

Echelle Pivotante Automatique à commande Séquentielle

Une E.P.A.S. est une Echelle Pivotante Automatique à commande Séquentielle. Ce système conçu et commercialisé par la société CAMIVA est monté sur le châssis d'un camion de pompiers et permet de déplacer une plate-forme pouvant recevoir deux personnes et un brancard le plus rapidement possible et en toute sécurité.

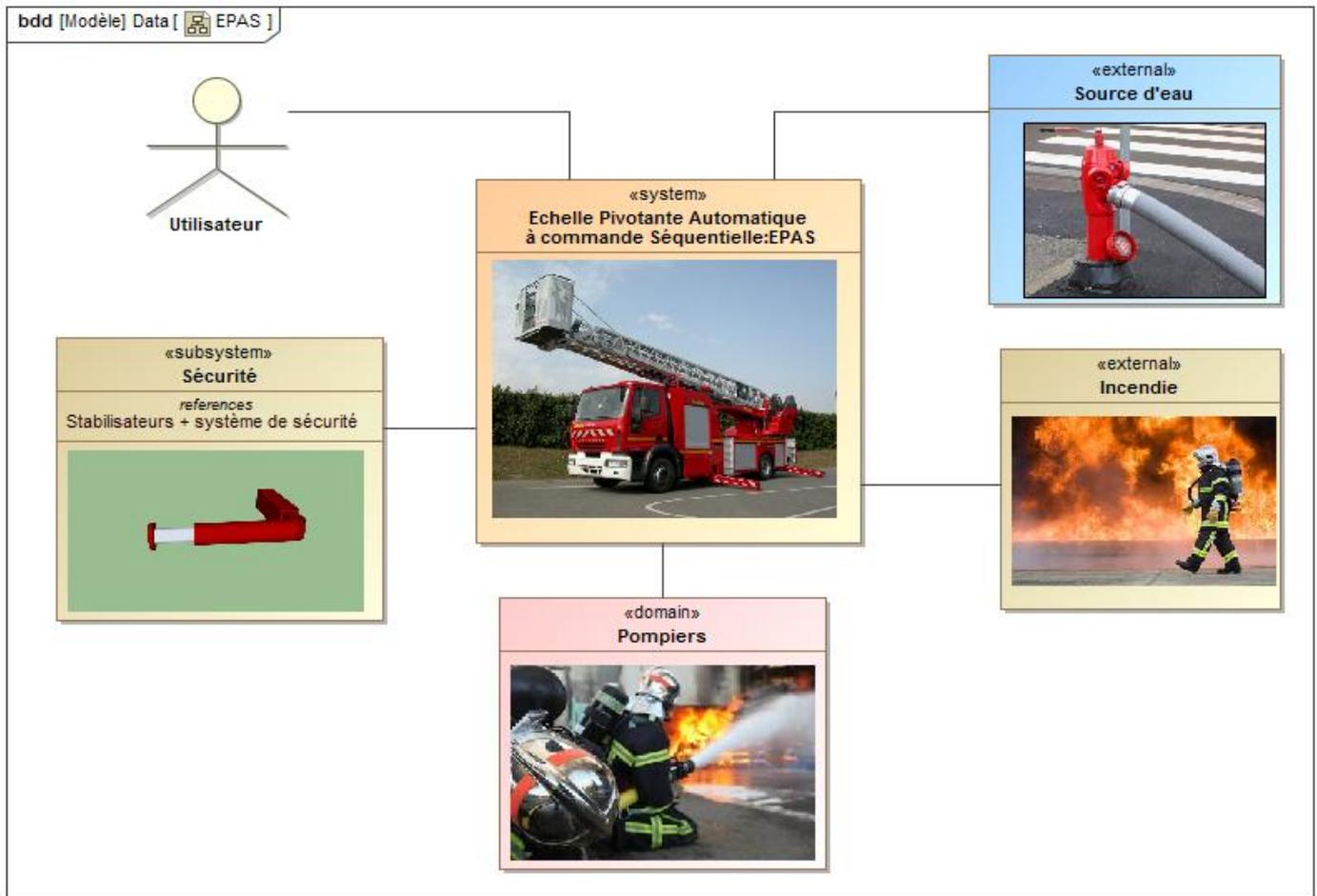


Figure 1 : Diagramme de contexte

Le déplacement de la plate-forme est réalisé suivant trois axes : voir figure 2

- Le déploiement du parc échelle (axe 1) : Chaque plan de l'échelle peut se translater par rapport aux autres ; seul le quatrième plan d'échelle est solidaire du berceau.
- Le pivotement autour de l'axe Y (axe 2) : La tourelle 1 peut pivoter par rapport au châssis autour d'un axe vertical.
- La rotation autour de l'axe Z (axe 3) : Le berceau peut tourner par rapport à la tourelle 2 autour d'un axe horizontal.

La plateforme est prévue pour recevoir deux personnes et un brancard soit une charge d'environ 270kg. Lors des mouvements de l'échelle, la plateforme doit rester horizontale.

- La correction d'aplomb oriente la plate-forme autour d'un axe horizontal parallèle à l'axe Z.
- L'échelle étant de longueur variable, l'utilisation de l'énergie hydraulique disponible au niveau du véhicule imposerait de raccorder la plateforme avec des canalisations de longueur variable entre des valeurs très éloignées.
- La solution retenue est donc une chaîne d'action comportant un moteur hydraulique.

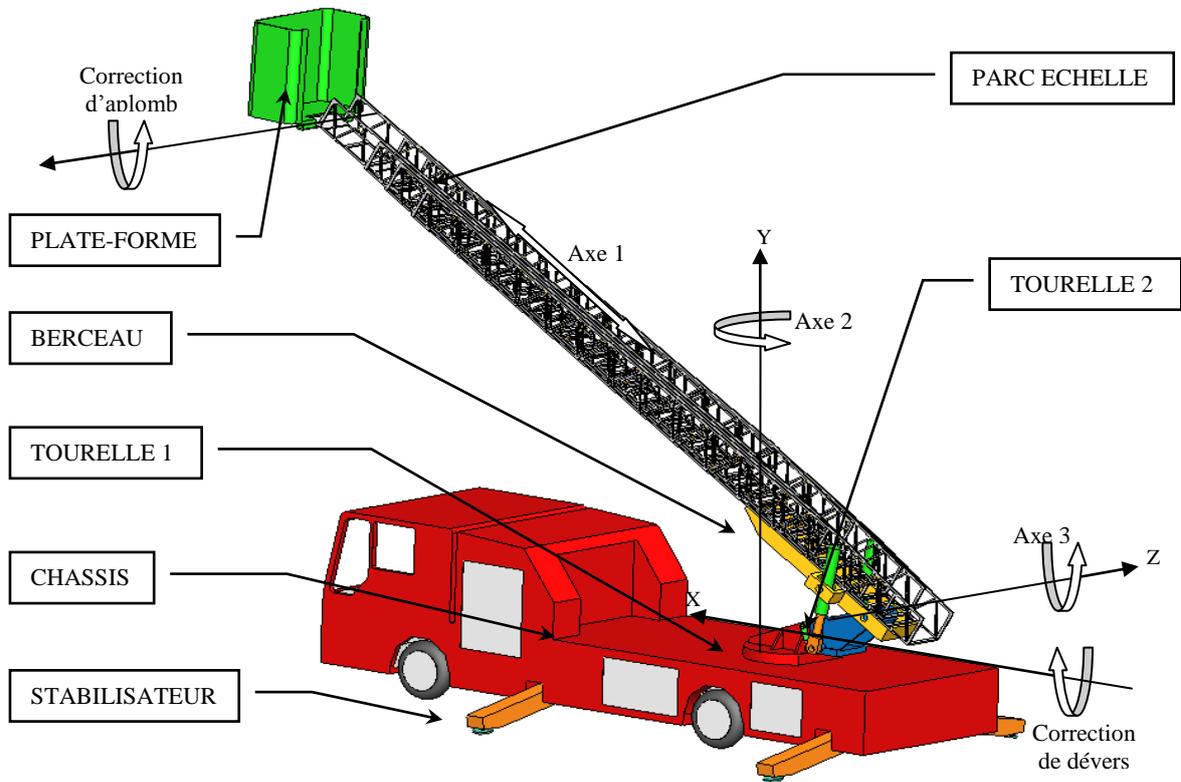


Figure 2

ETUDE DE L'AXE 3 ET DE LA PLATE FORME

Le système de dressage/abaissement réalise la rotation du parc-échelle autour de l'axe horizontal Z.

On propose le paramétrage sur le système de la figure 3 puis sur le schéma cinématique de la figure 4.

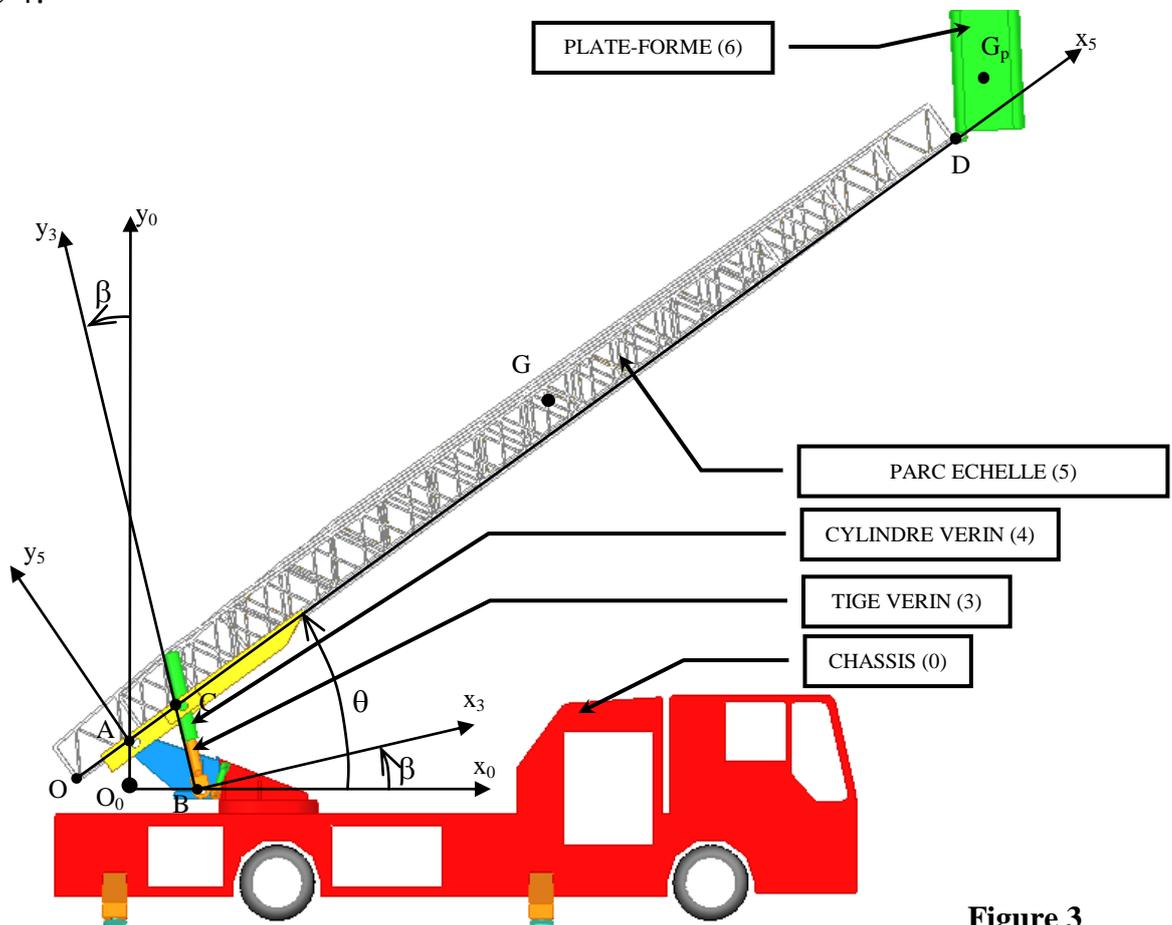


Figure 3

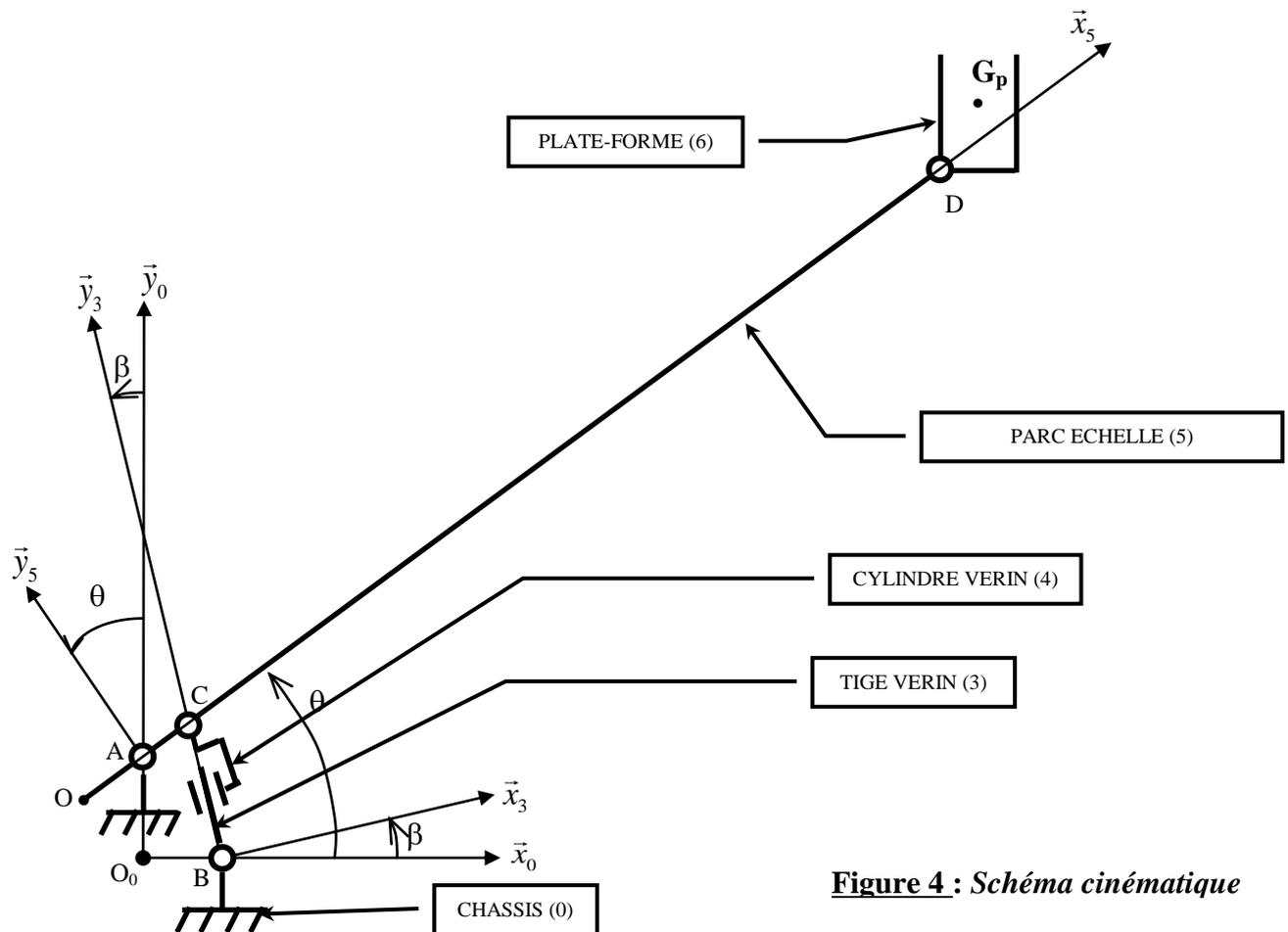


Figure 4 : Schéma cinématique

Paramétrage :

Le repère $R_0 = (O_0, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ est lié au châssis fixe (0), avec : $\vec{O_0A} = a \cdot \vec{y}_0$ et $\vec{O_0B} = b \cdot \vec{x}_0$.

Le repère $R_5 = (A, \vec{x}_5, \vec{y}_5, \vec{z}_0)$ est lié à l'ensemble parc échelle(5), avec : $(\vec{x}_0, \vec{x}_5) = (\vec{y}_0, \vec{y}_5) = \theta$;
 $\vec{OA} = d\vec{x}_5$; $\vec{AC} = c \cdot \vec{x}_5$; $\vec{AD} = H \cdot \vec{x}_5$.

Le repère $R_3 = (B, \vec{x}_3, \vec{y}_3, \vec{z}_0)$ est lié à la tige du vérin (3), avec: $\vec{BC} = y(t) \cdot \vec{y}_3$; $(\vec{x}_0, \vec{x}_3) = (\vec{y}_0, \vec{y}_3) = \beta$.

Les liaisons aux points A, B et C sont des liaisons pivots d'axe \vec{z}_0 .

Le cylindre creux du vérin (4) est en liaison pivot glissant d'axe (C, \vec{y}_3) avec la tige (3).

La plate forme (6) de centre d'inertie G_p est en liaison pivot d'axe (D, \vec{z}_0) avec le parc-échelle (5) : $\vec{DG}_p = x_G \vec{x}_0 + y_G \vec{y}_0$

On tiendra compte que la plate-forme reste toujours horizontale.

Partie I : Etude cinématique

Questions :

Q1. Calculer les vecteurs vitesses : $\vec{V}(D \in 5 / R_0)$ et $\vec{V}(G_p \in 6 / R_0)$.

Q2. Déduire la nature de mouvement de la plate forme (6) par rapport au châssis (0).

- Q3.** En faisant une fermeture géométrique, déterminez la position $y(t)$ en fonction de l'angle $\theta(t)$ et des paramètres géométriques.
- Q4.** En faisant une fermeture de chaîne cinématique, déterminez la vitesse de sortie du vérin $\dot{y}(t)$ en fonction de la vitesse angulaire $\dot{\theta}(t)$ et des paramètres géométriques.

Partie II : Etude dynamique

L'objet de cette étude est de :

- Déterminer le couple du moteur permettant de maintenir la plate forme horizontale.
- Déterminer l'effort du vérin nécessaire pour le déplacement de l'ensemble (5+6).

Le problème étant plan, donc l'action mécanique dans une liaison pivot d'axe (M_{ij}, \bar{z}_0) entre deux solides (i) et (j) sera modélisée par le glisseur :

$$\{\tau(i \rightarrow j)\} = \left\{ \begin{matrix} \vec{R}(i \rightarrow j) \\ \vec{0} \end{matrix} \right\}_{M_{ij}} = \left\{ \begin{matrix} X_{ij} & - \\ Y_{ij} & - \\ - & N_{ij} \end{matrix} \right\}_{(M_{ij}, \bar{x}, \bar{y}, \bar{z})} \quad \text{avec } \vec{R}(i \rightarrow j) \text{ située dans le plan } (\bar{x}_i, \bar{y}_i).$$

On propose le paramétrage suivant :

▪ **Parc-échelle (5) :**

Le parc-échelle (5) est de masse m et de centre de gravité G tel que : $\vec{OG} = \frac{L}{2} \cdot \bar{x}_5 + \frac{h}{3} \cdot \bar{y}_5$.

La matrice d'inertie du parc échelle au point G dans la base $\bar{x}_5, \bar{y}_5, \bar{z}_0$:

$$\bar{I}(G, 5) = \begin{bmatrix} A_G & 0 & 0 \\ 0 & B_G & 0 \\ 0 & 0 & C_G \end{bmatrix}_{\bar{x}_5, \bar{y}_5, \bar{z}_0}.$$

▪ **vérin (3+4) :**

La masse du vérin hydraulique (3+4), est négligée devant les autres masses.

L'huile sous pression du vérin hydraulique (3+4) devra exercer un effort, modélisé par un glisseur de résultante $\vec{F}_v = F_v \bar{y}_3$, permettant de déplacer l'ensemble (5+6) :

$$\{\tau(\text{Huile} \rightarrow 4)\} = \left\{ \begin{matrix} F_v \bar{y}_3 \\ \vec{0} \end{matrix} \right\}_C.$$

▪ **Plate forme chargée (6):**

Pendant le dressage ou l'abaissement, la plate-forme reste toujours horizontale.

Sa masse une fois chargée sera notée M et son centre de gravité est le point G_p tel

que : $\vec{DG}_p = x_G \bar{x}_0 + y_G \bar{y}_0$.

La matrice d'inertie de la plate au point G_p dans la base $\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0$:

$$\bar{I}(G_p, 6) = \begin{bmatrix} A_{Gp} & 0 & 0 \\ 0 & B_{Gp} & 0 \\ 0 & 0 & C_{Gp} \end{bmatrix}_{\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0}$$

La plate forme (6) est maintenue horizontale grâce à un moteur hydraulique exerçant un couple :

$$\{\mathcal{T}(\text{Moteur} \rightarrow 6)\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ C_m \vec{z}_0 \end{array} \right\}_D.$$

- Toutes les liaisons seront considérées parfaites.
- L'accélération de la pesanteur : $\vec{g} = -g \cdot \vec{y}_0$

Questions :

Q5. Etablir le graphe d'analyse des actions mécaniques.

Q6. Déterminer le couple moteur C_m en fonction de θ , ses dérivées et des données du problème. Expliquez la démarche (l'isolement et le théorème appliqué).

Q7. Montrer que la résultante de l'action mécanique du cylindre (4) du vérin sur

l'échelle (5) peut se mettre sous la forme : $\vec{R}(4 \rightarrow 5) = R_{45} \vec{y}_3$.

Q8. En appliquant le théorème de la résultante dynamique au cylindre (4) en projection sur \vec{y}_3 , exprimer R_{45} en fonction de F_v .

Q9. En isolant l'ensemble $(E) = \{5, 6\}$, et en appliquant l'un des deux théorèmes généraux de votre choix, déterminer l'effort F_v du vérin en fonction de l'angle $\theta(t)$, ses dérivées, des masses et des paramètres géométriques.

Q10. En isolant l'ensemble des pièces en mouvement, et en appliquant le théorèmes de l'énergie cinétique, retrouver l'expression l'effort F_v du vérin en fonction de l'angle $\theta(t)$, ses dérivées, des masses et des paramètres géométriques.