ETUDE D'UN COMPRESSEUR MONO-PISTON

La figure 1 et la figure 2 représentent un compresseur mono-piston qui permet, à partir d'un moteur entraînant l'arbre (4) en rotation autour de son axe, de comprimer un fluide dans la chambre formée par le fond du piston (7), le cylindre (30) et la culasse (9). Le système constitué de l'arbre d'entrée (4) ayant une forme générale qui rappelle celle d'une manivelle, de la bielle (6) et du piston (7) est souvent désignée sous le terme de système bielle manivelle, qui transforme la rotation de la manivelle à une translation du piston (7) dans le cylindre (30). La descente du piston permet l'aspiration du fluide sous la pression atmosphérique et la montée du piston permet son refoulement sous une pression variante entre 6 et 8 bars dans le circuit d'utilisation.

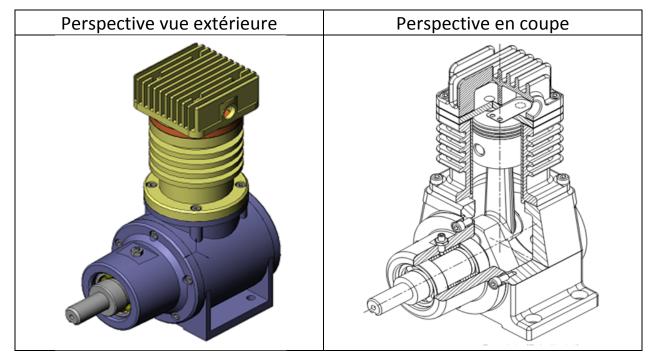


Figure 1 : compresseur mono-piston vue extérieure et perspective en coupe.

DONNEES ET HYPOTHESES:

- Toutes les pièces du mécanisme sont rigides et indéformables.
- Tous les poids des pièces sont négligeables devant les actions mécaniques exercées.
- Les liaisons seront considérées comme parfaites.
- Le repère (A, \vec{x} , \vec{y} , z) est un repère fixe lié au bâti.
- La liaison en A est une liaison linéaire annulaire d'axe (A, \vec{x}) .
- La liaison en C est modélisée par une liaison rotule (sphérique) de centre C.

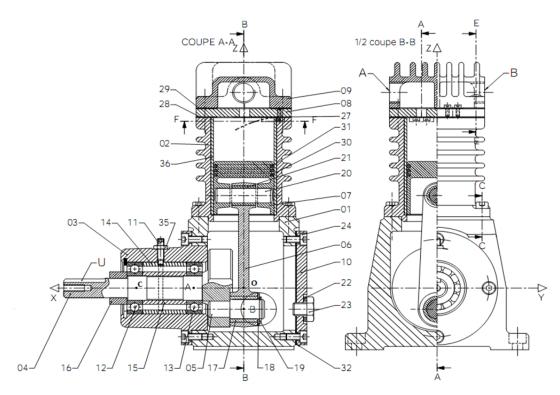


Figure 2 : Dessin d'ensemble en coupe du compresseur mono-piston.

Le but de cette partie est la détermination de la loi d'entrée sortie du système : $\dot{\mathbf{z}} = f(\dot{\alpha})$

Le système étudié sera considéré comme un système bielle manivelle dont le schéma cinématique est représenté dans la figure 4

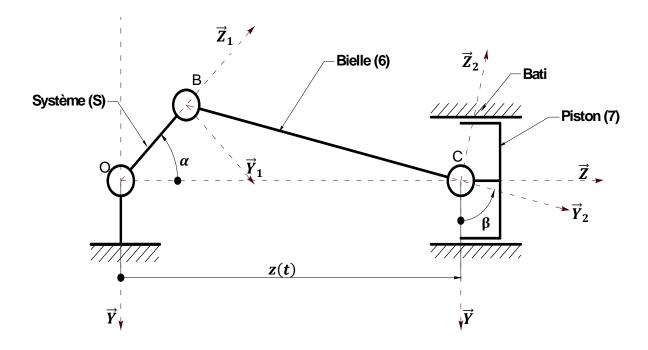
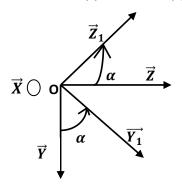


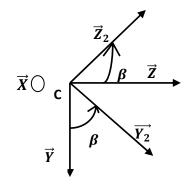
Figure 4 : Schéma cinématique du système bielle manivelle

Repères et paramètres de position

On considère les repères orthonormés directs suivants :

- * $R(0, \overrightarrow{X}, \overrightarrow{Y}, \overrightarrow{Z})$: repère absolu lié au bâti
- $R_1(B, \overrightarrow{X}, \overrightarrow{Y_1}, \overrightarrow{Z_1})$: repère mobile lié au système (S). Avec $\alpha = (\overrightarrow{Y}, \overrightarrow{Y_1}) = (\overrightarrow{Z}, \overrightarrow{Z_1})$
- $R_2(C, \overrightarrow{X}, \overrightarrow{Y_2}, \overrightarrow{Z_2})$: repère mobile lié à la bielle (6) ; Avec $\beta = (\overrightarrow{Y}, \overrightarrow{Y_2}) = (\overrightarrow{Z}, \overrightarrow{Z_2})$
- $\overrightarrow{oC} = e \overrightarrow{Z_1} + l \overrightarrow{Y_2}$ si $C \in (6)$, avec e et l sont deux constantes
- $\overrightarrow{OC} = z(t)\overrightarrow{Z}$, si $C \in (7)$





- 1. Donner l'expression des vitesses de rotations : $\overrightarrow{\Omega}_{(R_1/R)}$ et $\overrightarrow{\Omega}_{(R_2/R)}$
- 2. Détermination de la vitesse au point C appartenant à la bielle (6) par rapport R
- a. Déterminer l'expression de la vitesse $\vec{V}(C \in 6/R)$
- **b.** Exprimer la vitesse $\overrightarrow{V}(C \in 6/R)$ dans le repère $R\left(0, \overrightarrow{X}, \overrightarrow{Y}, \overrightarrow{Z}\right)$
- c. En adoptant la relation : $-e \dot{\alpha} \cos \alpha l \dot{\beta} \sin \beta = 0$. Simplifier l'expression de $\overrightarrow{V}(C \in 6/R)$

Remarque: cette relation est déduite à partir de la dérivée par rapport au temps du résultat obtenu en faisant ($\overrightarrow{0C}.\overrightarrow{Y}=0$)

- 3. Déterminer l'expression de la vitesse $\vec{V}(C \in 7/R)$
- **4.** Sachant que : $\vec{V}(C \in 7/R) = \vec{V}(C \in 6/R)$. Déduire alors la relation entre les paramètres cinématiques du système : $\dot{z} = f(\dot{\alpha}, \dot{\beta})$
- 5. En s'appuyant sur les deux relations suivantes :

$$\beta = \cos^{-1}\left(\frac{e}{l}\sin\alpha\right) et \dot{\beta} = \frac{-\frac{e\dot{\alpha}}{l}\cos\alpha}{\sqrt{1-\left(\frac{e}{l}\sin\alpha\right)^2}}$$

Déduire alors la loi d'entrée sortie du mécanisme : $\dot{\mathbf{z}} = f(\dot{\alpha})$