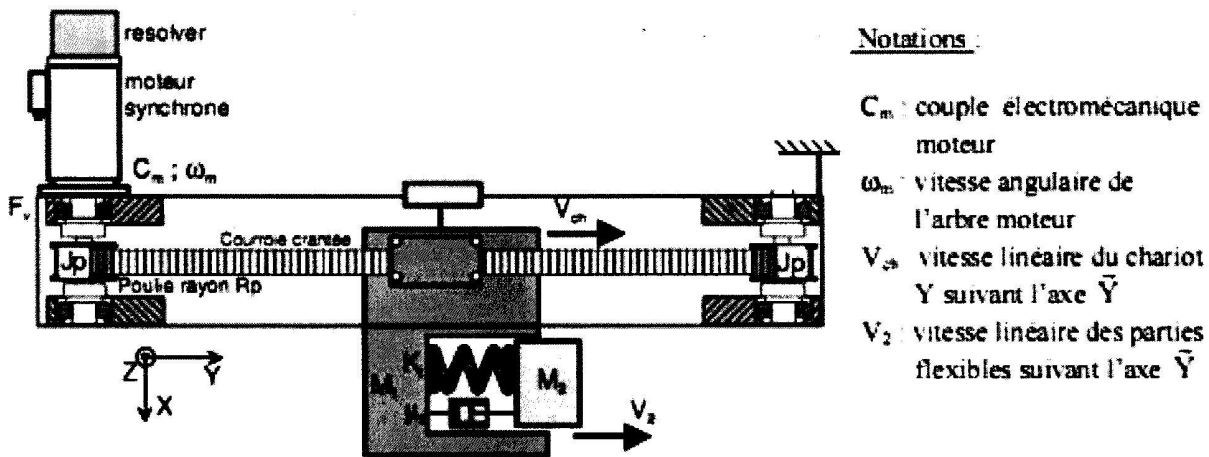


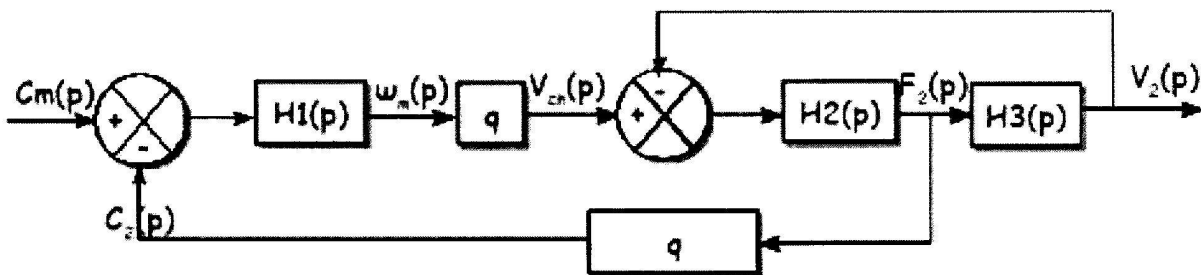
Les photocopies de cours comprenant des notes manuscrites sont autorisées. Toute photocopie est rigoureusement interdite. Les durées sont données à titre indicatif. Le projet de barème est susceptible d'être modifié. Les résultats doivent être suffisamment explicités et justifiés. La présentation des copies est un élément important de la notation.

**Exercice 1 Schéma bloc et fonctions de transfert (20 minutes – 3 points)**

On s'intéresse à la dynamique d'un axe de robot. Les mouvements de l'axe doivent être très rapides. On constate alors, que certaines parties ont tendance à se déformer (de manière infinitésimale). On prend en compte cette déformation par un modèle de type masse-ressort-amortisseur (cf figure).



La vitesse  $V_2$  de cette partie flexible peut ainsi être reliée au couple exercé par le moteur selon le schéma-bloc suivant :



Déterminer la fonction de transfert  $H(p) = \frac{V_2(p)}{C_m(p)}$ .

**Exercice 2** (30 minutes – 4 points)

Soit le système de fonction de transfert :  $F(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{0.5(1-s)}{(1+s)(1+0.5s)}$ .

- 2.1. Mettre le système sous la forme d'une somme de deux systèmes du premier ordre.
  - 2.2. Exprimer  $y(t)$  la réponse indicielle du système (réponse à un échelon unitaire).
  - 2.3. Représenter graphiquement l'évolution de la sortie.
- 

**Exercice 3** (40 minutes – 4 points)

On considère un procédé de fonction de transfert inconnue  $G(p)$ . On réalise une régulation à retour unitaire à l'aide d'un correcteur proportionnel de gain  $A$ .

- 3.1. En notant  $U(p)$ , la consigne et  $Y(p)$  la sortie, proposer un schéma bloc décrivant la situation étudiée.
- 3.2. Exprimer  $F(p)$  la fonction de transfert en boucle fermée en fonction de  $G(p)$  et de  $A$ .
- 3.3. Avec un gain  $A = -0.8$  pour le correcteur, le comportement en boucle fermée est décrit par une fonction de transfert en boucle fermée  $F(p)$  du type second ordre avec un coefficient d'amortissement  $\xi = \frac{1}{3}$ , une pulsation naturelle  $\omega_n = 0.5 \text{ rad.s}^{-1}$  et un gain statique égal à  $\frac{4}{3}$ .

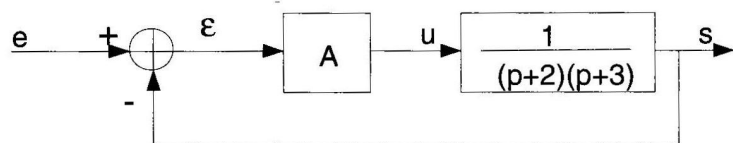
Considérant le résultat de la question 3.2, exprimer  $G(p)$  sous la forme

$$G(p) = \frac{k}{(1+\tau_1 p)(1+\tau_2 p)}.$$

- 3.4. Une identification en boucle ouverte était-elle réalisable ? La réponse devra être justifiée.
  - 3.5. Déterminer le correcteur proportionnel permettant d'avoir un facteur d'amortissement en boucle fermée, égal à 0.7. Quels sont alors le gain statique et la pulsation naturelle de la boucle fermée.
- 

**Exercice 4** (40 minutes – 4 points)

On considère l'asservissement suivant :



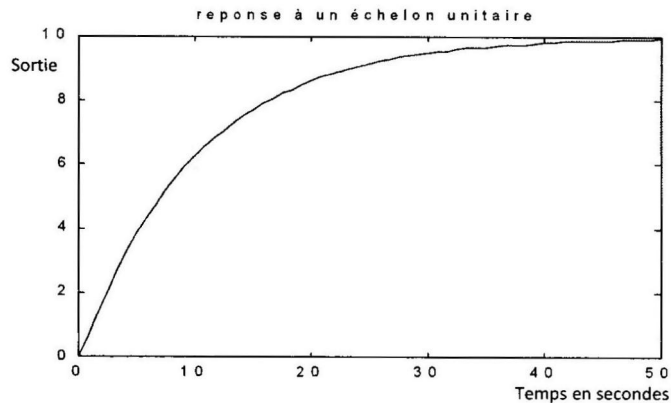
- 4.1. Donner la valeur du correcteur proportionnel  $A$  qui conduit à un pôle double en boucle fermée. Donner l'allure de la réponse à l'échelon unité.
- 4.2. Pour les essais, l'opérateur se trompe lors de ses branchements au niveau du soustracteur en permutant la consigne  $e$  et la sortie  $s$ . La boucle fermée est-elle encore stable ? Comment évolue la réponse en sortie ?

### Exercice 5 Régulation PID d'un système (50 minutes – 5 points)

On désire asservir un système noté  $S$  d'entrée  $e(t)$  et de sortie  $s(t)$  avec les objectifs suivants:

- suppression de l'erreur statique,
- pas de dépassement en réponse à un échelon,
- choix du temps de réponse.

Pour connaître le système on applique à son entrée un échelon d'amplitude 1, on obtient en sortie le résultat de la figure ci-contre.



- 5.1. Dans une première étape, on modélise le système  $S$  par une fonction de transfert  $G_1(p) = \frac{k}{1+T_1p}$ . En considérant la figure précédente, exprimer  $G_1(p)$  (on arrondira la valeur de la constante de temps  $T_1$  au nombre entier le plus proche).
- 5.2. On décide de boucler le système avec un correcteur intégrateur  $R(p) = \frac{k_i}{p}$
- Exprimer la fonction de transfert en boucle fermée et montrer que l'erreur statique est nulle
  - Montrer que si l'on s'impose le dépassement alors on ne peut plus choisir le temps de réponse.
- 5.3. On utilise alors un régulateur PI:  $R_i(p) = G_r \left( \frac{1+T_i p}{p} \right)$
- Montrer qu'il est possible de choisir  $T_i$  de façon que le système bouclé soit un premier ordre.
  - Choisir  $G_r$  de façon à avoir un temps de réponse à 95% de 0,2 secondes.
- 5.4. On effectue alors un essai sur le système réel  $S$  avec le correcteur  $R_i(p)$  précédent. On constate avec surprise que contrairement aux prévisions, le système bouclé ne se comporte pas comme un premier ordre mais présente un dépassement important en réponse à un échelon. Montrer qu'un modèle d'ordre 2:  $G_2(p) = \frac{k}{(1+T_1p)(1+T_2p)}$  pour le système  $S$  permet d'expliquer le phénomène.
- 5.5. Pour déterminer la deuxième constante de temps du système  $S$ , on le boucle avec le régulateur intégral de la question 5.2. On augmente alors lentement le gain et on constate que le système est instable pour  $k_i = 0.51$ . En remplissant un tableau de Routh, calculer alors la deuxième constante de temps  $T_2$  du système  $S$ .
- 5.6. On asservi le système avec un correcteur PID:  $R_{PID}(p) = G_r \frac{(1+T_i p)(1+T_d p)}{p}$  avec  $T_d = T_2$   
 $T_i = T_1$ .
- Est-il possible théoriquement de choisir  $G_r$  très grand ?
  - Que devient alors le temps de réponse du système? Est-ce raisonnable en pratique?