

Gbegbe Decaho 300094197

Diallo Abdoulaye Djela 7935327

Diallo Maimouna 300086774

Prélab (5 pts)

P-1.1. Dans le domaine Laplace, exprimez v_m en fonction de $w_{rm}(s)$, $T_{rm}(s)$ et les constantes/paramètres du moteur (y compris R_M).

Indice : Utilisez l'équation du circuit du moteur. Notez que les signaux tels que i_m , par exemple, ne sont pas constants.

$$T_{rm} = K_{tm} * i_m \quad (\Rightarrow) \quad i_m = \frac{T_{rm}}{K_{tm}}$$

on sait que :

$$V_{em} = K_{em} * \omega_{rm}$$

L'expression de V_m sera

$$V_m = i_m (R_m + L_m s + R_M) + V_{em}$$

$$V_m(s) = i_m (R_m + L_m s + R_M) + \omega_{rm} * K_{em} \quad \Rightarrow \quad V_m(s) = \frac{T_{rm}}{K_{tm}} (R_m + L_m s + R_M) + \omega_{rm} * K_{em}$$

Pré-lab (5 pts) :

P-1.2. Déduire l'expression de $V_m(s)$ en fonction de $w_m(s)$, $T_m(s)$ et les constantes du moteur définies jusque là.

On sait que :

$$\omega_{rm} = \omega_m * r_m$$

$$T_{rm} = \frac{T_m}{b_m * r_m}$$

$$\omega_{rm} T_{rm} = \frac{\omega_m * T_m}{b_m}$$

$$V_m(s) = \frac{T_m}{K_{tm} + b_m * r_m} (R_m + L_m s + R_M) + K_{em} * \omega_m * r_m$$

P-II-1.3. (5 pts) En utilisant (1.1), trouvez la fonction de transfert $[T_m(s) + T_d(s)]/w_m(s)$.

$$T_f = -b_f * \omega_m$$

$$T_m + T_f + T_d = J * \frac{d}{dt} \omega_m$$

$$= J_s * \omega_m$$

$$\Rightarrow T_m + T_d = J_s * \omega_m + b_f * \omega_m$$

$$\Rightarrow \frac{T_m(s) + T_d(s)}{\omega_m(s)} = b_f + J_s$$

P-II-1.4. (5 pts) Utilisez les résultats trouvés jusque-là pour remplir les cases vides du modèle à boucle ouverte dans Fig. 1.2. Notez que le retour montré dans la figure est intrinsèquement naturel dû à la nature électromagnétique du moteur. En d'autres termes, on ne peut jamais l'enlever. Pour cela, le modèle est considéré à boucle ouverte malgré ce retour.

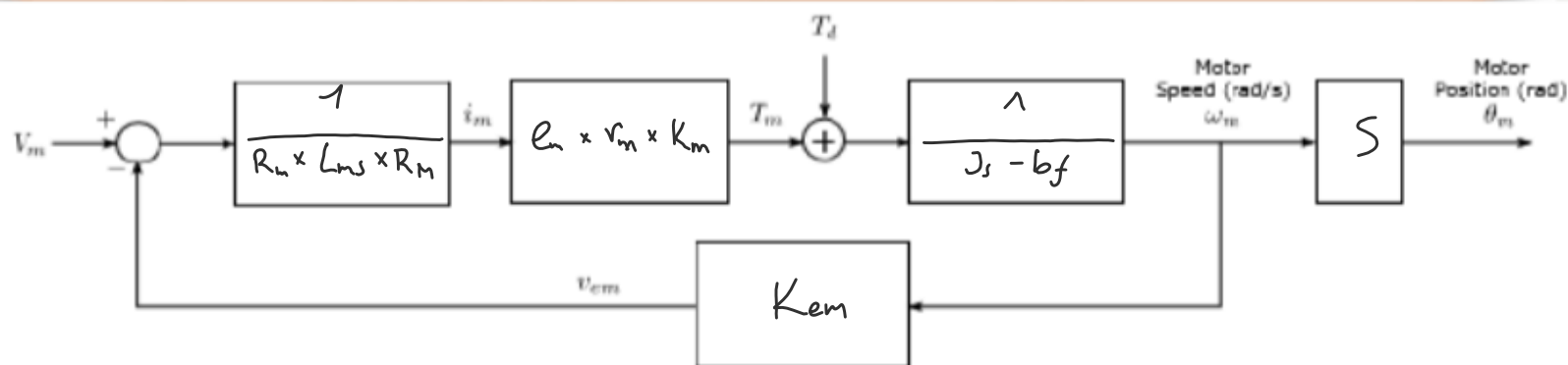


Figure 1.2 : Diagramme-bloc du système de moteur à boucle ouverte

P-II-1.5. (5 pts) En supposant qu'il n'y a aucunes perturbations externes, ($T_d=0$), calculez l'expression de la fonction de transfert du système $T_1(s)=w_m(s)/V_m(s)$. Exprimez-la sous forme de d'un ratio de deux polynomiales en s . Le système est de quel ordre ?

$$T_1(s) = \frac{e_m \times v_m \times R_{em}}{(R_m + R_n + L_m s)(J_s + b_f)}$$

Le système est d'ordre 2

P-II-1.6. (5 pts) En désactivant l'entrée principale ($V_m=0$) et en activant les perturbations ($T_d \neq 0$), calculez l'expression de la fonction de transfert $T_2(s)=w_m(s)/T_d(s)$. Exprimez-la sous forme de d'un ratio de deux polynomiales en s .

Avec les résultats de II-1-2 et II-1-3, on a :

$$\begin{aligned} \Rightarrow & \left[\frac{(b_f + J_s)w_m(s) - T_d(s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} \right] \left[(R_m + R_n + L_m s) + K_{em} \times w_m(s) \times v_m \right] = 0 \\ \Rightarrow & \left[\frac{w_m(s)(b_f + J_s) - T_d(s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} \right] (R_m + R_n) + \left[\frac{w_m(s)(b_f + J_s) - T_d(s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} \right] L_m s + K_{em} \times w_m(s) \times v_m = 0 \\ \Rightarrow & -\frac{T_d(s)(R_m + R_n)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} + \frac{w_m(s)(b_f + J_s)(R_m + R_n)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} + \frac{L_m s \times w_m(s)(b_f + J_s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} - \frac{L_m s \times T_d(s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} + K_{em} \times w_m(s) \times v_m = 0 \\ \Rightarrow & \frac{T_d(s)(R_m + R_n) + L_m s \times T_d(s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} = \frac{w_m(s)(b_f + J_s)(R_m + R_n) + L_m s \times w_m(s)(b_f + J_s)}{K_{tm} \times e_m \times v_m} + K_{em} \times w_m(s) \times v_m \end{aligned}$$

$$\Rightarrow T_2(s) = \frac{w_m(s)}{T_d(s)} = \frac{(R_m + R_n) + L_m s}{(b_f + J_s)(R_m + R_n) + L_m s(b_f + J_s) + K_{tm} \times K_{em} \times e_m \times v_m}$$

$$\Rightarrow T_2(s) = \frac{s L_m + R_m + R_n}{s^2 L_m J_s + s(L_m b_f + J_s(R_m + R_n) + R_m b_f + R_n b_f) + K_{tm} \times K_{em} \times e_m \times v_m}$$

$$\text{On sait que : } \begin{cases} V_m = 0 \\ T_d \neq 0 \\ T_2(s) = \frac{w_m(s)}{T_d(s)} \end{cases}$$

P-II-1.7. (5 pts) Déduisez l'expression de la vitesse du moteur $w_m(s)$ quand les deux entrées sont activées (V_m et T_d)

Indice : Pensez au principe de superposition.

Avec les résultats de II-1-2 et II-1-3, on a :

$$V_m = \left[\frac{w_m(s)(bf + js) - T_d(s)}{K_{tm} \times l_m \times r_m} \right] (R_m + R_n) + \left[\frac{w_m(s)(bf + js) - T_d(s)}{K_{tm} \times l_m \times r_m} \right] L_m s + K_{em} \times w_m(s) \times r_m$$

$$\Rightarrow K_{tm} \times l_m \times r_m \times V_m = (R_m + R_n) w_m(s)(bf + js) - T_d(s)(R_m + R_n) + L_m s w_m(s)(bf + js) - L_m s T_d(s) + K_{em} \times K_{tm} \times w_m(s) \times l_m \times r_m^2$$

$$\Rightarrow w_m(s) = \frac{K_{em} \times l_m \times r_m \times V_m(s) + T_d(s)(L_m s + R_m + R_n)}{(js + bf) \left[(R_m + R_n + L_m s) + K_{em} \times K_{tm} \times l_m \times r_m^2 \right]}$$

P-II-1.8. (5 pts) Déduisez les expressions des pôles du système de moteur à boucle ouverte.

$$P_1 = \frac{-(R_m + R_n)}{L_m}$$

$$P_2 = \frac{-bf}{j}$$

P-II-1.9. (5 pts) Dans la plupart des cas, ce système peut être approximé par un système de premier ordre.

Ceci est possible parce que la magnitude du pôle dominant (celui qui est le plus proche de l'axe imaginaire du plan-s) est beaucoup moins que 5 fois celles des parties réelles des autres pôles. Ceci résulte du fait qu'en pratique, la résistance totale dans le circuit d'armature est beaucoup plus grande que son inductance.

En d'autres termes, $\frac{L_m}{R_m + R_n} \approx 0$.

En supposant qu'il n'y a aucunes perturbations externes, ($T_d=0$), trouvez la fonction de transfert du système s'il est approximé par un modèle de premier-ordre. En l'écrivant sous la forme $\frac{K}{Ts+1}$, trouvez les expressions du gain DC du système et sa constante de temps Γ .

La fonction de transfert est : $T_f \approx \frac{K_{em} \times l_m \times r_m + R_m + R_n}{(R_m + R_n)(js + bf) + K_{tm} \times K_{em} \times l_m \times r_m^2}$

On a : $\begin{cases} \frac{K}{Ts+1} = T_f \\ \frac{L_m}{R_m + R_n} \approx 0 \end{cases}$

La Constante de temps est : $\Gamma = \frac{(R_m + R_n)j}{(R_m + R_n)bf + K_{tm} \times K_{em} \times l_m \times r_m^2}$

Le gain du système est : $K = \frac{K_{em} \times l_m \times r_m + R_m + R_n}{bf(R_m + R_n) + K_{tm} \times K_{em} \times l_m \times r_m^2}$