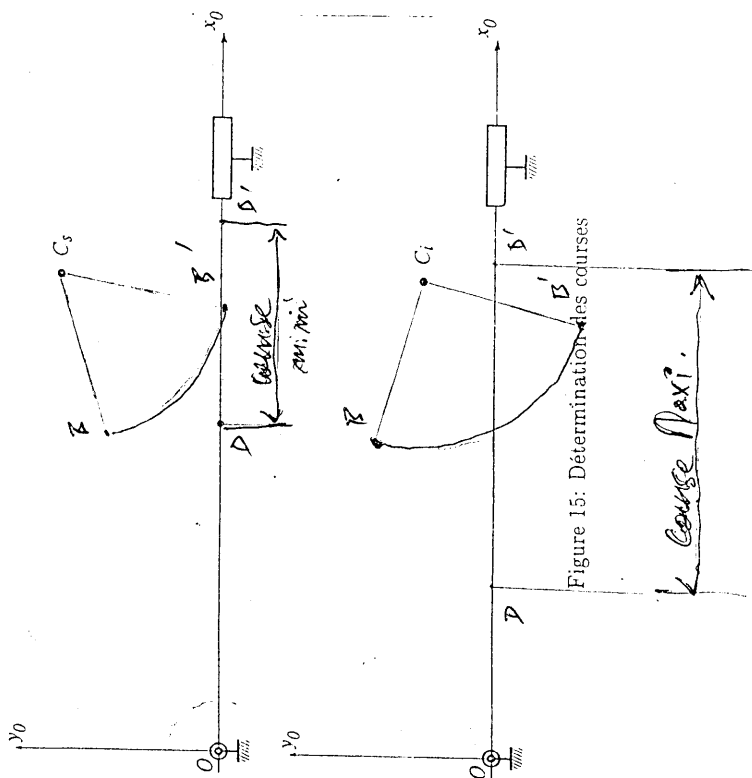


Figure 15: Détermination des courses

1. ... c) $\vec{V}_{DE3/4} = \vec{V}_{DE3/4} + \vec{V}_{DE4/0}$. (Composition)

d) on a: $\vec{V}_{DE3/4}$ portée par (D, \vec{x}_0)

$\vec{V}_{DE4/0} = \vec{V}_{DE1/0}$ portée par (D, \vec{x}_0) .
(voir trace)

$\vec{V}_{DE3/0} \perp a(C, D)$ en D.
dans le triangle $(C, D, E) = (C, B, E) \Rightarrow$
 $\|\vec{V}_{DE3/0}\| = 4,15 \text{ mm/s}$

Trace $\Rightarrow \|\vec{V}_{DE3/0}\| = 4,15 \text{ mm/s}$

Sur voir trace!

on peut aussi la géométrie de poste de poste.

T.R. D $\Rightarrow m \ddot{x}_P(t) + c(\dot{x}_P(t) - \dot{x}_E(t)) + k(x_P - x_E) = 0$

T.L. $\Rightarrow m \dot{x}_P(t) + c x_P(t) - c x_E(t) + k x_P(t) - k x_E(t) = 0$

$\frac{x_P(t)}{x_E(t)} = \frac{k + c p}{k + c p + m p^2} = H(p)$

$x_P(t) = x_P \sin(\omega_n t + \varphi)$

Avec: $x_{P0} = A \cdot \|H(j\omega)\|$
 $\varphi = \text{Arg } H(j\omega)$

la forme de l'oscillation sera presque à l'échelle.

Sur