Numéro de place Numéro d'inscription								Sin	Signature														
- 3-2-0-0	NUIIIUU U I	IISCIIPIIUII	$\vdash$		$\Box$	<u> </u>		1 019	T	_							_		<u> </u>		_		
66		Nom																					
Š	<b>.</b> ▼	Prénom																					
CONCOURS CEN	TRALE•SUPÉLEC		Épreuv	e : S21	PSI																		
Ne rien porter sur cette feuille avant d'avoir complètement rempli l'entête Feuille													/		Γ								
			$_{ m stions}$									sat	ion				<del></del>		!/_ <b>_</b>		<u>!</u>		
I	Pour $i$ allant Calc		$N_{K_p}$			All	gorn	<b>J11111</b>	e u	орі	.11111	sau.	1011	ue	$K_p$								
		P		P																			
Algorithm																							
	no 1																						
																					_		
																					_		
Algorith																					_		
	ne 2																						
																					_		
																				_	_		

Fin pour

# Annexe: Modélisation et caractérisation du système de positionnement des roues

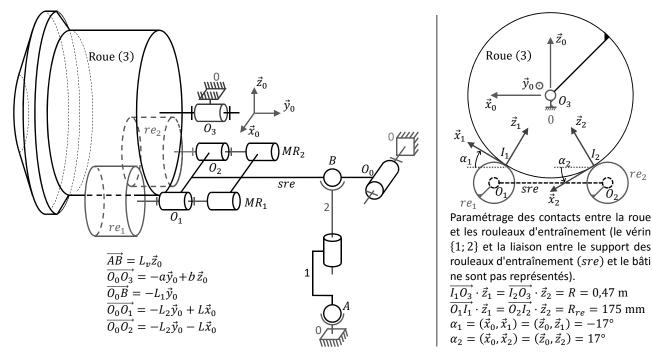


Figure A Configuration normale de travail

 $Les \ liaisons \ entre \ les \ différents \ solides \ supposés \ indéformables \ sont \ mod\'elis\'ees \ par \ les \ liaisons \ parfaites \ suivantes :$ 

- une liaison pivot d'axe  $(O_3, \vec{y}_0)$  entre la roue (3) et le bâti (0);
- une liaison pivot d'axe  $(O_0, \vec{x}_0)$  entre le support des rouleaux d'entrainement (sre) et le bâti (0);
- une liaison pivot d'axe  $(O_1, \vec{y}_0)$  entre le rouleau  $(re_1)$  et le support des rouleaux d'entrainement (sre);
- une liaison pivot d'axe  $(O_2, \vec{y}_0)$  entre le rouleau  $(re_2)$  et le support des rouleaux d'entrainement (sre);
- une liaison sphérique de centre A entre le corps de vérin (1) et le bâti (0);
- une liaison sphérique de centre B entre la tige (2) et le support des rouleaux d'entrainement (sre);
- une liaison pivot-glissant d'axe  $(A, \vec{z}_0)$  entre le corps de vérin (1) et la tige (2) ;
- une liaison sphère-plan de normale  $(I_1, \vec{z}_1)$  entre le rouleau  $(re_1)$  et la roue (3) ;
- une liaison sphère-plan de normale  $(I_2, \vec{z}_2)$  entre le rouleau  $(re_2)$  et la roue (3).

#### Paramétrage et hypothèses

- chaque motoréducteur  $(MR_i)$ ,  $i \in [1;2]$  est composé d'une machine électrique  $(M_i)$  et d'un réducteur  $(R_i)$ ;
- lors du reprofilage de la roue, le support des rouleaux d'entrainement (sre) est supposé fixe par rapport au bâti (0);
- $\overrightarrow{I_1O_3} \cdot \vec{z}_1 = \overrightarrow{I_2O_3} \cdot \overrightarrow{z_2} = R = 0.47 \; \mathrm{m} \; ;$
- $-\overrightarrow{O_1I_1} \cdot \overrightarrow{z_1} = \overrightarrow{O_2I_2} \cdot \overrightarrow{z_2} = R_{re} = 175 \text{ mm}$ ;
- vecteurs vitesse de rotation :
  - $\vec{\Omega}_{3/0} = \omega_3 \vec{y}_0 \text{ avec } \omega_3 < 0$ ;
  - $\overrightarrow{\Omega}_{re_i/sre} = \omega_{re_i} \overrightarrow{y}_0, i \in \llbracket 1; 2 \rrbracket;$
  - $\overrightarrow{\Omega}_{M_i/sre} = \omega_{m_i} \overrightarrow{y}_0, i \in [1; 2].$

### Modélisation des actions mécaniques transmissibles

— Actions mécaniques exercées par le rotor de la machine électrique  $(M_i)$  sur l'entrée du réducteur  $(R_i)$ :

$$\left\{\,\mathcal{T}_{M_i\to R_i}\,\right\} = \left\{ \begin{matrix} \vec{0} \\ \mathcal{C}_{mi}\vec{y}_0 \end{matrix}\right\}_{O_i}, i\in [\![1;2]\!];$$

- Les deux chaines d'énergie sont identiques donc  $\mathcal{C}_{m1}=\mathcal{C}_{m2}=\mathcal{C}_m$  ;
- Actions mécaniques exercées par la roue sur l'outil :  $\left\{\mathcal{T}_{3 \to \text{outil}}\right\} = \left\{\vec{R}_{3 \to \text{outil}}\right\}_C$  avec  $\vec{R}_{3 \to \text{outil}} \cdot \vec{x}_0 = f_{cx}$  et

 $\vec{R}_{3 \to \text{outil}} \cdot \vec{z}_0 = f_{cz}$ . Le paramétrage de la position du point de contact C entre la roue et l'outil est précisé sur la figure B.

#### Profil simplifié de la roue

L'axe  $(O_3, \vec{y}_0)$  étant un axe de symétrie de révolution de la roue, seule la moitié du profil est schématisé en figure B. L'outil décrit une trajectoire correspondant à une génératrice du profil à obtenir.

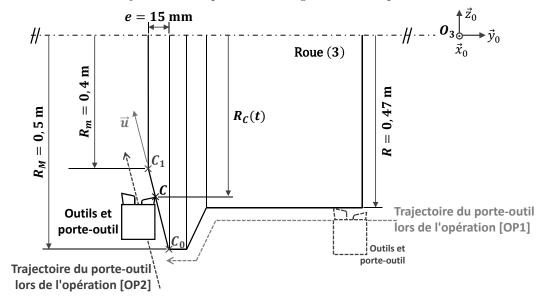


Figure B Paramétrage du profil simplifié de la roue (3)

### Caractéristiques de l'opération [OP2]

- Le contact entre l'outil et la roue est supposé ponctuel au point C;
- Le porte-outil se déplace dans le plan  $(O_3, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ ;
- Les points  $C_0$  et  $C_1$  correspondent respectivement au premier et dernier point de contact de l'outil avec la roue;
- L'opérateur impose la valeur de la composante de la vitesse  $\vec{V}(C \in \text{outil}/3)$  selon  $\vec{x}_0$ . Cette composante est constante et est appelée vitesse de coupe  $V_c = -\vec{V}(C \in \text{outil}/3) \cdot \vec{x}_0$ ;
- La vitesse du point C de l'outil par rapport au bâti du tour en fosse est :  $\vec{V}(C \in \text{outil}/0) = V_f(t)\vec{u} = -b\omega_3\vec{u}$  avec  $\vec{u} = \frac{\overline{C_0C_1}}{\|\overline{C_0C_1}\|}$  et  $\omega_3 < 0$  la vitesse de rotation de la roue par rapport au bâti du tour en fosse autour de l'axe  $(O_3, \vec{y}_0)$ . Le paramètre b est une constante définie par l'opérateur, elle correspond à la distance parcourue par l'outil dans la direction  $\vec{u}$  lorsque la roue tourne d'un radian.

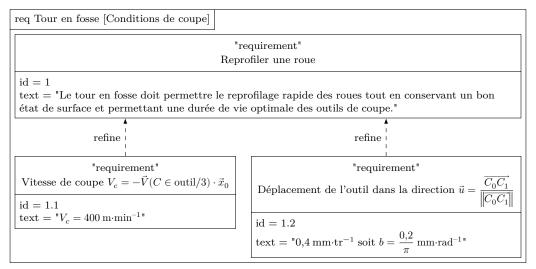


Figure C Diagramme des exigences des conditions de coupe

## Questions 22 et 23 : Diagramme de Bode associé à la fonction de transfert $N_2(p)$

