

Électronique de puissance et actionneurs dans l'aéronautique $_{\text{TP - Amesim}}$

Auteur:

Julien $\boldsymbol{\mathit{Huynh}}$

 $Encadr\'e\ par$: M. Debiane

Version 1.0.0 March 15, 2020

Contents

| 1 | Obj | jectif | 1 |
|---|-----|---|----|
| 2 | Act | ionneur hydraulique | 2 |
| | 2.1 | Modélisation et application | 2 |
| | 2.2 | Détermination de paramètres supplémentaires | 3 |
| | 2.3 | Modélisation et simulation dans Amesim | |
| | | 2.3.1 Blocs utilisés | 4 |
| | | 2.3.2 Paramétrage | 6 |
| | | 2.3.3 Simulation | 8 |
| | 2.4 | Conclusion | 10 |
| | 2.5 | Tableau global des paramètres | 11 |
| 3 | Act | ionneur électrique | 12 |

Chapter 1

Objectif

L'objectif de ce TP est de manipuler Amesim afin de simuler deux des actionneurs utilisés dans l'aéronautique et vus en cours, les actionneurs hydrauliques et les actionneurs full électriques.

Ces actionneurs seront placés dans des systèmes mécatroniques combinant hydraulique, mécanique et électrique. L'objectif sera de contrôler le système.

Lors de la compilation de la modélisation, on choisira pour chaque bloc son premier submodel.

Chapter 2

Actionneur hydraulique

2.1 Modélisation et application

On modélise le système hydrau-mécanique suivant :

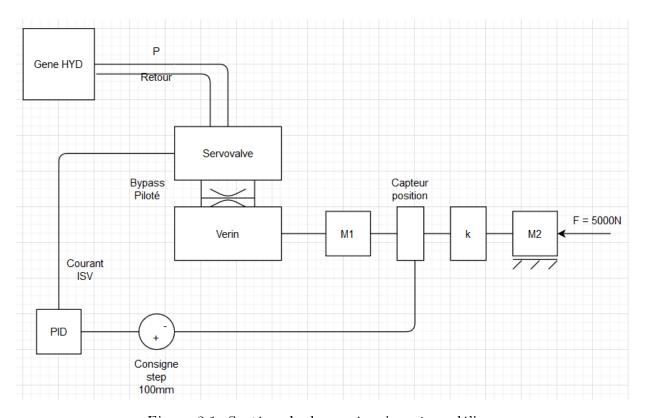


Figure 2.1: Système hydrau-mécanique à modéliser

Les grandeurs de notre système sont pour la partie hydraulique :

- $P_{service} = 207$ bars (Pression standard de service dans un avion non A380)
- Bande passante servo valve: 50Hz
- $I_{sv} = \pm 10mA$ (Finesse de la servo valve)
- $\Delta P = 35$ bars par orifice
- Course vérin : 300 m
- $F_{verin} = 10\ 000\ N$
- $v_{verin} = 150 \text{ mm/s}$

Pour la partie mécanique, les grandeurs sont :

- $k = 1.3 \times 10^6 \text{ N/m}$
- $m_1 = 10 \text{ kg}$
- $m_2 = 150 \text{ kg}$
- f = 10 N/(m/s)

2.2 Détermination de paramètres supplémentaires

Lors de la modélisation sur Amesim de notre système, nous aurons besoin de 3 autres grandeurs qui nous permettront de paramétrer correctement notre simulation. Ceux-ci sont :

- 1. Q_n le débit nominal au niveau de la servo valve
- 2. D le diamètre du piston
- 3. d le diamètre de la tige

Ces grandeurs sont reliées par une autre que l'on devra également calculer, qui est la surface d'action du vérin. On suppose pour des raisons de dimensionnement et de cohérence que $D=3\times d$ Nous avons donc :

$$S = S_{piston} - S_{tige} = \frac{\pi D^2}{4} - \frac{\pi d^2}{4} = \frac{\pi}{4} \times 8d^2 = 2\pi d \tag{2.1}$$

D'où:

$$d = \sqrt{\frac{S}{2\pi}} \tag{2.2}$$

$$D = 3\sqrt{\frac{S}{2\pi}} \tag{2.3}$$

On commence par calculer la surface :

$$S = \frac{F}{P} = \frac{10\ 000N}{207 \times 10^5\ Pa} = 4.83092 \times 10^{-4} m^2 \tag{2.4}$$

D'où:

$$d = \sqrt{\frac{S}{2\pi}} = 8.7685 \ mm \tag{2.5}$$

$$D = 3\sqrt{\frac{S}{2\pi}} = 26.3055 \ mm \tag{2.6}$$

$$Q_n = S \times v = 0.15 \times S = 7.2464 \times 10^{-5} \ m^3/s = 4.34784 \ L/min$$
 (2.7)

Ces calculs sont fait en régime permanent, en statique, c'est pour cela que l'on considère une pression de 207 bars.

2.3 Modélisation et simulation dans Amesim

2.3.1 Blocs utilisés

- Génératrice de pression (207 bars) (Hydraulique, Sources)
- Servo valve, quatre ports fermés (Hydraulique, Command valves extended)
- By-pass piloté, électrovalve (Hydraulique, Command valves)
- Vérin (Hydraulique, Linear actuators)
- Masse sans friction (Mécanique, Translation)
- Capteur de position (Mécanique, Translation)
- Ressort (Mécanique, Translation)
- Masse avec friction (Mécanique, Translation)
- Jonction de comparaison/différentiation (Signal, Maths)
- PID (Signal, Continuous)

La modélisation du système sous Amesim est donc :

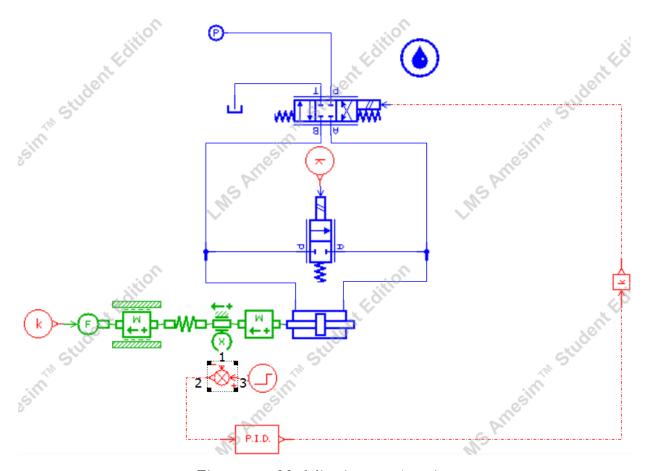


Figure 2.2: Modélisation sur Amesim

Le gain ajouté à la sortie du PID a une valeur de -1 et a été placé car la commande était opposée au step voulu.

2.3.2 Paramétrage

Les paramètres obtenus par calcul précédemment sont en **gras**. Les valeurs non mentionnées dans ces tableaux sont celles définies par défaut par Amesim.

Génératrice de pression

On choisit pour la génératrice de pression de n'avoir qu'un seul stage, on ne souhaite pas avoir des paliers et souhaitons représenter l'actionneur dans un régime permanent où la pression est déjà au niveau de la pression opérationnelle standard d'un avion à P=207 bars.

| Paramètre | Valeur | Unité |
|----------------------|--------|---------|
| Number of stages | 1 | _ |
| Pressure start of S1 | 207 | bars |
| Pressure end of S1 | 207 | bars |
| Duration of S1 | 1e6 | seconds |

Table 2.1: Paramètrage de la génératrice de pression

Servo valve

| Paramètre | Valeur | Unité |
|------------------------------------|-------------------|---------|
| Valve characteristic | cs | |
| Valve rated current | 10 | mA |
| Valve natural frequency | 50 | Hz |
| Duration of S1 | 1×10^{6} | seconds |
| Pressure drops and flow | rates | |
| P to A flow rate at max opening | 4.34784 | L/min |
| P to A corresponding pressure drop | 35 | bars |
| B to T flow rate at max opening | 4.34784 | L/min |
| P to A corresponding pressure drop | 35 | bars |
| P to B flow rate at max opening | 4.34784 | L/min |
| P to A corresponding pressure drop | 35 | bars |
| A to T flow rate at max opening | 4.34784 | L/min |
| P to A corresponding pressure drop | 35 | bars |

Table 2.2: Paramètrage de la servo valve

By-pass piloté

Pour le by-pass piloté, on utilise une électrovalve pilotée par un signal en entrée. Par exemple, on peut utiliser la valve02 qui est fermée lors que le signal de commande est à

k=0 (fonctionnement normal) et est ouverte lorsque ce signal est à k=1. La valeur de ce signal est à paramétrer dans le signal constant k sur le port 3 du by-pass.

| Paramètre | Valeur | Unité | | |
|-------------------------|--------|-------|--|--|
| Valve | | | | |
| Valve natural frequency | 50 | Hz | | |
| Valve control | | | | |
| Control signal value | 0/1 | _ | | |

Table 2.3: Paramètrage du by pass

Vérin

| Paramètre | Valeur | Unité |
|----------------------------|---------|-------|
| Piston diameter | 26.3055 | mm |
| Rod diameter at port 1 end | 8.7685 | mm |
| Rod diameter at port 2 end | 8.7685 | mm |
| Length of stroke (course) | 300 | mm |

Table 2.4: Paramètrage du vérin

Première masse

La première masse est celle entre le vérin et le capteur.

| Paramètre | Valeur | Unité |
|-------------|--------|-------|
| ${ m Mass}$ | 10 | kg |

Table 2.5: Paramètrage de la première masse

Ressort

| Paramètre | Valeur | Unité |
|-----------------------|---------------------|-------|
| Spring rate (raideur) | 1.3×10^{6} | kg |

Table 2.6: Paramètrage du ressort

Deuxième masse

La deuxième masse est celle qui subit une force et est reliée au ressort. Elle est également soumise à une friction.

| Paramètre | Valeur | Unité | | | |
|---------------------------------|--------|--|--|--|--|
| | Mass | | | | |
| Mass | 150 | kg | | | |
| Coefficient of viscous friction | 10 | m N/(m/s) | | | |
| Force applied to the mass | | | | | |
| Value of k signal | 5000 | - (defined as Newton in the force block) | | | |

Table 2.7: Paramètrage de la deuxième masse

Commande

Pour l'objectif visé, on utilise un step en entrée du PID avec :

| Paramètre | Valeur | Unité |
|------------------|--------|----------------------------|
| Value after step | 0.1 | - (physiquement, des m) |
| Step time | 2 | S |

Table 2.8: Paramètrage du step

PID

Les paramètres du PID ont été obtenus par tâtonnements en réglant tout d'abord la partie proportionnelle avec le reste à 0 puis, en réglant le paramètre intégral avec la partie proportionnelle fixée. Cela permet d'avoir tout d'abord un bon rise time pour approcher de la valeur souhaitée rapidement puis de réduire l'erreur en steady state, le tout sans avoir un trop grand overshoot.

On évite le coefficient dérivatif car celui-ci n'est pas nécessaire ici, on préfère utiliser un filtre dérivatif lorsque c'est réellement nécessaire.

| Paramètre | Valeur | Unité |
|-------------------|--------|-------|
| Proportional gain | 50 | - |
| Integral gain | 0.2 | - |

Table 2.9: Paramètrage du PID

2.3.3 Simulation

L'objectif de la simulation et du système est d'avoir un mouvement détecté par le capteur et que ce mouvement corresponde à une commande que l'on définit. On a ici choisi d'avoir un step à 100 mm soit 0.1 m. Pour des raisons de lisibilité on a choisi de mettre le step time à 2 secondes.

Le contrôle est effectué par un PID dont les paramètres sont réglés en fixant d'abord la partie proportionnelle puis la partie intégrale pour éliminer l'erreur en régime permanent.

En utilisant tous les paramètres cités auparavant, nous avons le graph suivant :

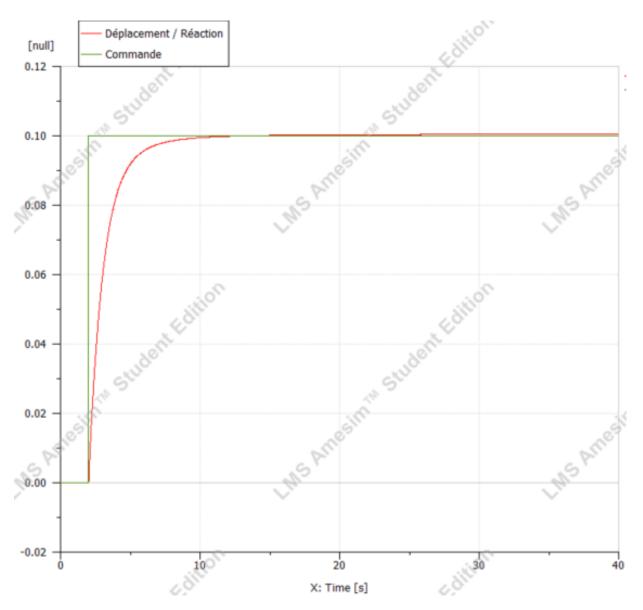


Figure 2.3: Réaction du système à la commande

On voit sur ce graphique que le temps de convergence est environ de 12 secondes et, d'après les résultats de la simulation, la valeur finale du déplacement est de 0.10042 m soit une erreur de régime permanent de 0.42%.

Au 424 TP - Amesim March 15, 2020

2.4. Conclusion Page 10/12

2.4 Conclusion

Plusieurs difficultées ont été rencontrées dans cette simulation. Celles-ci venaient principalement de fait que l'outil utilisé m'est nouveau. Le choix des blocs et les paramétrages pour certains éléments (servo valve et vérin) ont été assez difficiles étant donné la grande plage de paramètres disponibles.

La première difficulté est apparue lors du choix pour le By-Pass piloté, pour lequel la valve02 a été choisie puisqu'elle permettait de controller le débit en tout ou rien via un signal en entrée. Ce signal en entrée est 0 lorsque le By-Pass n'est pas actif et 1 lorsqu'il l'est.

Ensuite, j'ignorais au départ que faire pour définir le fluide nécessaire à notre système, qui a ensuite été défini dans Amesim par l'élément "General Hydraulic Properties".

Dans le vérin, un déplacement initial du piston (# sur Amesim) a été défini lors du troubleshoot afin de limiter les problèmes d'oscillations et d'instabilité sur le déplacement détecté par le capteur. Cependant, après d'autres tests en ayant relancé Amesim, les oscillations sont réapparues avec la nouvelle condition initiale, c'est pour cela que cette valeur a ensuite été remise à sa valeur par défaut soit 0 m au lieu des 0.15 m fixé lors du troubleshoot.

Au 424 TP - Amesim March 15, 2020

2.5 Tableau global des paramètres

| Number of stages | Paramètre | Valeur | Unité | | |
|--|------------------------------------|-------------------------------------|--|--|--|
| Pressure start of S1 | Génératrice de pression | | | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | Number of stages | 1 | - | | |
| Duration of S1 | Pressure start of S1 | 207 | bars | | |
| Caractéristiques de la servo valve | Pressure end of S1 | 207 | bars | | |
| Valve rated current | Duration of S1 | 1e6 | seconds | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | Caractér | istiques de l | a servo valve | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | Valve rated current | 10 | mA | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | Valve natural frequency | 50 | Hz | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | Duration of S1 | 1×10^{6} | seconds | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | Débits et pert | es de charge | e de la servo valve | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | P to A flow rate at max opening | 4.34784 | ${ m L/min}$ | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | P to A corresponding pressure drop | 35 | bars | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | B to T flow rate at max opening | 4.34784 | ${ m L/min}$ | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | P to A corresponding pressure drop | 35 | bars | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | P to B flow rate at max opening | 4.34784 | m L/min | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | P to A corresponding pressure drop | 35 | bars | | |
| $\begin{tabular}{ c c c c c c c c c c } \hline Valve natural frequency & 50 & Hz \\ \hline \hline & Pilotage du By-Pass \\ \hline & Control signal value & 0/1 & - \\ \hline & V\acute{e}rin \\ \hline & Piston diameter & 26.3055 & mm \\ \hline & Rod diameter at port 1 end & 8.7685 & mm \\ \hline & Rod diameter at port 2 end & 8.7685 & mm \\ \hline & Length of stroke (course) & 300 & mm \\ \hline & Première masse \\ \hline & Mass & 10 & kg \\ \hline & & & Ressort \\ \hline & Spring rate (raideur) & 1.3 \times 10^6 & kg \\ \hline & & & Deuxième masse \\ \hline & Mass & 150 & kg \\ \hline & & & Coefficient of viscous friction & 10 & N/(m/s) \\ \hline & & & & Force appliquée à la deuxième masse \\ \hline & Value of k signal & 5000 & - (defined as Newton in the force block) \\ \hline & & & & Commande step \\ \hline & Value after step & 0.1 & - (physiquement, des m) \\ \hline & Step time & 2 & s \\ \hline & PID \\ \hline & Proportional gain & 50 & - \\ \hline \end{tabular}$ | A to T flow rate at max opening | 4.34784 | m L/min | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | P to A corresponding pressure drop | 35 | bars | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | | Valve By-P | ass | | |
| | Valve natural frequency | 50 | Hz | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | Pi | lotage du B | y-Pass | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | Control signal value | 0/1 | - | | |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | | Vérin | | | |
| $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | Piston diameter | 26.3055 | mm | | |
| $ \begin{array}{ c c c c } \hline Length of stroke (course) & 300 & mm \\ \hline & Première masse \\ \hline & Mass & 10 & kg \\ \hline & Ressort \\ \hline & Spring rate (raideur) & 1.3 \times 10^6 & kg \\ \hline & Deuxième masse \\ \hline & Mass & 150 & kg \\ \hline & Coefficient of viscous friction & 10 & N/(m/s) \\ \hline & Force appliquée à la deuxième masse \\ \hline & Value of k signal & 5000 & - (defined as Newton in the force block) \\ \hline & Commande step \\ \hline & Value after step & 0.1 & - (physiquement, des m) \\ \hline & Step time & 2 & s \\ \hline & PID \\ \hline & Proportional gain & 50 & - \\ \hline \end{array} $ | Rod diameter at port 1 end | 8.7685 | mm | | |
| $\begin{array}{c c c c c} & Première masse \\ \hline Mass & 10 & kg \\ \hline & Ressort \\ \hline Spring rate (raideur) & 1.3 \times 10^6 & kg \\ \hline & Deuxième masse \\ \hline Mass & 150 & kg \\ \hline Coefficient of viscous friction & 10 & N/(m/s) \\ \hline & Force appliquée à la deuxième masse \\ \hline Value of k signal & 5000 & - (defined as Newton in the force block) \\ \hline & Commande step \\ \hline Value after step & 0.1 & - (physiquement, des m) \\ \hline Step time & 2 & s \\ \hline & PID \\ \hline & Proportional gain & 50 & - \\ \hline \end{array}$ | Rod diameter at port 2 end | 8.7685 | mm | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | Length of stroke (course) | 300 | mm | | |
| $ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $ | | Première m | asse | | |
| $ \begin{array}{ c c c c c } \hline Spring rate (raideur) & 1.3 \times 10^6 & kg \\ \hline & Deuxième masse \\ \hline & Mass & 150 & kg \\ \hline & Coefficient of viscous friction & 10 & N/(m/s) \\ \hline & Force appliquée à la deuxième masse \\ \hline & Value of k signal & 5000 & - (defined as Newton in the force block) \\ \hline & & Commande step \\ \hline & Value after step & 0.1 & - (physiquement, des m) \\ \hline & Step time & 2 & s \\ \hline & & PID \\ \hline & Proportional gain & 50 & - \\ \hline \end{array} $ | Mass | 10 | kg | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | | Ressort | | | |
| $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | Spring rate (raideur) | 1.3×10^{6} | kg | | |
| | | Deuxième m | asse | | |
| Force appliquée à la deuxième masse Value of k signal 5000 - (defined as Newton in the force block) Commande step Value after step 0.1 - (physiquement, des m) Step time 2 s PID Proportional gain 50 - | Mass | 150 | kg | | |
| Value of k signal 5000 - (defined as Newton in the force block)Commande stepValue after step 0.1 - (physiquement, des m)Step time 2 sPIDProportional gain 50 - | Coefficient of viscous friction | 10 | m N/(m/s) | | |
| Value of k signal 5000 - (defined as Newton in the force block)Commande stepValue after step 0.1 - (physiquement, des m)Step time 2 sPIDProportional gain 50 - | Force appl | Force appliquée à la deuxième masse | | | |
| | Value of k signal | 5000 | - (defined as Newton in the force block) | | |
| Step time 2 s PID Proportional gain 50 - | Commande step | | | | |
| PID Proportional gain 50 - | Value after step | 0.1 | - (physiquement, des m) | | |
| Proportional gain 50 - | Step time | 2 | s | | |
| | PID | | | | |
| Integral gain 0.2 - | Proportional gain | 50 | - | | |
| | Integral gain | 0.2 | - | | |

Table 2.10: Paramètrage global

Chapter 3

Actionneur électrique