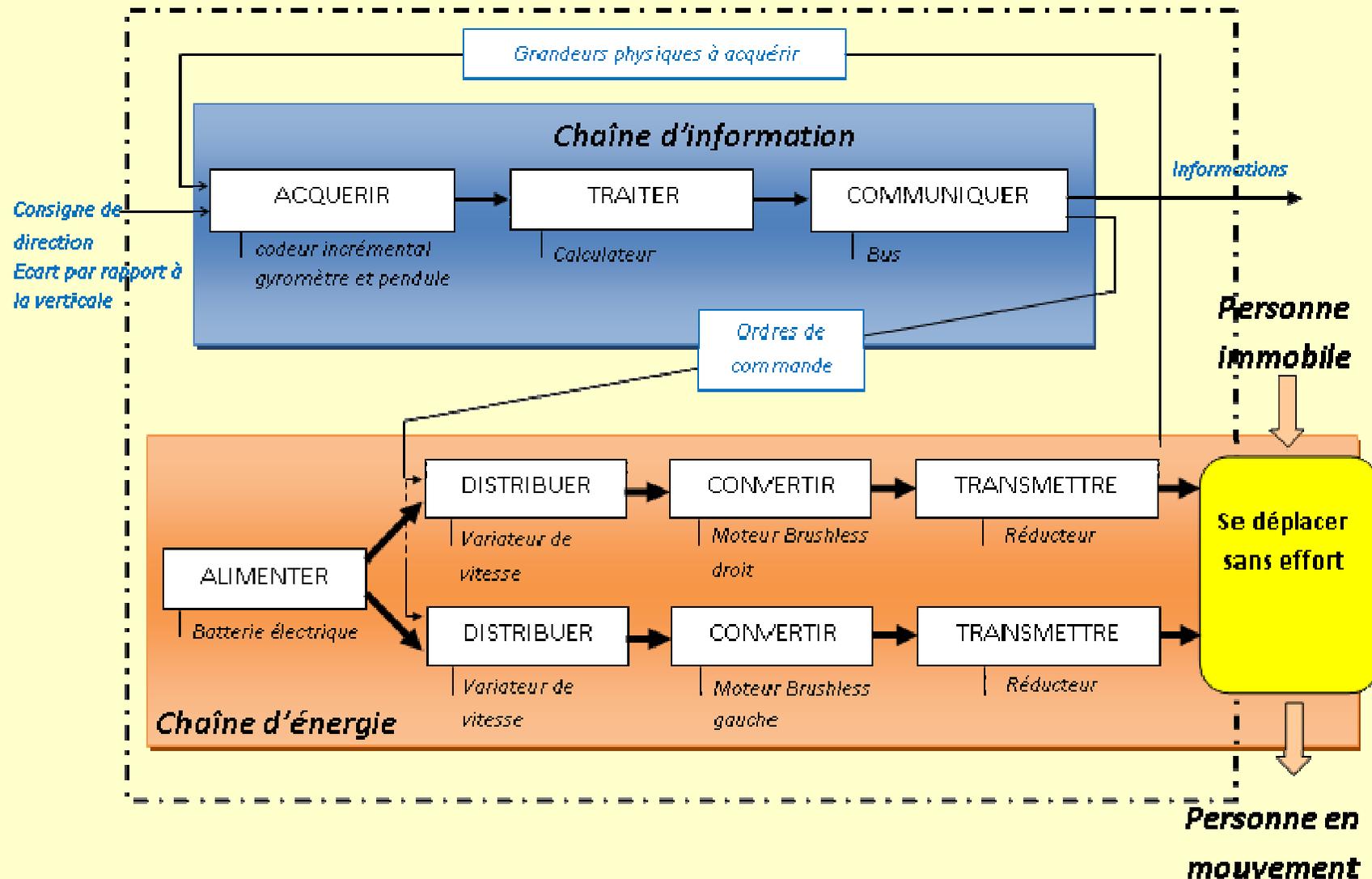


# SEGWAY

*(d'après sujet de Centrale)*

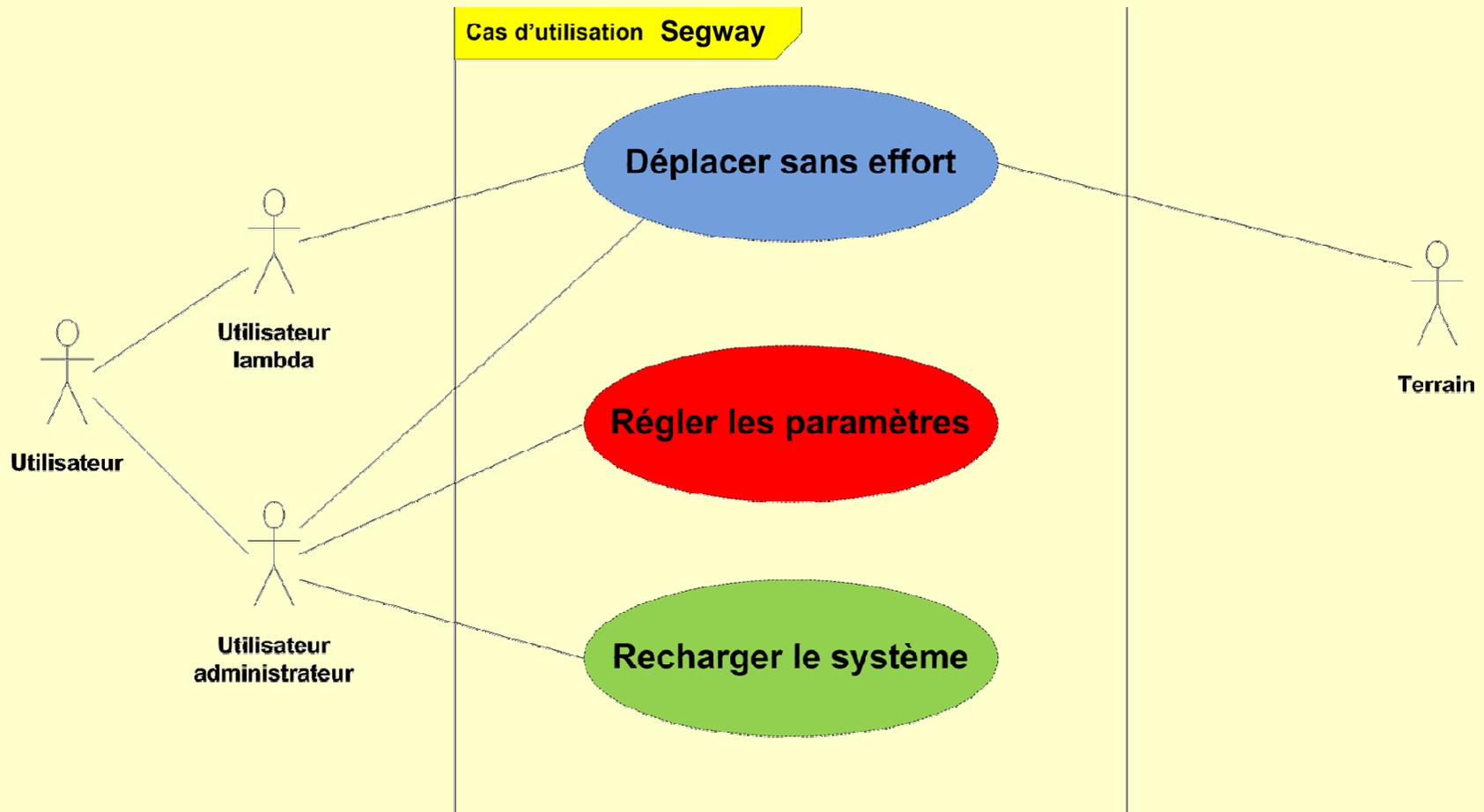


# Description des chaînes fonctionnelles



# Description fonctionnelle SysML

## Diagramme des cas d'utilisation

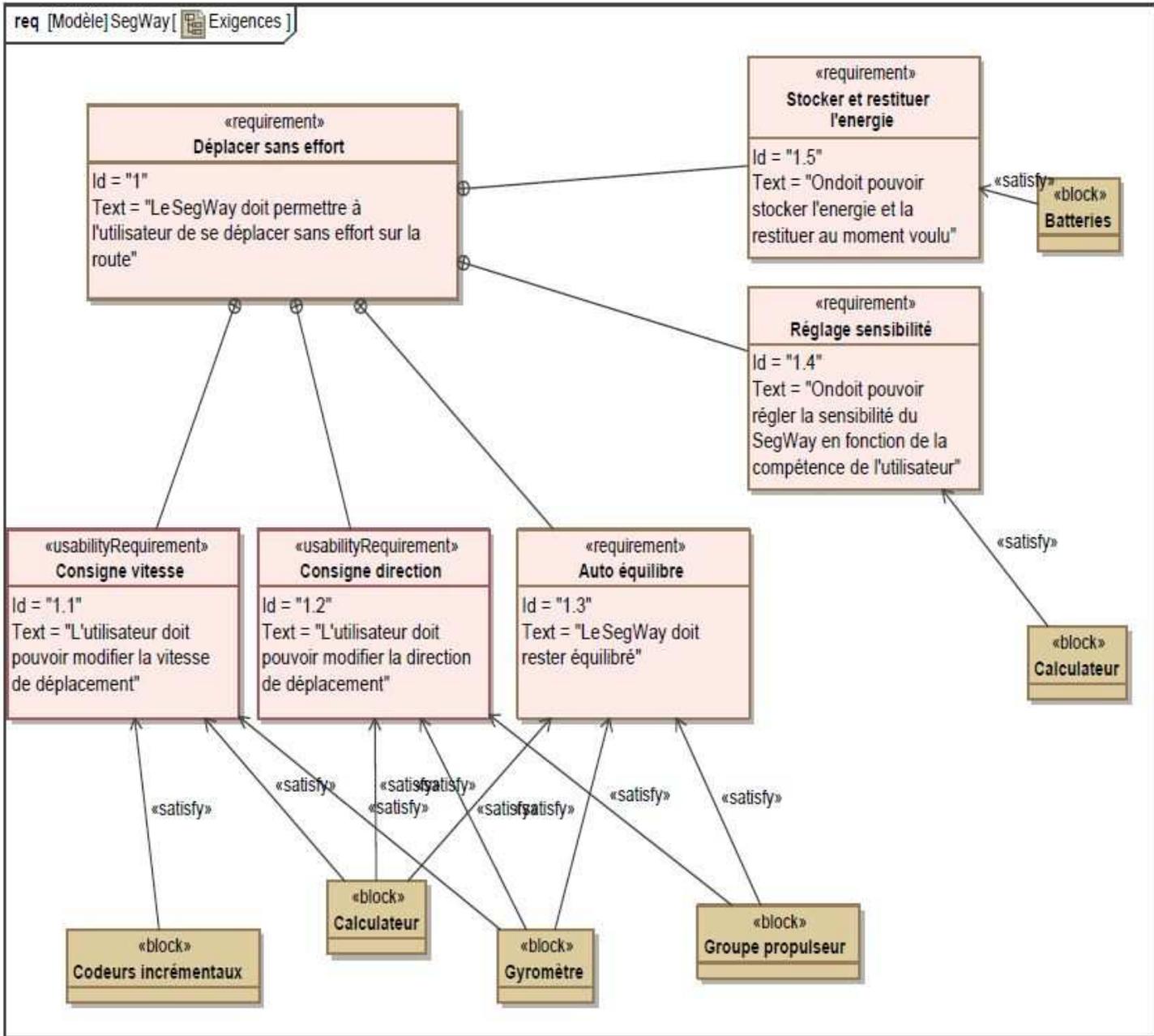


## ***Énoncé des Fonctions de Service***

- ▶ ***FS1*** : permettre au conducteur de se déplacer aisément sur la route
- ▶ ***FS2*** : donner au conducteur une sensation de stabilité
- ▶ ***FS3*** : rester insensible aux perturbations provenant de la route
- ▶ ***FS4*** : rester manœuvrable dans la circulation
- ▶ ***FS5*** : être peu encombrant
- ▶ ***FS6*** : contribuer au respect de l'environnement

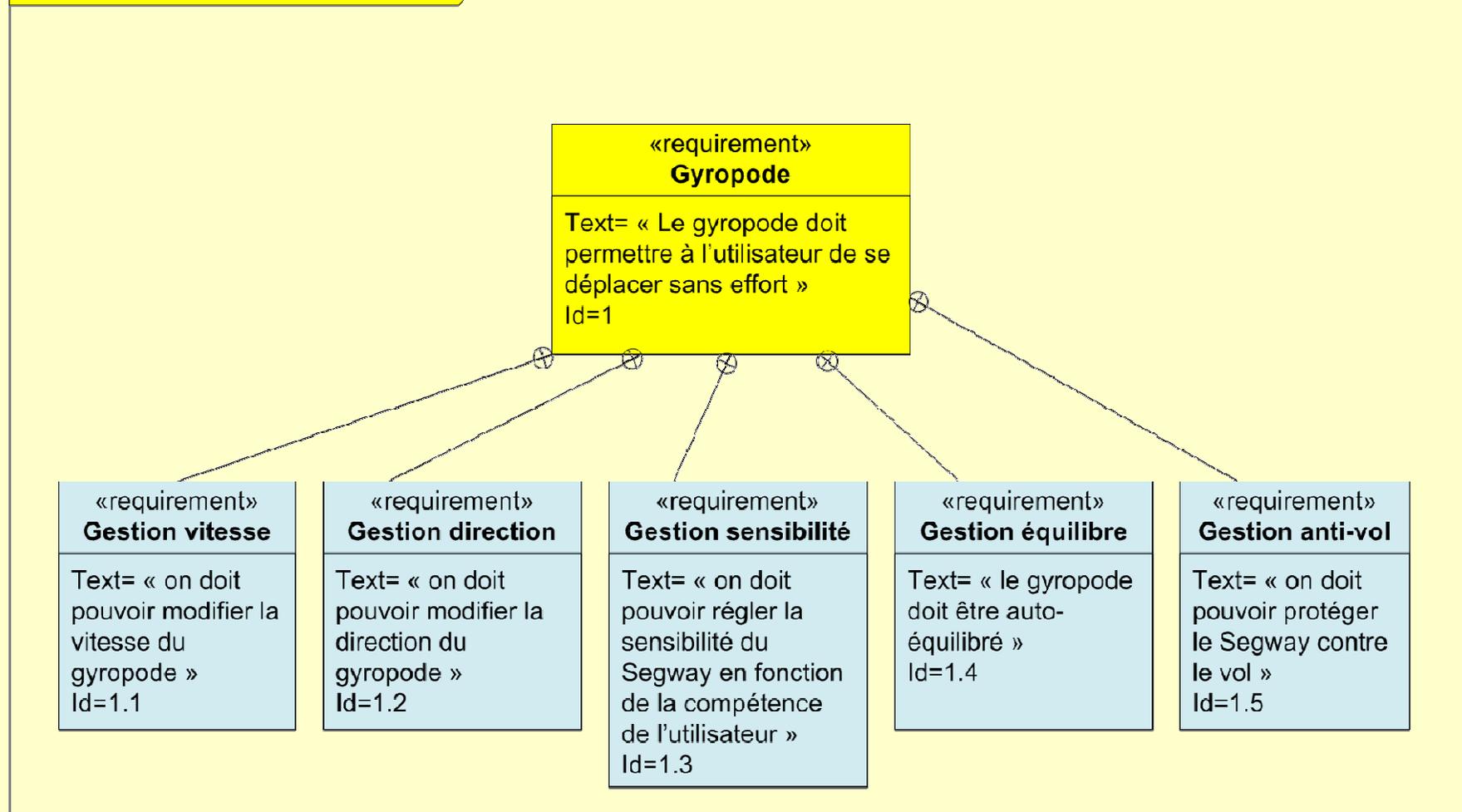


# Diagramme des exigences



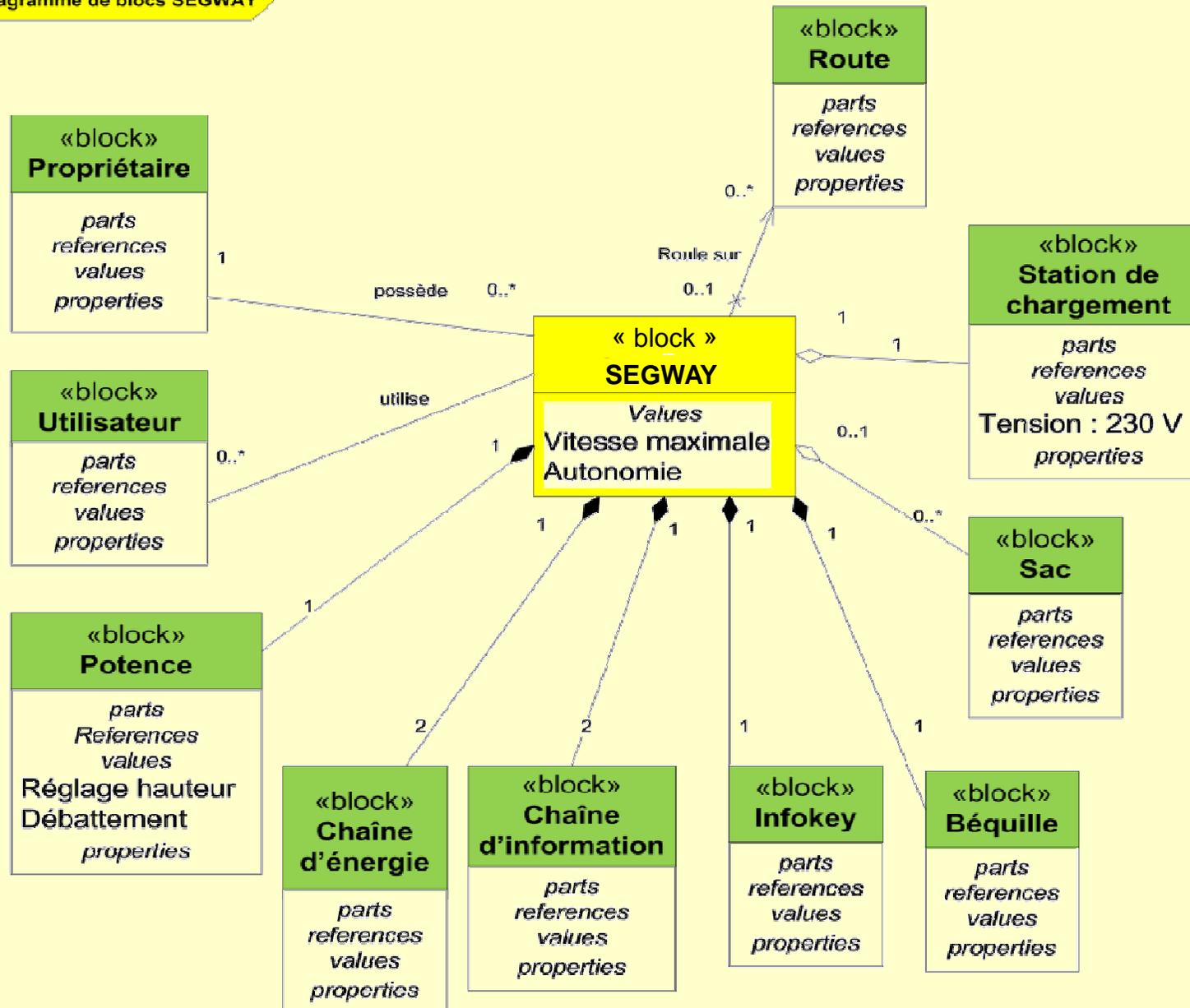
## Diagramme des exigences (autre version)

### Diagramme d'exigences Segway

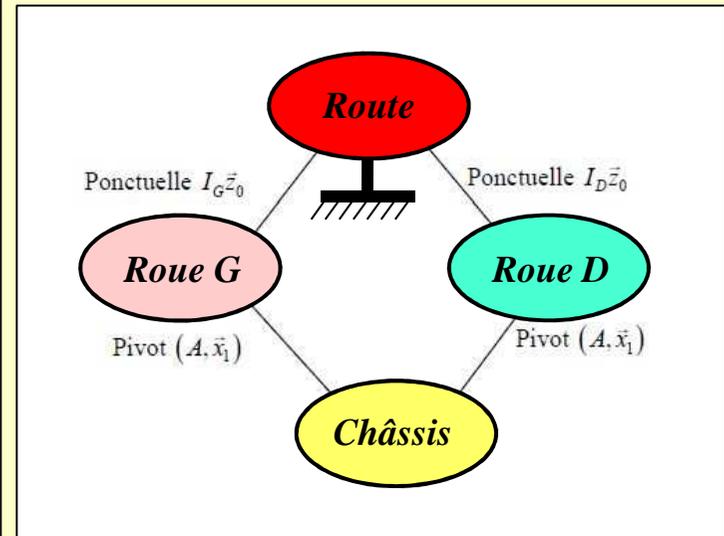
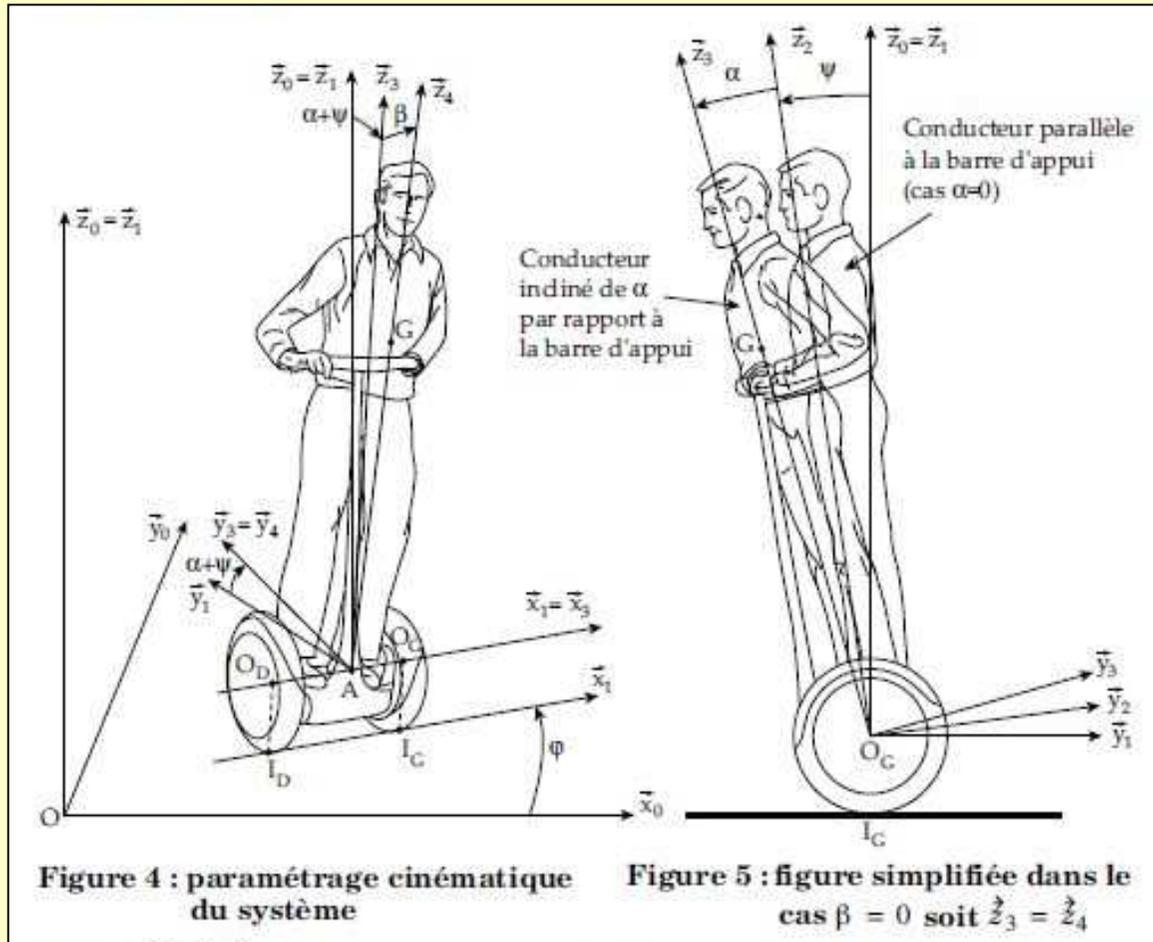


# Diagramme de définition des blocs

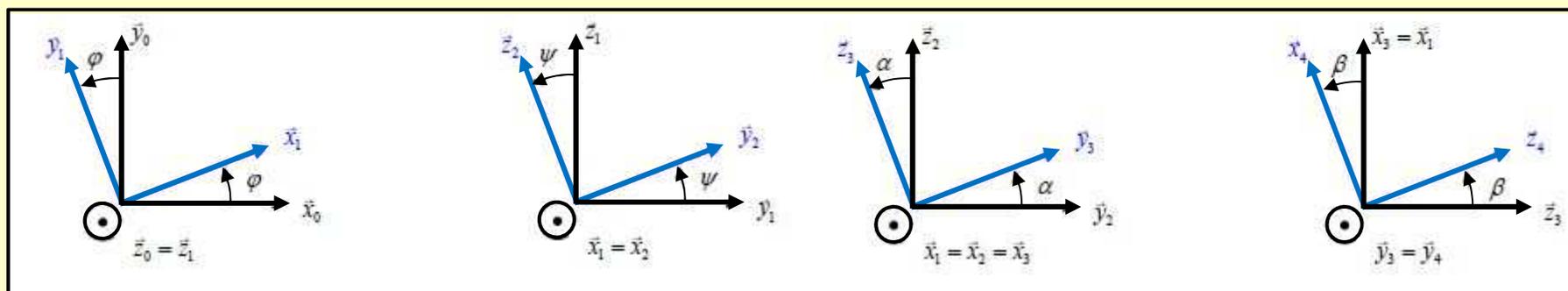
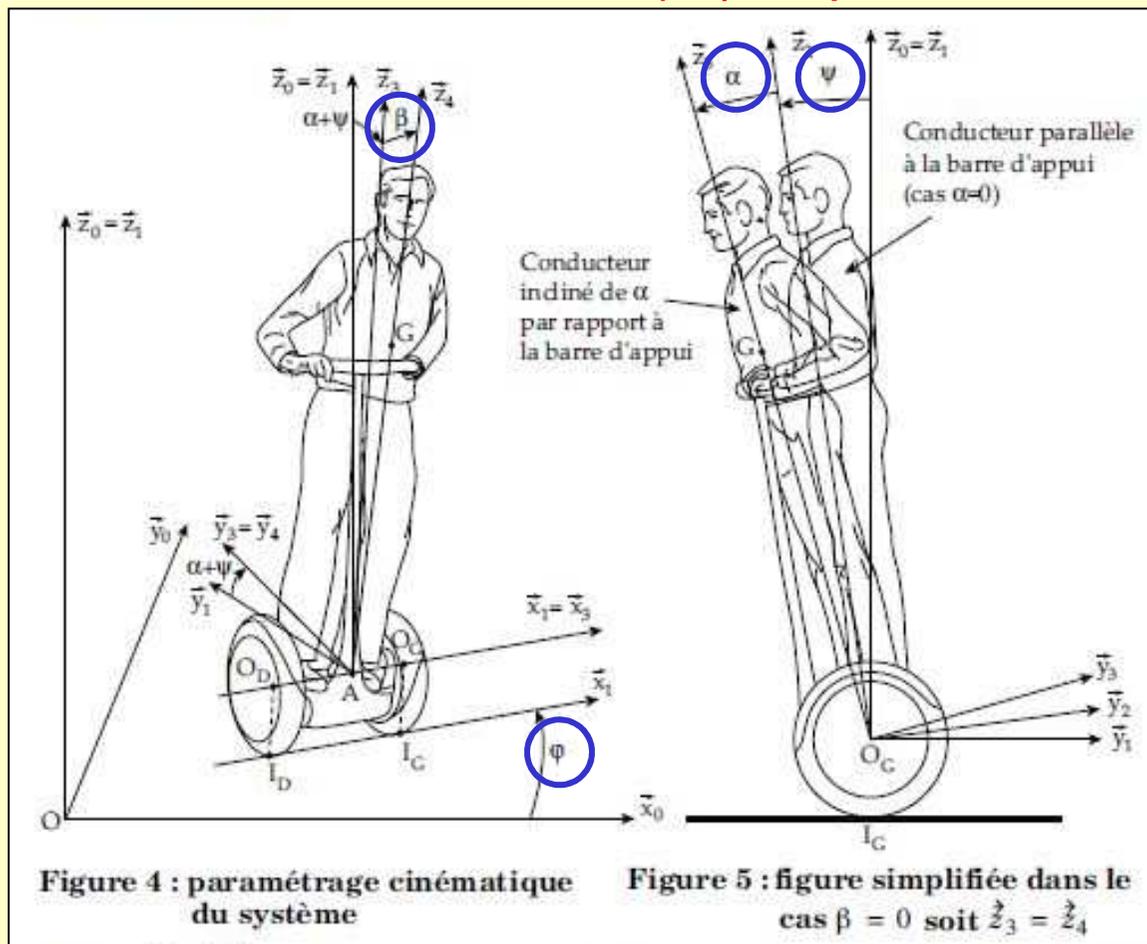
Diagramme de blocs SEGWAY



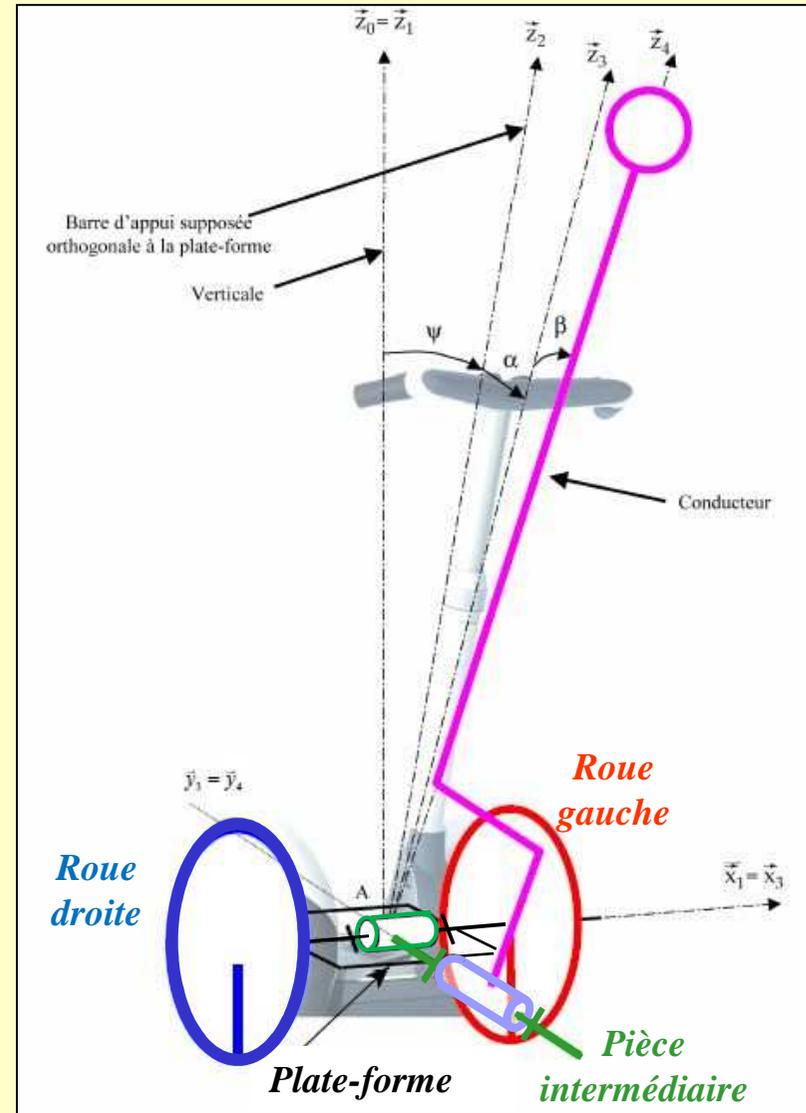
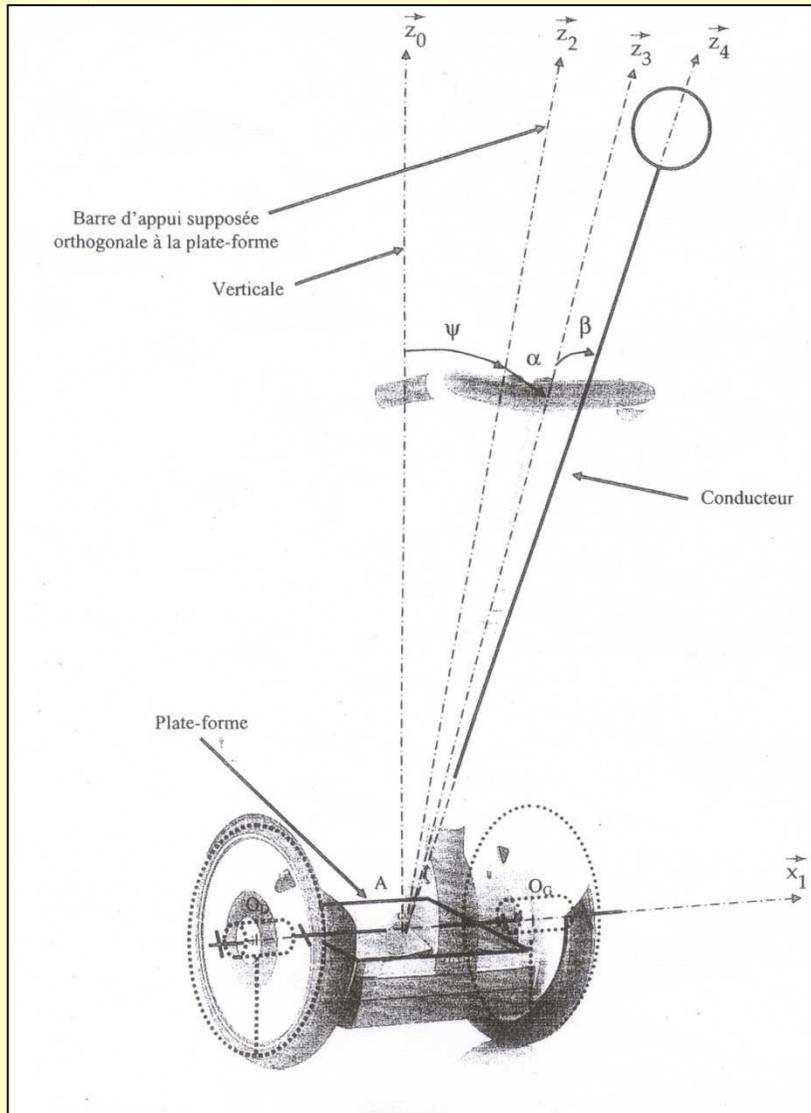
**Q1) Proposer un graphe des liaisons du système restreint à l'ensemble des solides {route + roue gauche + roue droite + châssis}.  
Préciser pour chaque liaison ses caractéristiques géométriques.**



*Dessiner les quatre figures planes entre les bases définies dans le paramétrage précédent faisant apparaître les angles :  $\varphi$   $\psi$   $\alpha$   $\beta$*

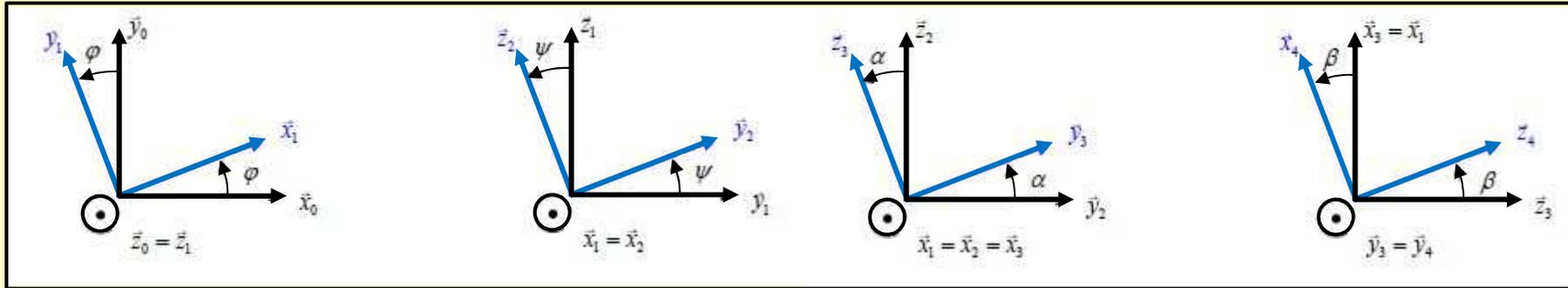


**Q2) En s'appuyant sur le paramétrage et en utilisant de la couleur, proposer un schéma cinématique du système {roue gauche + roue droite + plate-forme + conducteur}, en complétant l'épure du document réponse (ne pas schématiser le contact roue/route).**



**Q3) Exprimer, en fonction du paramétrage, les trois torseurs cinématiques suivants :**

- **du châssis par rapport au sol :  $\{V(2/0)\}$  en notant  $\overrightarrow{V(A \in 2/0)} = U \overrightarrow{x_1} + V \overrightarrow{y_1}$**
- **de la roue droite par rapport au châssis :  $\{V(R_D/2)\}$**
- **de la roue gauche par rapport au châssis :  $\{V(R_G/2)\}$**



$$\{V_{2/0}\}_A = \left\{ \begin{array}{l} \dot{\psi} \overrightarrow{x_1} + \dot{\phi} \overrightarrow{z_1} \\ U \overrightarrow{x_1} + V \overrightarrow{y_1} \end{array} \right\}_A$$

•  $R_D(O_D, \overrightarrow{x_1}, \overrightarrow{y_D}, \overrightarrow{z_D})$  un repère lié à la roue Droite, en rotation autour de  $(A, \overrightarrow{x_1})$  par rapport à  $R_2$  où  $O_D$  est le centre de gravité de la roue droite.  $\theta_D = (y_2, y_D) = (z_2, z_D)$  est l'angle de rotation de la roue droite par rapport au châssis.  $I_D$  est le point de contact de la roue droite avec la route tel que  $\overrightarrow{I_D O_D} = R \overrightarrow{z_0}$ . On suppose que la roue droite roule sans glisser sur le sol au point  $I_D$ .

$$\{V_{R_D/2}\}_{O_D} = \left\{ \dot{\theta}_D \overrightarrow{x_1} \quad \vec{0} \right\}_{O_D} \quad \{V_{R_G/2}\}_{O_G} = \left\{ \dot{\theta}_G \overrightarrow{x_1} \quad \vec{0} \right\}_{O_G}$$



**Q4) Enoncer les deux relations de roulement sans glissement des roues par rapport à la route et déterminer trois relations scalaires liant les six paramètres inconnus :  $\psi$   $\phi$   $\dot{\theta}_D$   $\dot{\theta}_G$   $U$   $V$  aux dimensions  $L$  et  $R$ .**

**Roulement sans glissement**  
**de la roue droite**

Condition de roulement sans glissement :  $\overrightarrow{V}(I_D \in R_D / 0) = \vec{0}$

Première méthode : par changement de point

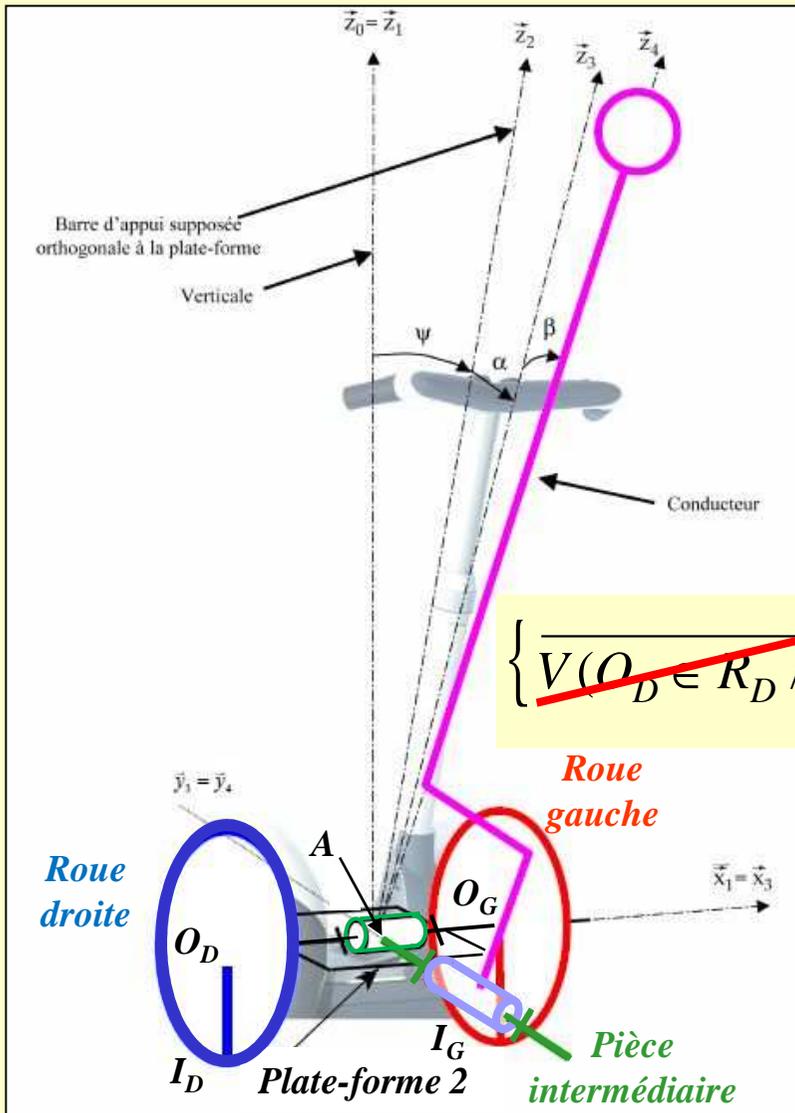
$\overrightarrow{V}(O_D \in R_D / 0) + \overrightarrow{I_D O_D} \wedge \overrightarrow{\Omega}_{R_D / 0} = \vec{0}$

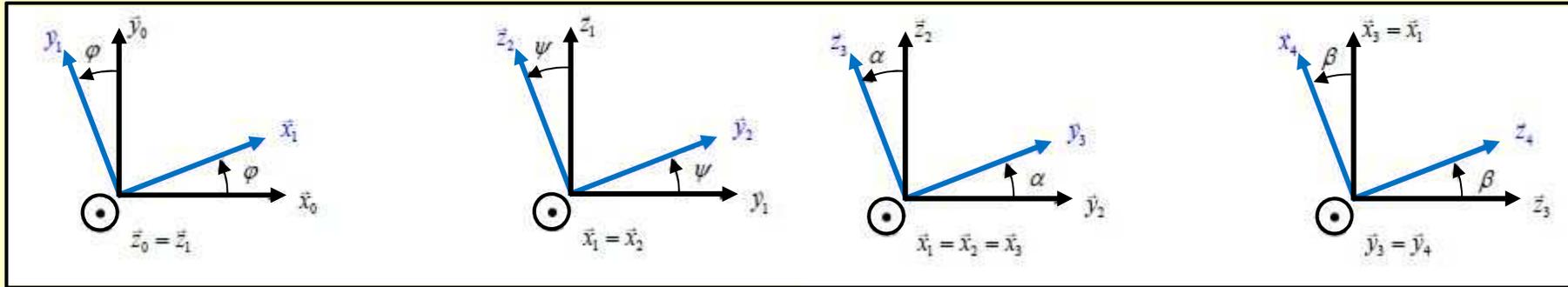
$\left\{ \overrightarrow{V}(O_D \in R_D / 2) + \overrightarrow{V}(O_D \in 2 / 0) \right\} + \overrightarrow{I_D O_D} \wedge \left\{ \overrightarrow{\Omega}_{R_D / 2} + \overrightarrow{\Omega}_{2 / 0} \right\} = \vec{0}$

$\overrightarrow{V}(A \in 2 / 0) + \overrightarrow{O_D A} \wedge \overrightarrow{\Omega}_{2 / 0}$

$U \vec{x}_1 + V \vec{y}_1$        $\frac{L}{2} \vec{x}_1$        $\psi \vec{x}_1 + \phi \vec{z}_1$

$R \vec{z}_0$        $\dot{\theta} \vec{x}_1$





$$\longrightarrow \left\{ U \bar{x}_1 + V \bar{y}_1 + \frac{L}{2} \bar{x}_1 \wedge (\dot{\psi} \bar{x}_1 + \dot{\phi} \bar{z}_1) \right\} + R \bar{z}_0 \wedge \left\{ \dot{\theta}_D \bar{x}_1 + \dot{\psi} \bar{x}_1 + \dot{\phi} \bar{z}_1 \right\} = \vec{0}$$

$$\longrightarrow \left\{ U \bar{x}_1 + V \bar{y}_1 + \vec{0} - \frac{L}{2} \dot{\phi} \bar{y}_1 \right\} + R \dot{\theta}_D \bar{y}_1 + R \dot{\psi} \bar{y}_1 + \vec{0} = \vec{0}$$

$$\longrightarrow U \bar{x}_1 + \left\{ V - \frac{L}{2} \dot{\phi} + R \dot{\theta}_D + R \dot{\psi} \right\} \bar{y}_1 = \vec{0}$$

*finalement*

$$\begin{cases} U = 0 \\ V - \frac{L}{2} \dot{\phi} + R(\dot{\theta}_D + \dot{\psi}) = 0 \end{cases}$$



# Roulement sans glissement de la roue gauche

Condition de roulement sans glissement :

$$\overrightarrow{V}(I_G \in R_G / 0) = \vec{0}$$

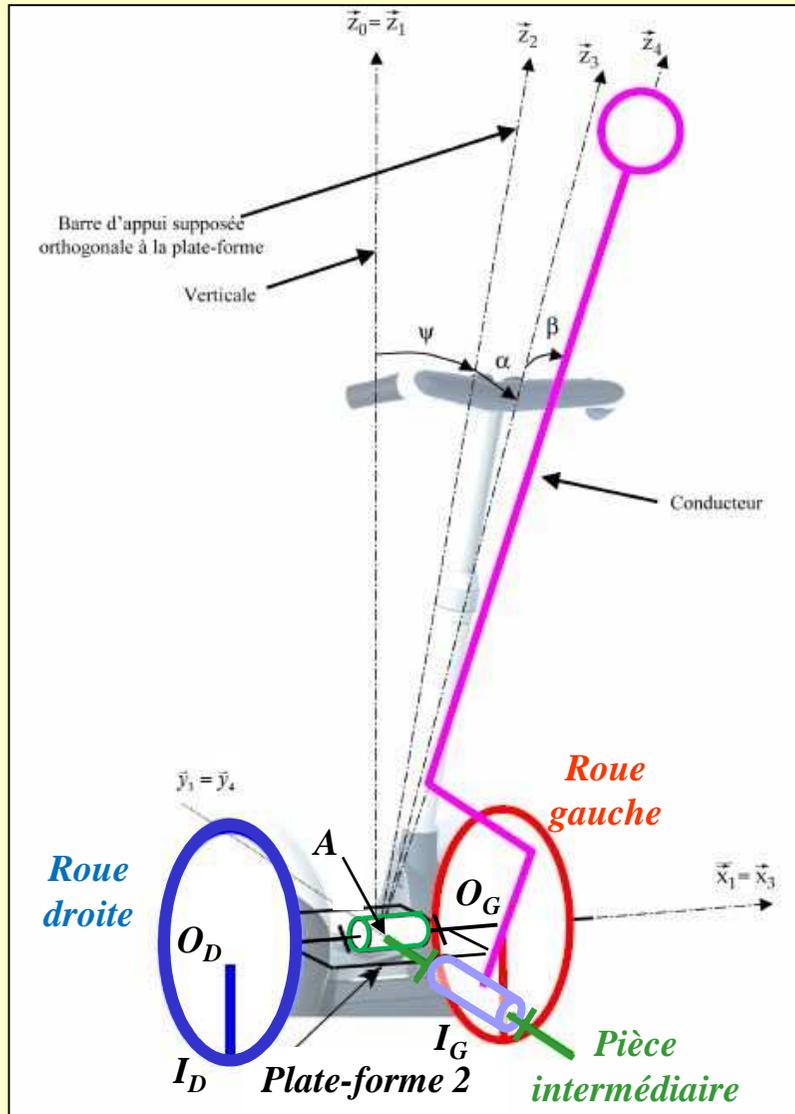
Deuxième méthode : par composition vitesses

$$\overrightarrow{V}(I_G \in R_G / 2) + \overrightarrow{V}(I_G \in 2 / 0) = \vec{0}$$

~~$$\overrightarrow{V}(O_G \in R_G / 2) + I_G O_G \wedge \overrightarrow{\Omega}_{R_G / 2}$$~~

$$\overrightarrow{V}(O_G \in 2 / 0) + I_G O_G \wedge \overrightarrow{\Omega}_{2 / 0}$$

$$\overrightarrow{V}(A \in 2 / 0) + \overrightarrow{O_G A} \wedge \overrightarrow{\Omega}_{2 / 0}$$



$$\left\{ R \vec{z}_1 \wedge \dot{\theta}_D \vec{x}_1 \right\} + \left\{ U \vec{x}_1 + V \vec{y}_1 - \frac{L}{2} \vec{x}_1 \wedge (\dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\phi} \vec{z}_1) + R \vec{z}_1 \wedge (\dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\phi} \vec{z}_1) \right\} = \vec{0}$$

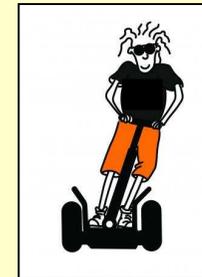
$$\left\{ R \vec{z}_1 \wedge \dot{\theta}_G \vec{x}_1 \right\} + \left\{ U \vec{x}_1 + V \vec{y}_1 - \frac{L}{2} \vec{x}_1 \wedge (\dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\phi} \vec{z}_1) + R \vec{z}_1 \wedge (\dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\phi} \vec{z}_1) \right\} = \vec{0}$$

$$\rightarrow R \dot{\theta}_G \vec{y}_1 + U \vec{x}_1 + V \vec{y}_1 + \vec{0} + \frac{L}{2} \dot{\phi} \vec{y}_1 + R \dot{\psi} \vec{y}_1 + \vec{0} = \vec{0}$$

$$\rightarrow U \vec{x}_1 + \left\{ R \dot{\theta}_G + V + \vec{0} + \frac{L}{2} \dot{\phi} + R \dot{\psi} \right\} \vec{y}_1 = \vec{0}$$

*finalement*

$$\begin{cases} U = 0 \\ V + \frac{L}{2} \dot{\phi} + R(\dot{\theta}_G + \dot{\psi}) = 0 \end{cases}$$



FIN