

# TP1 - Modélisation d'un moteur à courant continu

[Introduction](#)

[Identification des paramètres  \$K\_s\$  et  \$K\_g\$](#)

[Identification de  \$K\_s\$](#)

[Identification du moteur dans le domaine temporel](#)

[Identification de  \$K\_m\$  et  \$T\_m\$](#)

[Analyse en domaine fréquentiel](#)

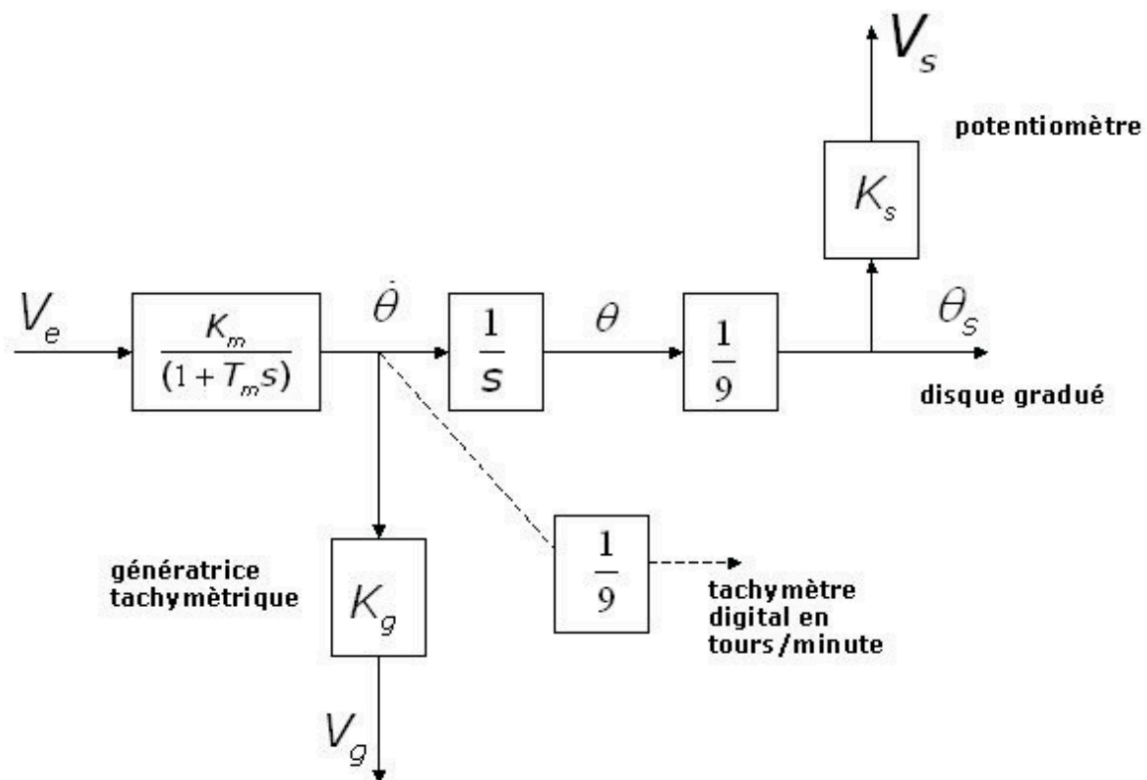
[Conclusion](#)

## Introduction

Le but de cette manipulation est de modéliser un système électromécanique à partir d'une analyse fréquentielle, ainsi qu'à partir d'une analyse temporelle.

## Identification des paramètres $K_s$ et $K_g$

Soit le système suivant :

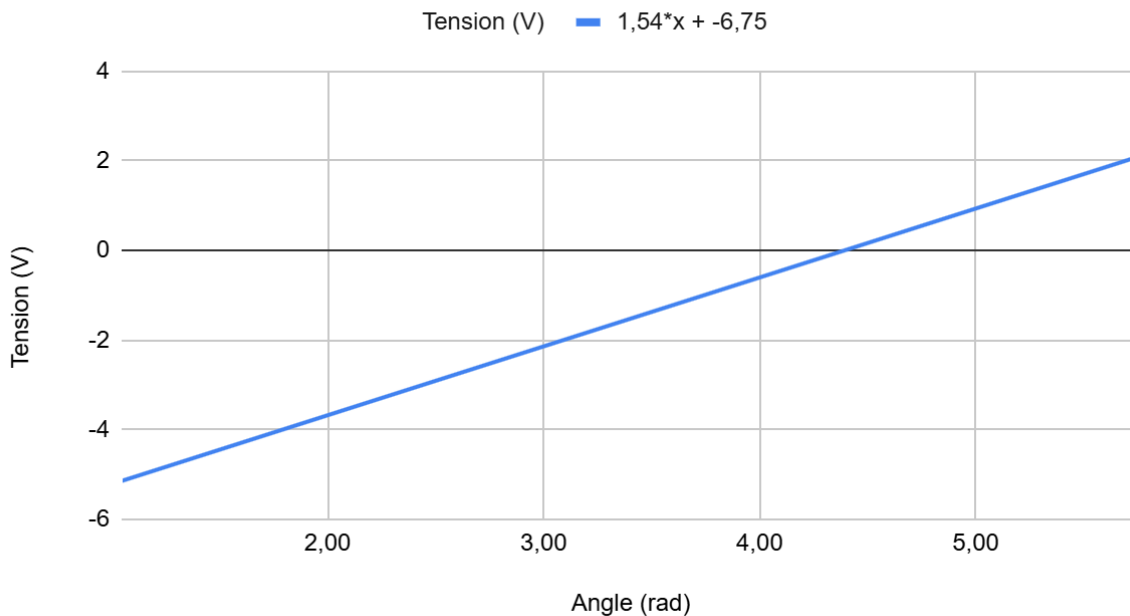


## Identification de $K_s$

Pour identifier le gain du potentiomètre  $K_s$ , on fait varier l'angle  $\theta_s$ , et on mesure la tension de sortie  $V_s$ .

Le relevé expérimental de  $V_s$  en fonction de  $\theta_s$  est :

### Tension (V) par rapport à Angle (rad)



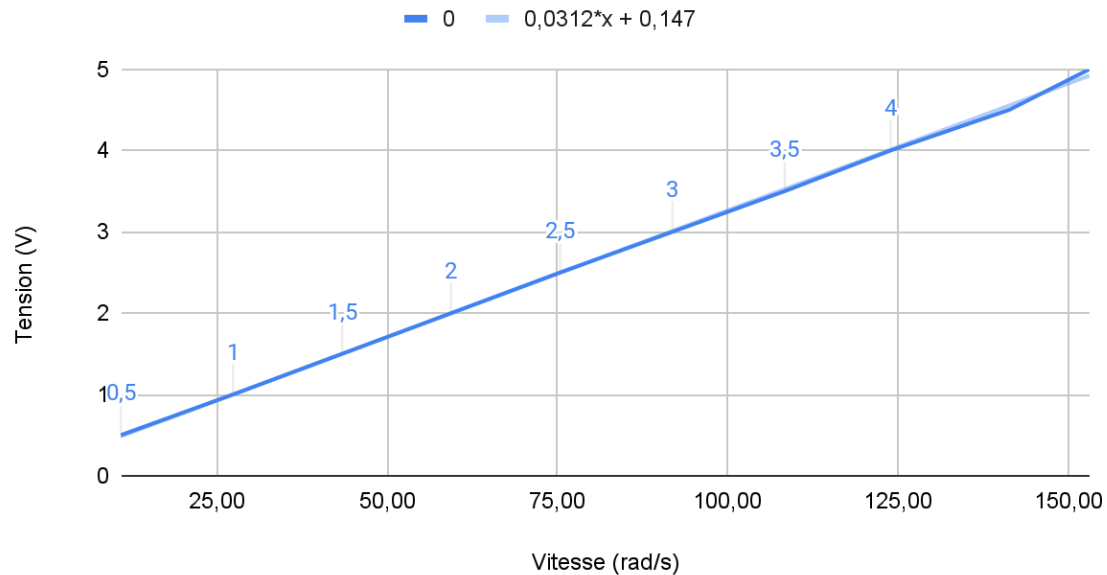
En traçant la courbe de tendance, on obtient une droite  $y(t) = ax+b$ , avec  $K_s = a = 1,54V/rad$ . Le coefficient  $b$  est certainement dû à des imprécisions dans le relevé de la mesure de l'angle auquel nous avons pris nos mesures.

### 1. Identification de $K_g$

Pour trouver le paramètre  $K_g$ , nous faisons varier la vitesse du moteur, et nous mesurons la vitesse angulaire de sortie  $V_g$  en sortie de la génératrice tachymétrique.

Nous mesurons :

Tension (V) par rapport à Vitesse (rad/s)



En traçant la courbe de tendance, on obtient une droite  $y(t) = ax+b$ , avec  $K_g = a = 0.0312V \cdot s/rad$ .

## Identification du moteur dans le domaine temporel

### Identification de $K_m$ et $T_m$

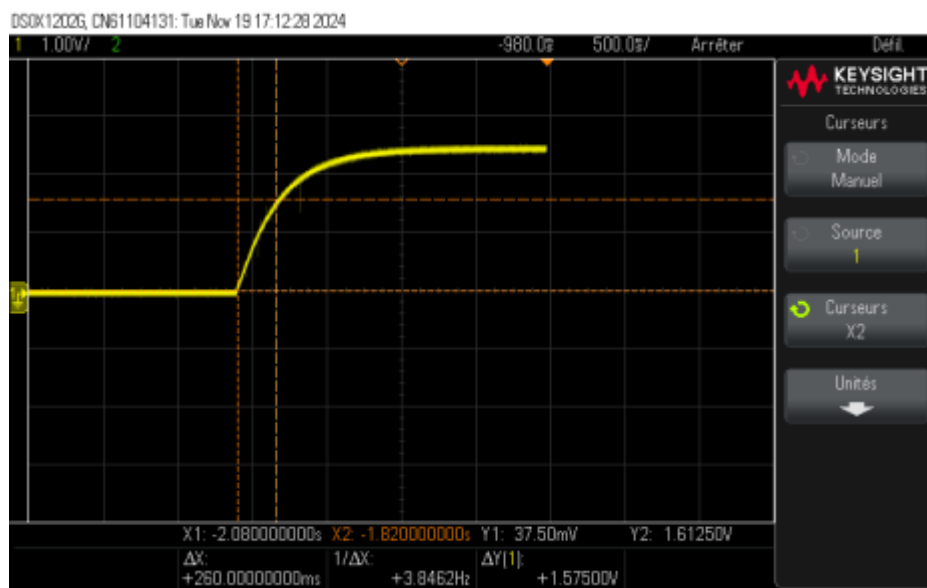
Une identification fréquentielle entre la tension  $V_e$  et la tension  $V_s$  est impossible car nous avons la présence d'un pôle en 0.

On fait donc une identification fréquentielle en vitesse entre la tension d'induit  $V_e$  et la tension  $V_g$ .

Avec  $V_g/V_e = (K_g \cdot K_e)/(1 + T_m \cdot s)$ .

Pour trouver le paramètre  $K_m$ , on trace la réponse indicielle à un échelon de 3V.

On identifie le paramètre  $V_g$  (amplitude de la réponse indicielle) = 2.5V



On cherche les paramètres  $K_m$  et  $T_m$  de cette fonction de transfert :

$$\dot{\theta} = \frac{K_m}{1 + T_m s} \Leftrightarrow \dot{\theta}(t) = V_e \cdot K_m \left( 1 - e^{-\frac{t}{T_m}} \right)$$

quand  $t \rightarrow +\infty$ ,  $\dot{\theta}(t) = V_e \cdot K_m$

à  $\dot{\theta} = 0.63 \cdot V_e \cdot K_m$  on relève  $T_m$

On relève la tension en sortie de la génératrice tachymétrique :  $V_g = 2.5V$ .

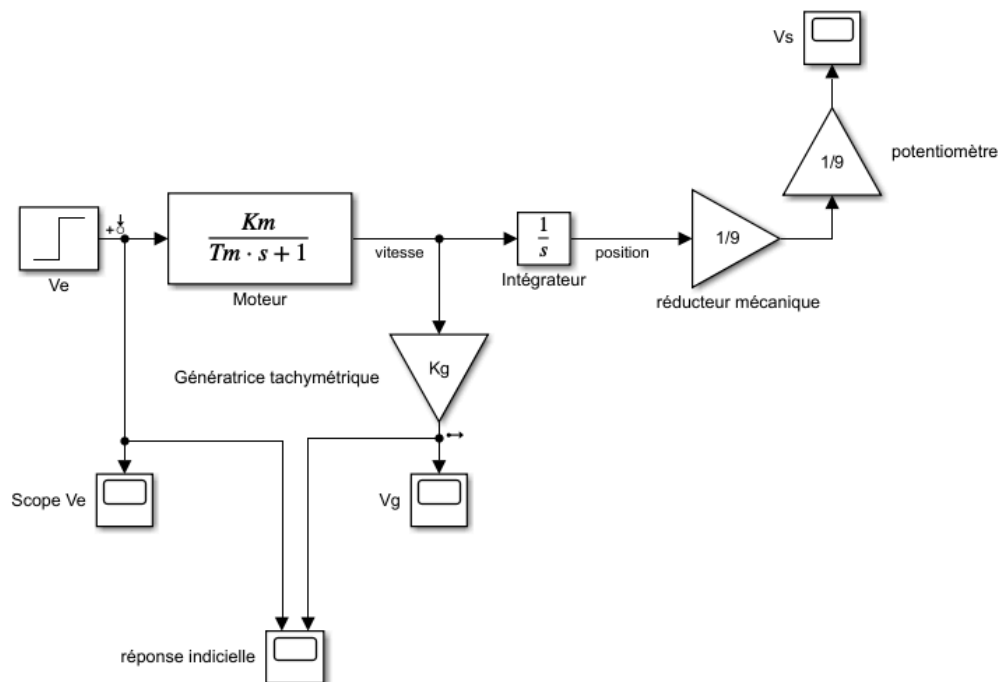
La tension  $V_s$  équivalente à la vitesse du moteur est :  $V_s = V_g/K_g$

On calcule alors le gain  $K_m$  de la fonction de transfert:

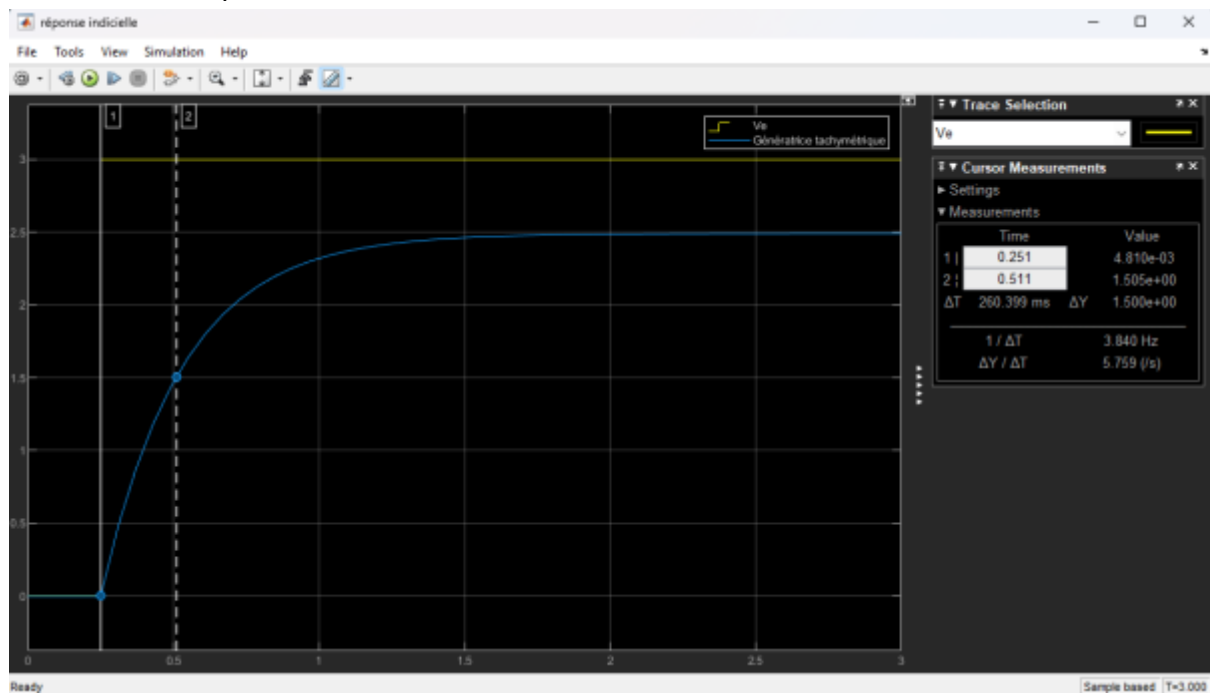
$K_m = V_s/V_e = 26.6 \text{ rad/s/V}.$

Pour trouver  $T_m$ , on place un curseur à  $t=\tau$ , ce qui correspond au temps auquel on atteint 63% de la valeur finale. On mesure  $T_m = 0.26s$ .

Vérifions sur MATLAB Simulink la validité du résultat obtenu, on refait le schéma présenté en début de TP :



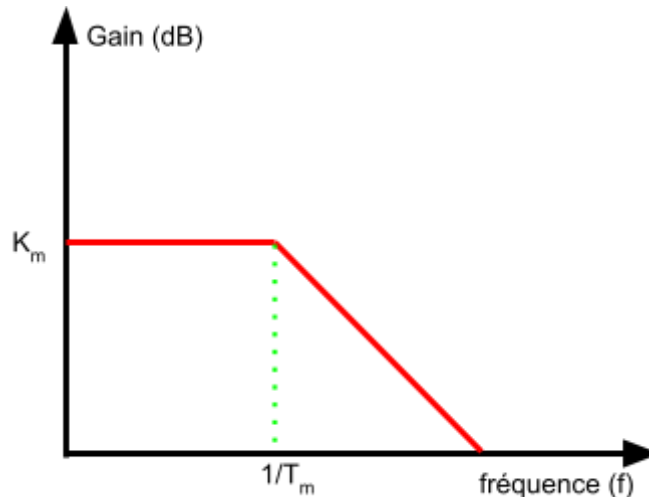
On observe la réponse indicielle :



Le temps de réponse et le gain statique en simulation sont très similaires aux résultats expérimentaux.

## Analyse en domaine fréquentiel

Le tracé de Bode asymptotique de la fonction  $G(s) = \frac{K_m}{(1 + T_ms)}$  est :



1. **Peut-on procéder directement à l'analyse fréquentielle entre la tension d'induit  $V_e$  et la position de l'arbre moteur  $\theta$ ? Expliquer pourquoi?**

On ne peut pas procéder directement à l'analyse fréquentielle entre la tension d'induit et la position de l'arbre moteur car on devrait intégrer la vitesse en sortie du moteur pour récupérer la position  $\theta$ , le système est instable donc il est d'avantage plus dur de l'analyser fréquentiellement.

2. **Entre quelles grandeurs doit-on effectuer l'analyse fréquentielle ? Préciser les grandeurs mesurables sur la platine que vous utiliserez.**

On doit effectuer l'analyse fréquentielle des tensions  $V_g$  et  $V_e$ , afin d'étudier la vitesse de l'arbre moteur en sortie.

3. Pour des fréquences allant de 0,05 Hz à 10 Hz et une tension d'entrée de  $V_e = 2$  volts, relever la courbe de réponse en fréquence du système : appliquer une entrée sinusoïdale d'amplitude 2 volts, et pour chaque fréquence, relever le gain et le déphasage du signal de sortie par rapport au signal d'entrée.

Diagramme de Bode en gain

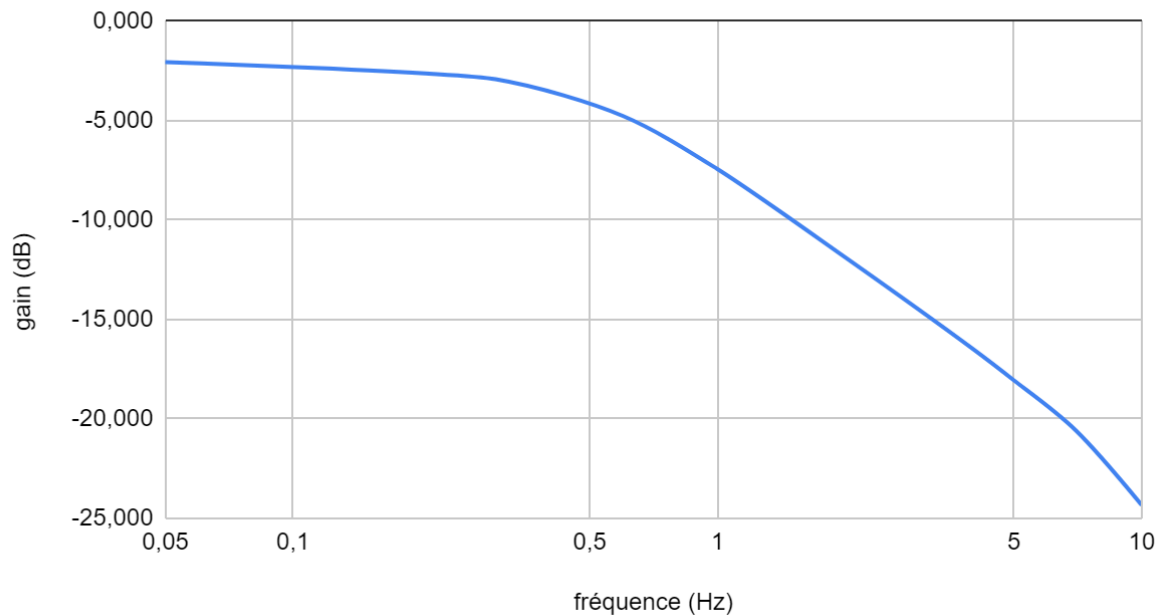
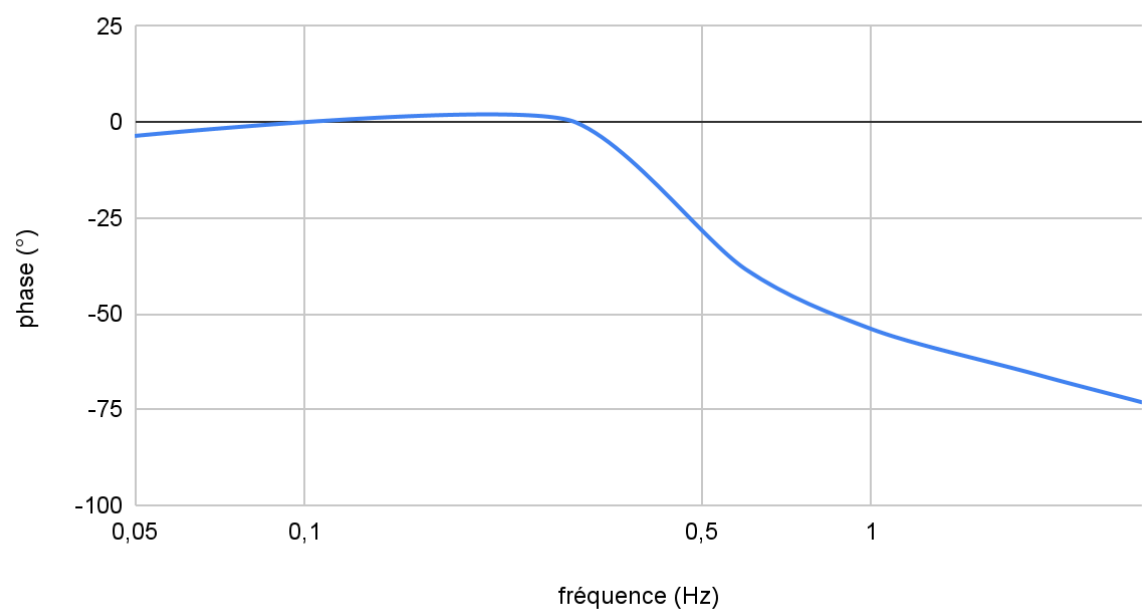
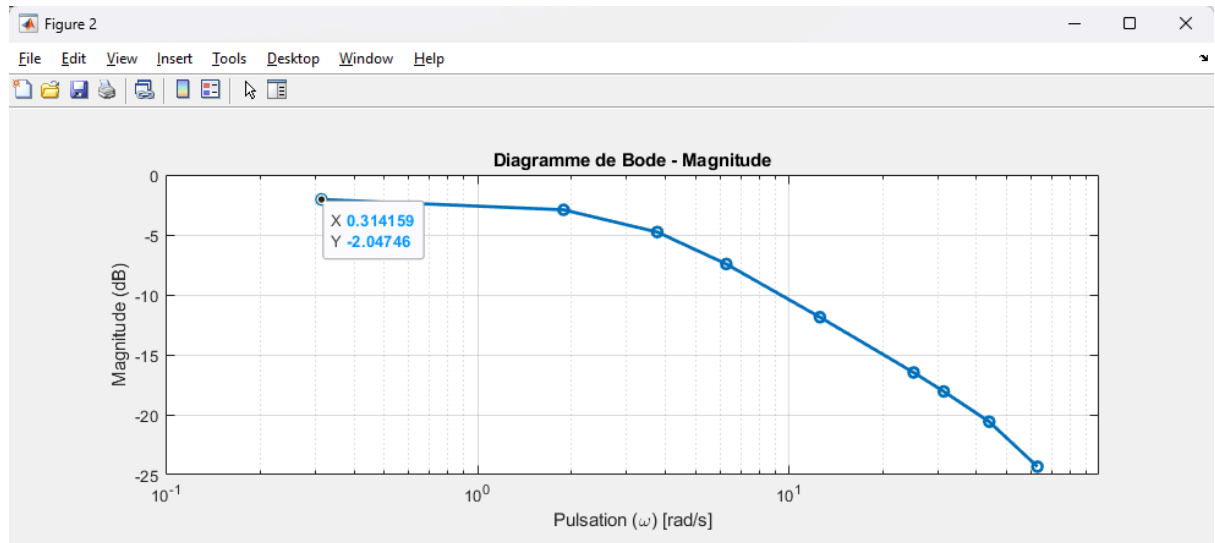


Diagramme de Bode en phase



**4. Tracer sous Matlab les courbes de réponse en fréquence pour la fonction de transfert  $\theta(s)/V_e(s)$  dans le plan de Black et dans le plan de Bode. On utilisera les fonctions (semilogx, grid, title, xlabel, ylabel...)**



#### 5. Dédurre les paramètres $K_m$ et $T_m$ .

D'après le diagramme de Bode, on a :

$$\text{Gain statique} = -2.04 \text{ dB}$$

$$\text{pulsation de coupure} = 3.60 \text{ rad/s}$$

$$\text{Gain linéaire} = 10^{-\frac{1.62}{20}} = 0.79 \text{ or Gain linéaire} = K_m \cdot K_g$$

$$K_m = \frac{0.79}{0.0312} = 25.32$$

$$T_m = \frac{1}{3.60} \Rightarrow 0.27 \text{ s}$$



## Conclusion

En comparant les paramètres identifiés dans les sections précédentes, nous proposons la modélisation suivante pour le moteur. La fonction de transfert du système est exprimée par

$$G(s) = \frac{K_m}{s(1 + T_m s)}$$

où le gain  $K_m$  a été déterminé expérimentalement à 26,6 et la constante de temps  $T_m$  à 0,26 seconde.

Cette fonction traduit le comportement dynamique du moteur, reliant la tension d'entrée  $V_e$  à la position angulaire  $\theta$  en sortie. Les gains ont également été identifiés, avec  $K_s=1.54$  pour le potentiomètre et  $K_g=0.0312$  pour la génératrice tachymétrique.

Cette modélisation est cohérente avec les analyses temporelles et fréquentielles effectuées. Ce modèle peut désormais être utilisé pour simuler le comportement du système, tester différentes lois de commande et assurer un contrôle précis en exploitation.