

Travaux Pratiques d'Automatique

Synthèse Générale

Basile Masson et Alexis Kittler

Année 2022-2023

1 *Introduction*

Tout au long de ces quatre séances de travaux pratiques d'Automatique, nous avons utilisé la maquette n°10 dans laquelle se trouvent les deux systèmes que nous allons identifier, corriger, et enfin asservir.

2 *Réponse harmonique*

2.1 *Travail préparatoire*

- Fonction de transfert : Rapport entre la sortie et l'entrée d'un système. Son module représente le rapport de l'amplitude/valeur efficace de la sortie sur celle de l'entrée et son argument représente le déphasage de la sortie par rapport à l'entrée.
- Avant de tracer le diagramme de Bode ou de Black, il faut déterminer la nature du système (passe-bas, passe-haut, coupe-bande, passe-bande) et sa bande-passante.
Une fois ceci déterminé, on génère une entrée sinusoïdale avec le GBF et on se place au début de la bande passante en modifiant la fréquence du signal avec le GBF.
On affiche ensuite la sortie et l'entrée sur l'oscilloscope en simultanément, et on mesure le module avec l'outil "Meas-> Amplitude" de l'oscilloscope et le déphasage de la sortie par rapport à l'entrée "Meas-> Retard" à plusieurs fréquences parmi la bande passante.

En général, on mesure le plus de points quand la pulsation est à une décade de la pulsation de coupure. Il ne reste plus qu'à placer ces points, soit dans le diagramme de Bode, ou dans le diagramme de Black.

2.2 Travail expérimental

• Système 1

Nature du système : En prenant f très grand, on remarque que la sortie est nulle. À l'inverse, pour $f = 10$ Hz, la sortie est amplifiée. Nous concluons donc que le système est de type passe-bas. Nous déterminons ensuite l'amplification statique en mesurant l'amplification pour $f = 10$ Hz. Nous trouvons $A \approx 1.81$.

De plus, nous déterminons un ordre de grandeur de la première cassure en faisant varier la fréquence jusqu'à ce que $\frac{S}{E} = \frac{A}{\sqrt{2}}$. En effet, lorsque l'amplification vaut $\frac{A}{\sqrt{2}}$, la pulsation correspondante est la pulsation de coupure à -3 dB. Nous trouvons comme pulsation $\omega_0 = 47 \text{ rad.s}^{-1}$ ou encore $f_0 = 7,5 \text{ Hz}$

Nous observons aussi un déphasage de -45° à cette pulsation, ce qui nous permet de conjecturer que ce système est d'ordre 1.

Nous pouvons désormais mesurer les différents points nécessaires pour tracer le diagramme de Black :

Comme nous avons déjà un ordre de grandeur de la pulsation de coupure, nous mesurons le module et l'argument à des fréquences séparées par des intervalles plus petits lorsque ces fréquences sont proches de ω_0 et on agrandit les intervalles lorsqu'on s'en éloigne.

Points du diagramme de Black du système 1			
Fréquence $f(\text{Hz})$	$ T = \frac{S}{E}$	$20 \log(T)$	Déphasage $\varphi (^\circ)$
0.3	1.762	11.33	-2.68
0.6	1.762	11.33	-5.75
1.2	1.762	11.33	-10
5	1.5	8.11	-33.5
6	1.4	6.73	-40.2
6.5	1.35	6.00	-43.9
7 = f_0	1.31	5.40	-44.6 $\approx 45^\circ$
7.2	1.31	5.40	-46.5
8	1.22	3.98	-48
10	1.085	2.27	-55
11	1	0	-56.5
15	0.8	-4.46	-62
18	0.69	-7.42	-70
25	0.54	-12.32	-78
35	0.39	-18.83	-84
50	0.29	-24.76	-88
100	0.12	-42.41	-90

Voici le diagramme de Black expérimental :



On remarque que ce diagramme a l'allure d'un passe-bas du 1^{er} ordre ($A > 0$, $\varphi \in [0^\circ, -90^\circ]$). Graphiquement, la marge de phase (écart en phase entre le point à -180° et la courbe lorsque le gain est nul (sur l'axe des abscisses)) vaut $-56.5 - (-180) = 123.5^\circ$. Nous pouvons déjà déterminer la marge de phase sans le diagramme car nous avons déjà trouvé la fréquence pour laquelle $\frac{S}{E} = 1$. Il suffit ensuite de mesurer le déphasage pour cette fréquence et d'y additionner 180.

- Système 2

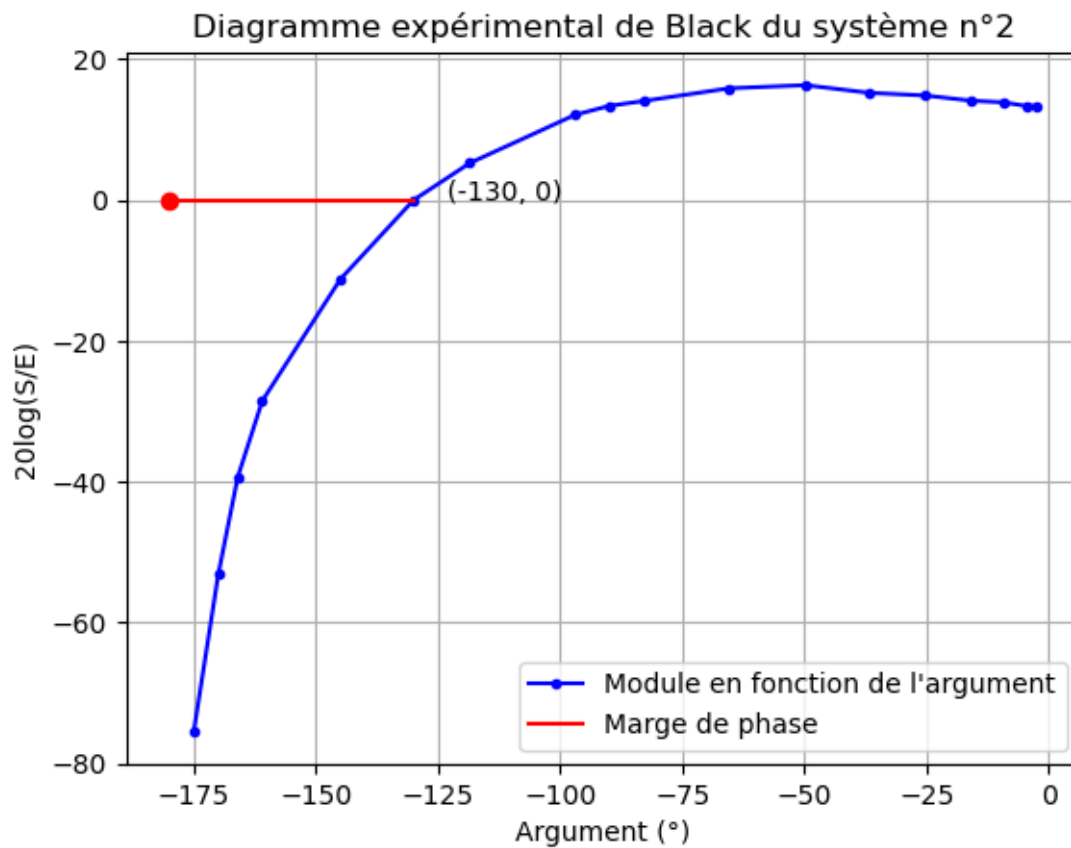
Nature du système : De même que pour le système 1, à fréquences très basse ($f \approx 10\text{Hz}$), l'amplitude de la sortie est amplifiée, et pour des fréquences très élevées, l'amplitude de la sortie est quasiment nulle.

De plus, on remarque que pour $f = 5\text{Hz}$, le quotient de l'amplitude de la sortie (S) sur celle de l'entrée est supérieur ($\frac{S}{E} = 2.26$) que pour $f = 1\text{Hz}$ ($\frac{S}{E} = 2$). On interprète ceci comme étant une résonance du système autour de la fréquence 5 Hertz. Ainsi le système 2 est un passe-bas du 2^{ème} ordre. Pour déterminer la fréquence de coupure, nous savons qu'à cette fréquence, pour un filtre passe-bas du 2^{ème} ordre, le déphasage vaut -90° ($A = 2 > 0$). Ainsi, on trouve $f_0 \approx 7.57\text{Hz}$ donc $\omega_0 \approx 47.5\text{Hz}$.

Nous pouvons désormais mesurer les différents points nécessaires pour tracer le diagramme de Black : Comme nous avons déjà un ordre de grandeur de la pulsation de coupure, nous mesurons le module et l'argument à des fréquences séparées par des intervalles plus petits lorsque ces fréquences sont proches de ω_0 et on agrandit les intervalles lorsqu'on s'en éloigne.

Points du diagramme de Black du système 2			
Fréquence $f(\text{Hz})$	$ T = \frac{S}{E}$	$20 \log(T)$	Déphasage $\varphi (^\circ)$
0.5	1.95	13.36	-2.51
0.6	1.95	13.36	-4.70
1.2	2	13.86	-9.32
2	2.024	14.10	-15.95
3	2.1	14.84	-25.33
4	2.14	15.22	-36.80
5	2.26	16.31	-49.80
6	2.21	15.86	-65.47
7	2.02	14.06	-82.9
7.55 = f_0	1.95	13.36	-90
8	1.83	12.09	-97
10	1.30	5.25	-118.5
11.5	1	0	-130
15	0.57	-11.24	-145
25	0.24	-28.54	-161
35	0.14	-39.32	-166
50	0.07	-53.19	-170
100	0.023	-75.45	-175

Voici le diagramme de Black expérimental :



On remarque que ce diagramme a l'allure d'un passe-bas du $2^{\text{ème}}$ ordre ($A > 0$, $\varphi \in [0^\circ, -180^\circ]$ et résonance).

Graphiquement, la marge de phase vaut $-130 - (-180) = 50^\circ$.

3 Réponse indicielle. Réponse Harmonique. Identification

Le but de cette partie est de modéliser notre système par une fonction de transfert. Pour cela, nous allons effectuer un essai indiciel ou harmonique sur les deux systèmes.

3.1 Travail Préparatoire

- Caractéristique statique : Pour un système linéaire la caractéristique statique est une droite passant par l'origine, dans une zone linéaire la pente de cette droite est l'amplification statique du système.
- Système du 1^{er} ordre : Soit la fonction de transfert du 1^{er} ordre $F_1(p) = \frac{A}{1+\tau p}$. Ici A représente le gain/l'amplification statique et τ représente la constante de temps (en secondes) du système. Pour représenter la réponse indicielle, nous savons que pour une entrée $e(t) = X_0 \times \mathcal{U}(t)$, la réponse est de la forme $y(t) = AX_0(1 - e^{-\frac{t}{\tau}})\mathcal{U}(t)$ avec A et τ les éléments caractéristiques de $F_1(p)$. Ici, l'essai indiciel est modélisé avec $A = 2$, $X_0 = 1$ et $\tau = 0.2s$



Pour retrouver A: on fait le rapport entre l'allure de la sortie et l'allure de l'entrée en régime permanent. Pour retrouver τ : on mesure le temps de réponse à 5 % $t_{r5\%}$ (temps que met la sortie pour atteindre 95% de sa valeur finale et y rester) et on retrouve τ grâce à la formule $t_{r5\%} = 3\tau$ (valable pour les systèmes du 1^{er} ordre).

Fréquence d'observation: pour bien observer l'allure de la sortie lorsqu'on fait un essai indiciel il faut choisir la bonne fréquence pour le signal carré d'entrée.

On doit pouvoir observer le régime transitoire et le régime permanent : si la fréquence est trop élevée on ne verra que le régime transitoire (régime permanent jamais atteint : bascule haut/bas trop rapide) et si la fréquence est trop faible on ne verra pas le régime transitoire (il sera "écrasé" par le régime permanent). On doit donc prendre un demi-période de sorte à ce que la fréquence soit inférieure à $\frac{1}{3} \times f_0$ (car $t_{r5\%} = 3\tau$) mais pas trop pour observer le régime transitoire.

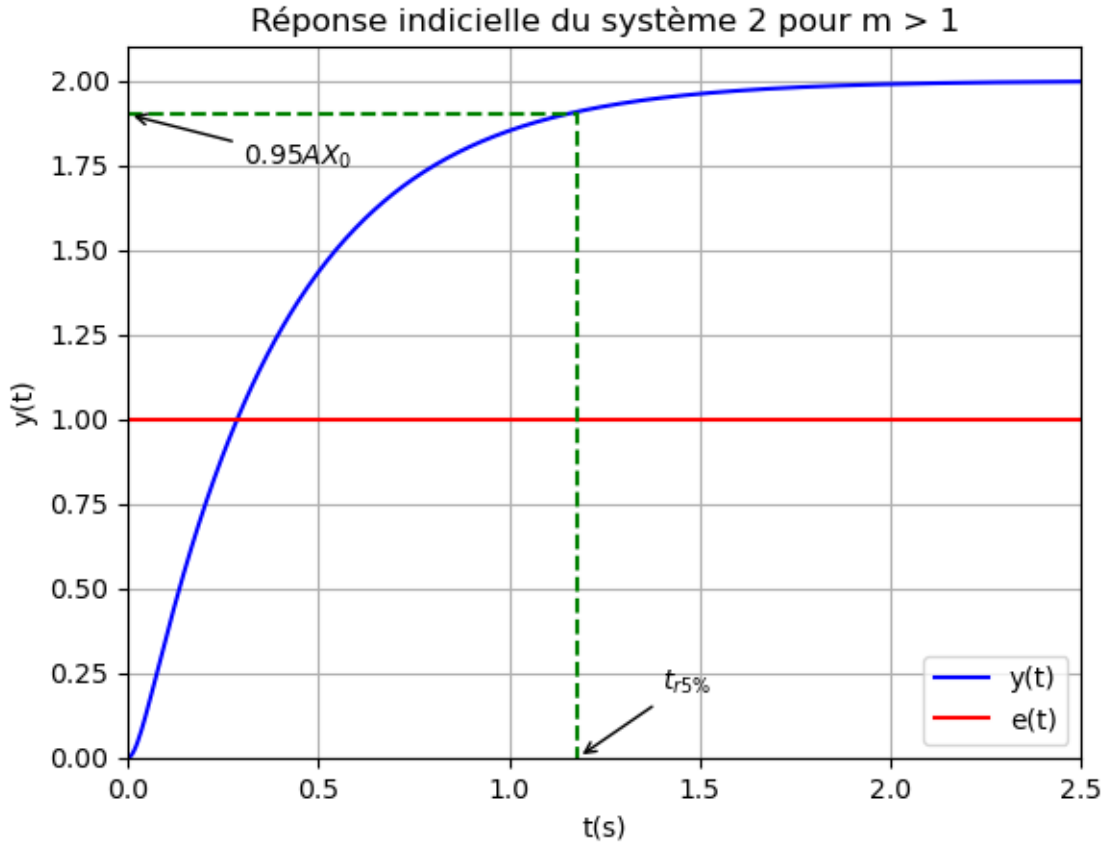
Lors d'un essai harmonique, il suffit de mesurer le rapport de l'amplitude de la sortie sur celle de l'entrée à fréquence très basse comme ce système est un passe-bas du 1^{er} ordre. Pour déterminer τ , on sait que à ω_0 , le déphasage φ vaut -45° . Ainsi en trouvant ω_0 , on trouve τ car $\omega_0 = \frac{1}{\tau}$.

- **Système du 2^{ème} ordre** : Soit la fonction de transfert du 2^{ème} ordre $F_2(p) = \frac{A}{1+2m\frac{p}{\omega_0}+(\frac{p}{\omega_0})^2}$.

Ici, A représente le gain/l'amplification statique, m le coefficient d'amortissement du système et ω_0 la pulsation de coupure du système. Pour représenter la réponse indicielle, d'après le cours, nous savons que pour une entrée $e(t) = X_0 \times \mathcal{U}(t)$, la réponse est de la forme :

$$y(t) = AX_0(1 + A_1e^{p_1t} + A_2e^{p_2t})\mathcal{U}(t)$$

Avec p_1 et p_2 les pôles de la fonction de transfert, i.e. les racines du polynôme en p du dénominateur. D'après le cours, si $m \geq 1$, alors $p_1 = \omega_0(-m + \sqrt{m^2 - 1})$ et $p_2 = \omega_0(-m - \sqrt{m^2 - 1})$.
Et, de plus : $A_1 = \frac{\omega_0^2}{p_1(p_1 - p_2)}$ et $A_2 = \frac{\omega_0^2}{p_2(p_2 - p_1)}$. Ainsi, pour $A = 2$, $X_0 = 1$ et $\omega_0 = 10\text{rad/s}$, on obtient le graphe suivant :



On observe bien aussi la tangente nulle à l'origine, typique d'un système du deuxième ordre.

Pour $0 \leq m \leq 1$, alors p_1 et p_2 sont complexes conjugués, i.e. $p_1 = \omega_0(-m + j\sqrt{1-m^2})$ et $p_2 = \omega_0(-m - j\sqrt{1-m^2})$. On pose alors $p_1 = \alpha + j\beta$ et $p_2 = \alpha - j\beta$. Enfin, d'après le cours, on obtient :

$$y(t) = AX_0(1 + 2A_1e^{\alpha t} \cos(\beta t + \theta))\mathcal{U}(t)$$

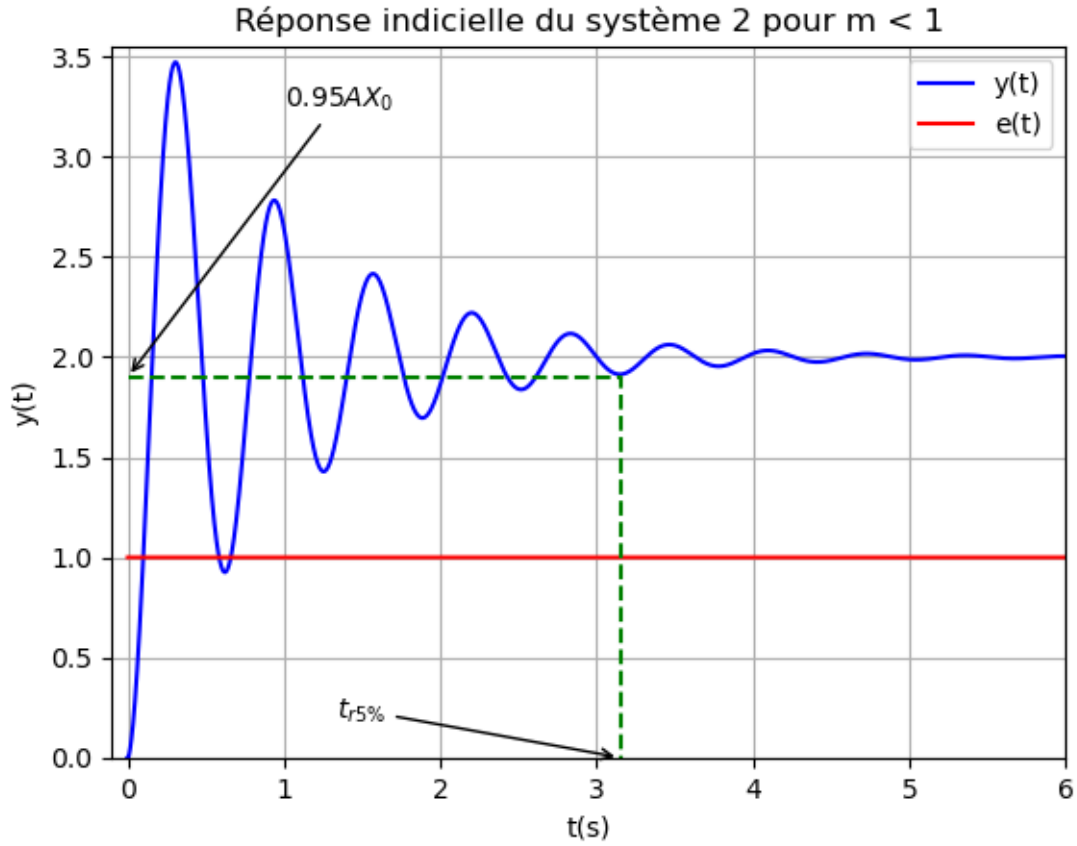
Avec $A_1 = |\underline{A_1}|$ car comme p_1 et p_2 sont des complexes, $\underline{A_1}$ l'est aussi. On sait que :

$$\underline{A_1} = \frac{\omega_0^2}{p_1(p_1 - p_2)} = \frac{\omega_0}{(\alpha + j\beta)(2j\beta)} = \frac{\omega_0}{2j\beta\alpha - 2\beta^2}$$

Il vient alors $A_1 = |\underline{A_1}| = \frac{\omega_0^2}{\sqrt{(-\beta^2)^2 + (2\beta\alpha)^2}}$

Après calcul, $\theta = \arg(\underline{A_1}) = \arctan\left(\frac{\Im(\underline{A_1})}{\Re(\underline{A_1})}\right) - \pi = \dots = \arctan\left(\frac{\alpha}{\beta^3}\right) - \pi$

On peut désormais tracer la réponse indicielle d'un système du deuxième ordre avec $m \in]0; 1[$, $A = 2$, $\omega_0 = 10\text{rad/s}$, $X_0 = 1$:



Méthode de détermination des éléments caractéristiques : On applique un signal carré en entrée, et on observe la réponse indicielle.

Ensuite on mesure le 1^{er} dépassement (en %) et on utilise l'abaque qui nous permet de relier le pourcentage du premier dépassement au coefficient d'amortissement.

Enfin, grâce à un deuxième abaque, on peut récupérer le temps de réponse réduit ($t_{r5\%}\omega_0$) avec le coefficient d'amortissement. Comme la pulsation de coupure est connue, on peut récupérer le temps de réponse à 5 %.

$$\underline{F}_2(j\omega_0) = \frac{A}{1 + 2m\frac{j\omega_0}{\omega_0} + (\frac{j\omega_0}{\omega_0})^2} = \frac{A}{2jm}$$

- $|\underline{F}_2(j\omega_0)| = \frac{A}{2m}$
- $\arg(\underline{F}_2(j\omega_0)) = -90^\circ$

Grâce à ces résultats, on peut extraire une méthode pour trouver m et ω_0 lors d'un essai harmonique: Faire varier la fréquence jusqu'à obtenir un déphasage de -90° . Alors la fréquence qui correspond à ce déphasage est la fréquence de coupure f_0 .

Donc $\omega_0 = 2\pi f_0$. De plus, on sait qu'à la pulsation de coupure, l'amplification vaut $\frac{A}{2m}$. Il suffit de mesurer $\frac{S}{E}$ à cette pulsation et on peut en déduire m :

$$\frac{S}{E} = \frac{A}{2m} \Leftrightarrow m = \frac{A}{2} \times \frac{1}{\frac{S}{E}}$$

3.2 *Travail expérimental*

3.2.1 Tracé de la caractéristique statique

Comme dit dans l'énoncé de TP, nous appliquons un signal carré de très faible fréquence(500mHz) et on mesure la sortie lorsque celle-ci atteint son régime permanent pour plusieurs valeurs d'entrée :

- **Système 1**

Amplitude d'entrée (V)	Amplitude de sortie (V)
-9.25	-12.4
-8.25	-12.6
-7.25	-12.4
-6.25	-10.9
-5.25	-9
-4.2	-7.4
-3.15	-5.5
-2.05	-3.65
-2	-3.65
-1.55	-2.75
0.95	2.72
1.45	3.60
2	3.65
2.95	5.5
3.95	7.325
4.875	9
5.8	10.9
7	12.8
7.87	12.8
9	12.8

Et voici le tracé de la caractéristique statique :



Grâce à cette caractéristique statique, on peut mesurer l'amplification statique, qui est la pente de la droite dans le domaine de linéarité ($D = [-7.4; 7.3]$), qui est délimité par les pointillés en vert. On voit clairement sur le graphe que $A \approx 1.8$, ce qui confirme nos résultats précédents.

On peut confirmer ceci en calculant le coefficient directeur entre les points $(2.95, 5.5)$ et $(-2, -3.65)$.

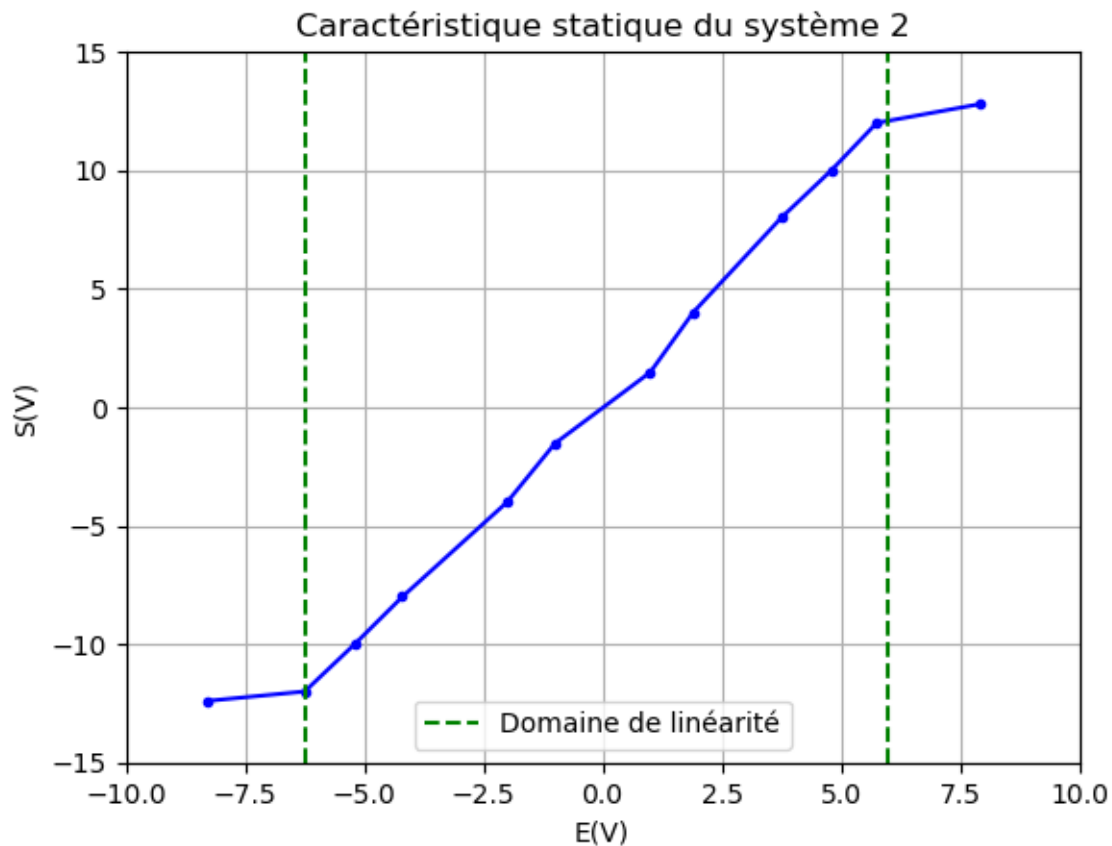
Ainsi $A = \frac{5.5 - (-3.65)}{2.95 - (-2)} = 1.84 \approx 1.8$.

De plus, on peut expliquer le domaine de linéarité par le fait que les composants du système 1 (Amplificateurs opérationnels) ont une tension V_{sat} de saturation maximale. Si on met en entrée une tension trop élevée, l'AOP ne pourra pas l'amplifier assez vite et la sortie ne pourra pas dépasser V_{sat} .

• Système 2

Amplitude d'entrée (V)	-8.3	-6.25	-5.2	-4.2	-2	-1	1	1.9	3.75	4.8	5.75	7.93
Amplitude de sortie (V)	-12.4	-12	-10	-8	-4	-1.53	1.475	4	8	10	12	12.8

Et voici le tracé de la caractéristique statique :



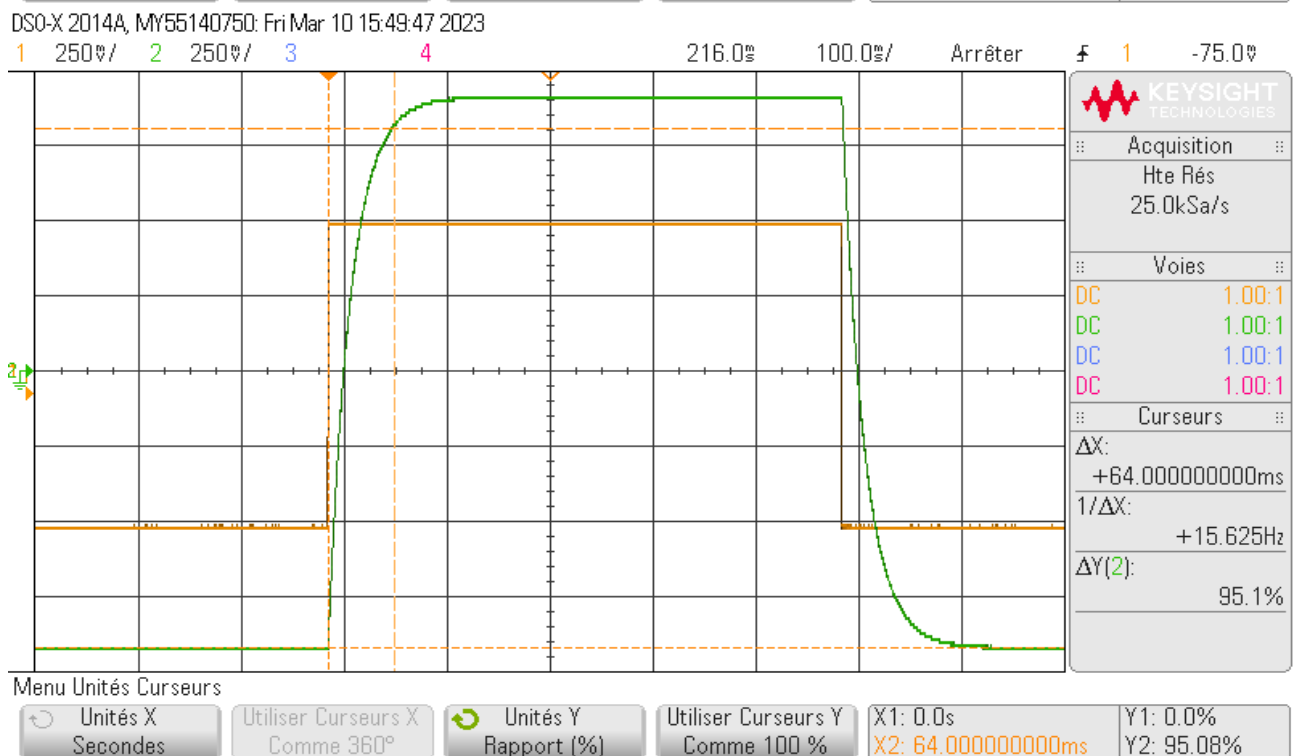
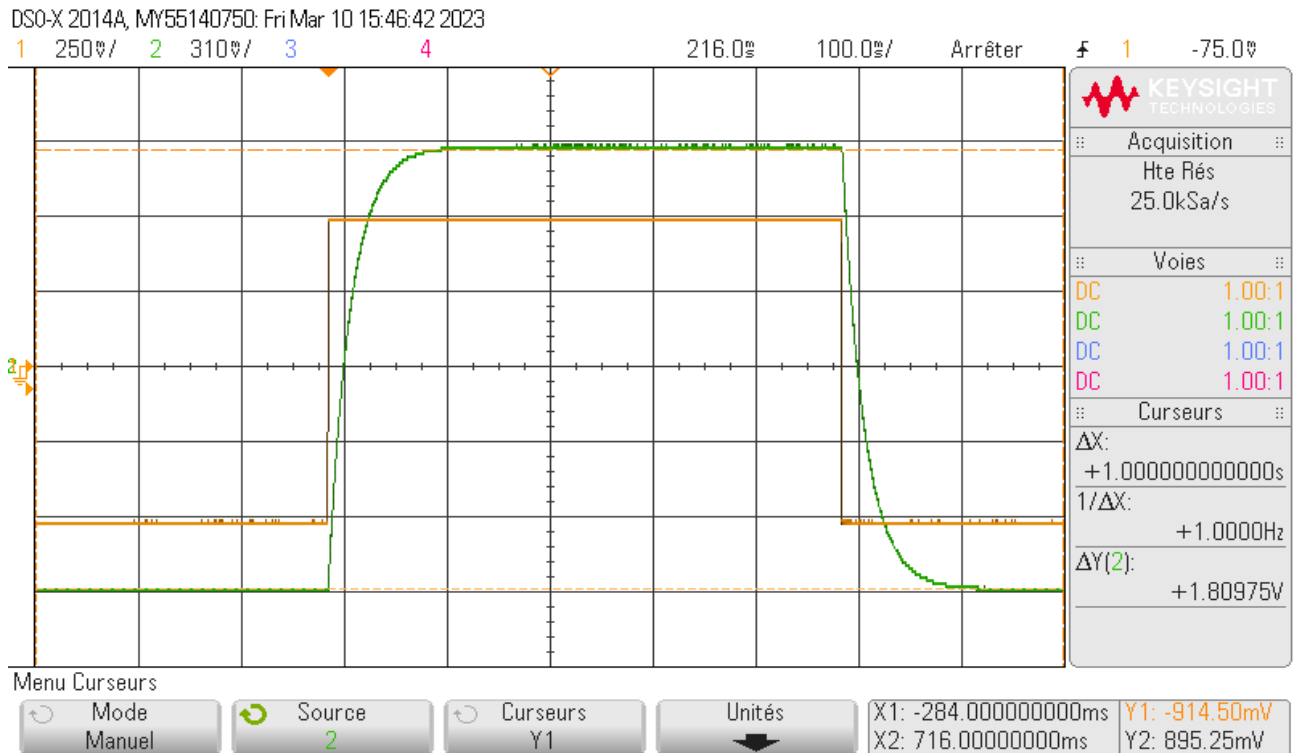
Grâce à cette caractéristique statique, on peut mesurer l'amplification statique, qui est la pente de la droite dans le domaine de linéarité ($D = [-6.25; 6]$), qui est délimité par les pointillés en vert. On voit clairement sur le graphe que $A \approx 2$, ce qui confirme nos résultats précédents.

On peut confirmer ceci en calculant le coefficient directeur entre les points $(4.8; 10)$ et $(-6.25, -12)$. Ainsi $A = \frac{10 - (-12)}{4.8 - (-6.25)} = 1.99 \approx 2$. Le domaine de linéarité est expliqué par les mêmes raisons que pour le système 1.

3.2.2 Identification:

• Système 1

Essai indiciel: On applique un signal carré de fréquence 1Hz et d'amplitude 1V pour mesurer l'amplification statique et un signal carré de fréquence 15Hz de façon à observer à la fois le régime transitoire et le régime permanent, voici ce que l'on obtient :



- A : D'après la première capture et des curseurs, avec V_s en vert et V_e en orange on a :
 $A = \frac{\Delta S}{\Delta E} = \frac{1.81}{1} = 1.81$ qui correspond à la valeur que nous avons trouvée grâce à la caractéristique statique.
- τ : D'après la seconde capture, le temps de réponse à 5 % est de 64ms (voir ΔX dans l'onglet "Curseurs").

Or comme le système étudié est d'ordre 1, alors on sait aussi que :

$$t_{r5\%} = 3\tau \Leftrightarrow \tau = \frac{t_{r5\%}}{3} = \frac{64}{3} = 21.3\text{ms.}$$

Ainsi on a
$$F_1(p) = \frac{1.81}{1+0.0213p}$$

Essai harmonique: Similairement à la section 2.2, on retrouve A à très basse fréquence en faisant l'opération suivante : $A = \frac{\Delta S}{\Delta E} = 1.79 \approx 1.81$ qui est la même valeur qu'à l'essai indiciel. De plus, à un déphasage φ de -45° , on trouve la pulsation de coupure $f_0 = 7.5\text{Hz}$ donc $\omega_0 = 2\pi f_0 = 47.12$ rad/s or $\tau = \frac{1}{\omega_0} = 0.0212\text{s}$ qui correspond à la valeur de τ trouvée grâce à l'essai indiciel.

• Système 2

Essai indiciel: On applique un signal carré de fréquence 2Hz et d'amplitude 1V pour observer le régime transitoire et le régime permanent. On mesure ensuite l'amplitude du premier dépassement:





On observe donc que le premier dépassement dépasse de 15.7% la valeur finale. Il suffit ensuite d'utiliser l'abaque qui relie l'amplitude du premier dépassement au coefficient d'amortissement. Nous trouvons $m = 0.5$. De plus avec le deuxième abaque et le temps de réponse à 5% (deuxième capture d'écran, $t_{r5\%} = 112\text{ms}$), on récupère le temps de réponse à 5% réduit :

$$t_{r5\%}\omega_0 = 5 \Leftrightarrow \omega_0 = \frac{5}{112 \cdot 10^{-3}} = 44.6 \text{ rad/s}.$$

$$\text{Ainsi on a } F_2(p) = \frac{2}{1 + \frac{p}{44.6} + (\frac{p}{44.6})^2}.$$

Essai harmonique: Similairement à la section 2.2, on retrouve A à très basse fréquence en effectuant l'opération suivante :

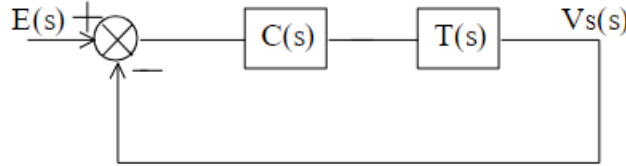
$A = \frac{\Delta S}{\Delta E} = 2.008 \approx 2$ qui est la même valeur qu'à l'essai indiciel. De plus, à un déphasage φ de -90° , on trouve la pulsation de coupure $f_0 = 7.57\text{Hz}$, donc $\omega_0 = 2\pi f_0 = 47.4 \text{ rad/s}$. Mais on sait aussi qu'à ω_0 , $\frac{S}{E} = \frac{A}{2m}$ or $\frac{S}{E} = 2$ à ω_0 donc finalement, on obtient $1 = \frac{1}{2m} \Leftrightarrow m = 0.5$ ce qui confirme nos résultats suite à l'essai indiciel.

4 Calcul d'un correcteur et simulations

Nous avons désormais identifié les mesuré les éléments caractéristiques des deux systèmes. Cependant ces systèmes ne sont pas encore asservis.

Désormais nous allons calculer un correcteur qui permettra d'asservir nos deux systèmes.

On désire asservir le système suivant :



4.1 Système 1

4.1.1 Correcteur proportionnel

On considère dans un premier temps un correcteur proportionnel $C(p) = K > 0$ et le système 1 qui est modélisé par une fonction de transfert du premier ordre $T(s) = F_1(s) = \frac{A}{1+\tau p}$.

- Calculons la Fonction de Transfert en Boucle Fermée (FTBF) grâce à la formule de Black :

$$FTBF = \frac{K \times \frac{A}{1+\tau p}}{1 + K \times \frac{A}{1+\tau p}} = \frac{KA}{1+\tau p + KA} = \frac{\frac{KA}{1+KA}}{1 + \frac{\tau}{1+KA}p} = \frac{K_{BF}}{1+\tau_{BF}p}$$

- Calculons désormais l'erreur statique et le temps de réponse à 5% :

D'après le théorème de la valeur finale :

$$\epsilon_s = \lim_{t \rightarrow \infty} \epsilon(t) = \lim_{p \rightarrow 0} p \epsilon(p) \text{ or } \frac{\epsilon(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{KA}{1+\tau p}} \text{ et } E(p) = \frac{E_0}{p} \text{ donc en injectant :}$$

$$\epsilon_s = \lim_{p \rightarrow 0} p \times \frac{E_0}{p} \times \frac{1}{1 + \frac{KA}{1+\tau p}} = \frac{E_0}{1+KA}$$

Application numérique pour $K = 1$ et $A = 1.81$: $\epsilon_s = \frac{E_0}{1+1.81} = 0.35E_0 = \boxed{35\%}$

- Pour un système du premier ordre, le temps de réponse à 5 % vaut 3τ , en particulier ici :

$$t_{r5\%} = 3\tau_{BF} = \frac{3\tau}{1+KA} = \frac{3 \times 0.0213}{1+1.81} = \boxed{22.74\text{ms}}$$

On remarque que le temps de réponse à cinq pourcents du système 1 est trois fois plus rapide en étant bouclé que en boucle ouverte. Cependant, l'erreur statique est ici de 35% ce qui n'est pas du tout satisfaisant.

Cherchons les valeurs de K pour que le système admette une erreur statique de 10% puis 1% et leurs temps de réponse à 5% correspondants :

On cherche $\epsilon_s = 10\%$. Autrement dit : $\epsilon_s = 0.1E_0$. Mais aussi d'après les calculs précédents :

$$\epsilon_s = \frac{E_0}{1+KA} = 0.1E_0 \Leftrightarrow 1 + K \times 1.81 = 10 \Leftrightarrow K = 4.97$$

Pour $K = 4.97$, $t_{r5\%} = 3\tau_{BF} = 6.39\text{ms}$

On cherche $\epsilon_s = 1\%$. De la même manière, on trouve $K = 54.7$ et $t_{r5\%} = 0.64\text{ms}$

- On désire avoir un système 5 fois puis 50 fois plus rapide qu'en boucle ouverte : calculons les valeurs de K correspondantes :

$$\text{Système 5 fois plus rapide} \Leftrightarrow t_{r5\%_{BF}} = \frac{t_{r5\%_{BQ}}}{5} \Leftrightarrow \frac{3\tau}{1+KA} = \frac{3\tau}{5} \Leftrightarrow K = 2.2$$

Donc pour $K = 2.2$, on trouve $t_{r5\%_{BF}} = 12.8\text{ms}$

$$\text{Erreur statique : } \epsilon_s = \frac{E_0}{1+2.2 \times 1.81} = 0.2E_0 = 20\%$$

$$\text{Système 50 fois plus rapide} \Leftrightarrow t_{r5\%_{BF}} = \frac{t_{r5\%_{BQ}}}{50} \Leftrightarrow \frac{3\tau}{1+KA} = \frac{3\tau}{50} \Leftrightarrow K = 27.2$$

Donc pour $K = 27.2$, on trouve $t_{r5\%_{BF}} = 1.27\text{ms}$

$$\text{Erreur statique : } \epsilon_s = \frac{E_0}{1+27.2 \times 1.81} = 0.02E_0 = 2\%$$

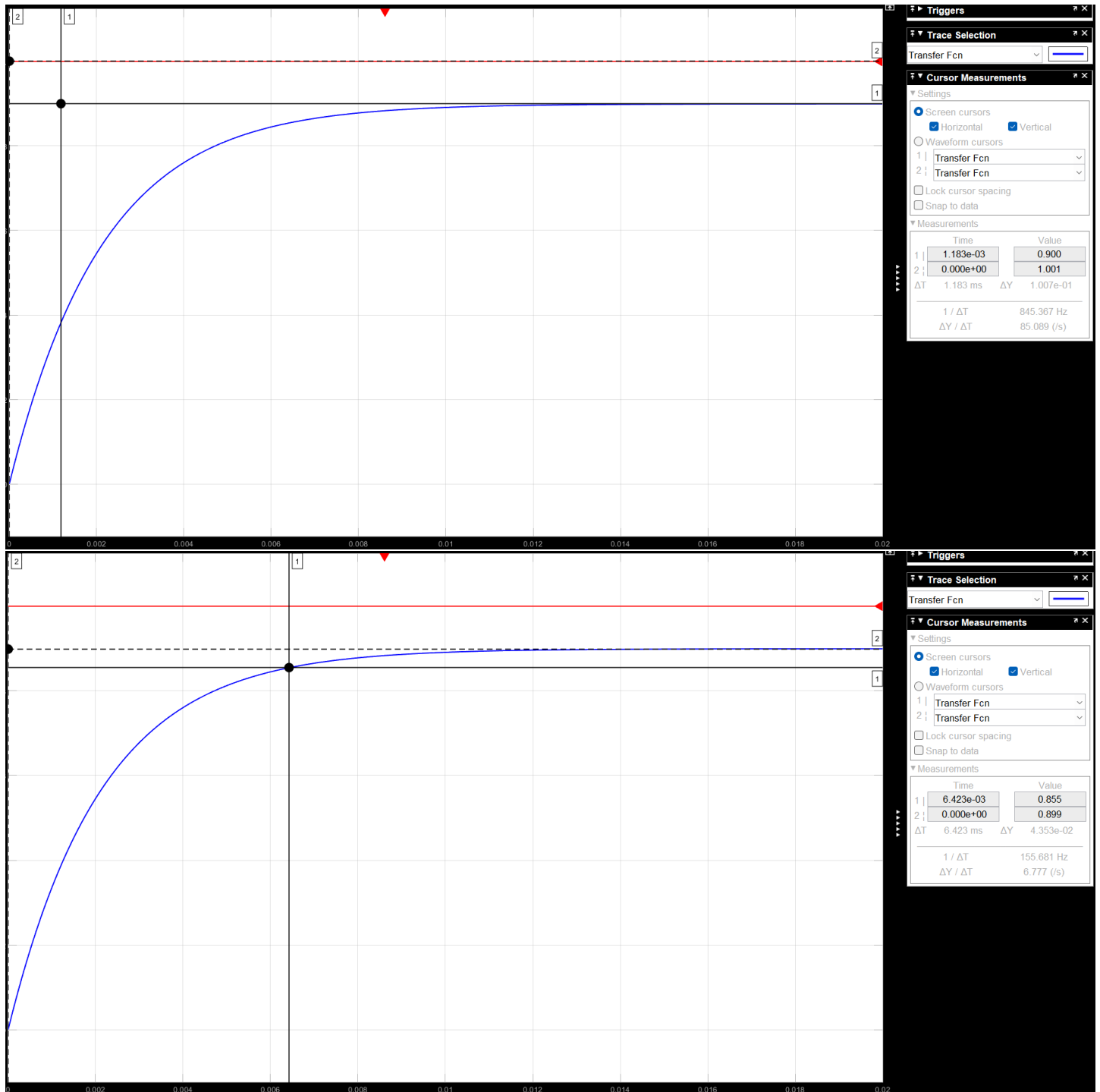
Résumons ainsi ces calculs sous forme de tableau :

K	$t_{r5\%}(\text{ms})$	ϵ_s (%)
1	22.74	35
4.97	6.39	10
54.7	0.64	1
2.2	12.8	20
27.2	1.27	2

Simulation

Dans cette partie, nous avons utilisé le logiciel "Simulink" pour tracer la réponse indicielle de l'asservissement pour les cinq valeurs de K calculées précédemment.

- $K = 4.97$

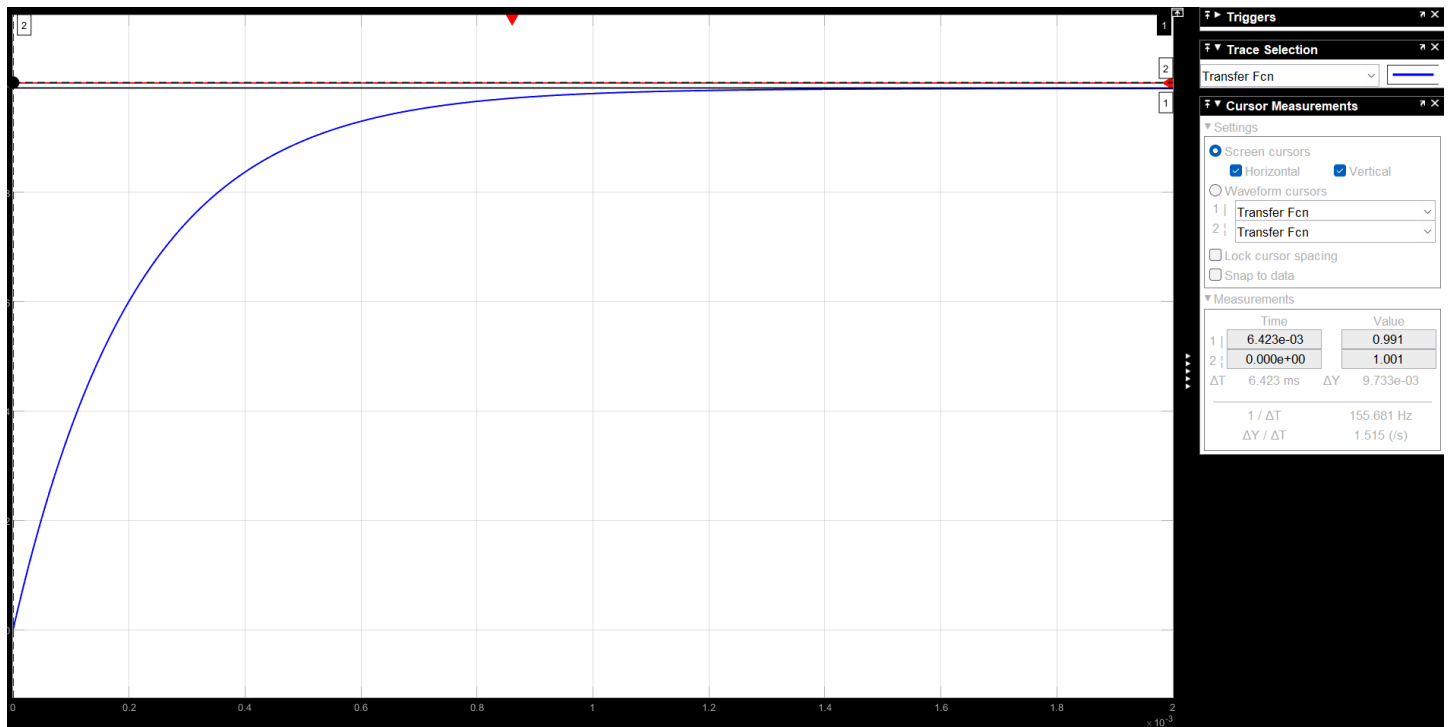


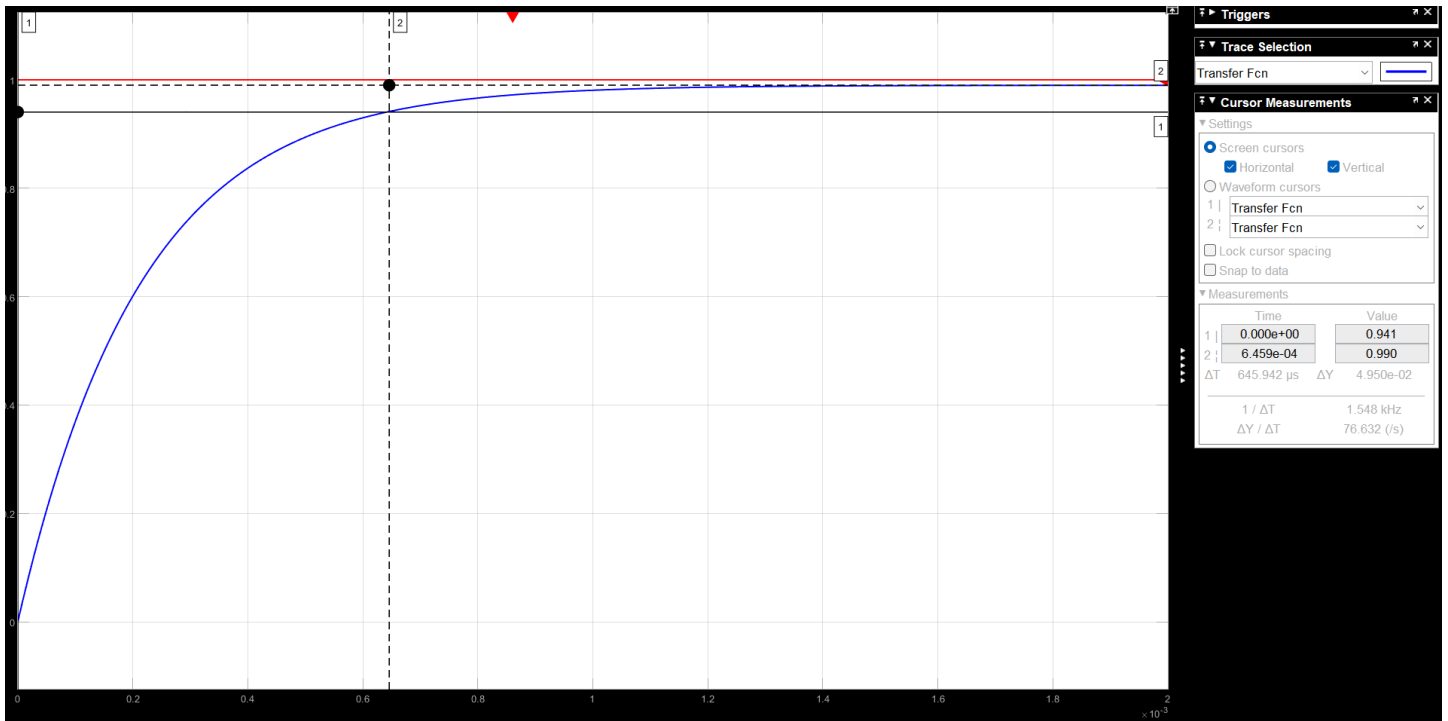
L'erreur statique est représentée comme étant l'écart entre les deux curseurs horizontaux sur le premier graphe. On lit grâce aux valeurs du curseur que l'échelon atteint 1 et la réponse indicielle atteint 0.9 en régime permanent (la simulation est assez longue pour voir le régime permanent). L'erreur statique est donc de 10% en lisant la valeur de ΔY et en multipliant par 100 cette valeur pour l'avoir en pourcent.

De plus, on peut lire le temps de réponse à 5% sur le deuxième graphe : en effet, nous avons placé un curseur horizontal à 95% de la valeur finale de la réponse indicielle soit à $0.95 \times 0.9 = 0.855$. Il suffit ensuite de placer un premier curseur vertical au tout début de la simulation (ici à $t = 0$) et d'en mettre un deuxième au niveau du croisement entre la réponse indicielle et le curseur horizontal. On trouve graphiquement $t_{r5\%} = 6.42\text{ms}$ en lisant la valeur de ΔT .

Ainsi les valeurs trouvées en simulation sont quasiment égales (écart nul entre les erreurs statiques et écart de 0.03 ms entre les deux temps de réponse soit un écart de 0.46% qui peut s'expliquer par de légères erreurs de lecture graphique).

- $K = 54.7$

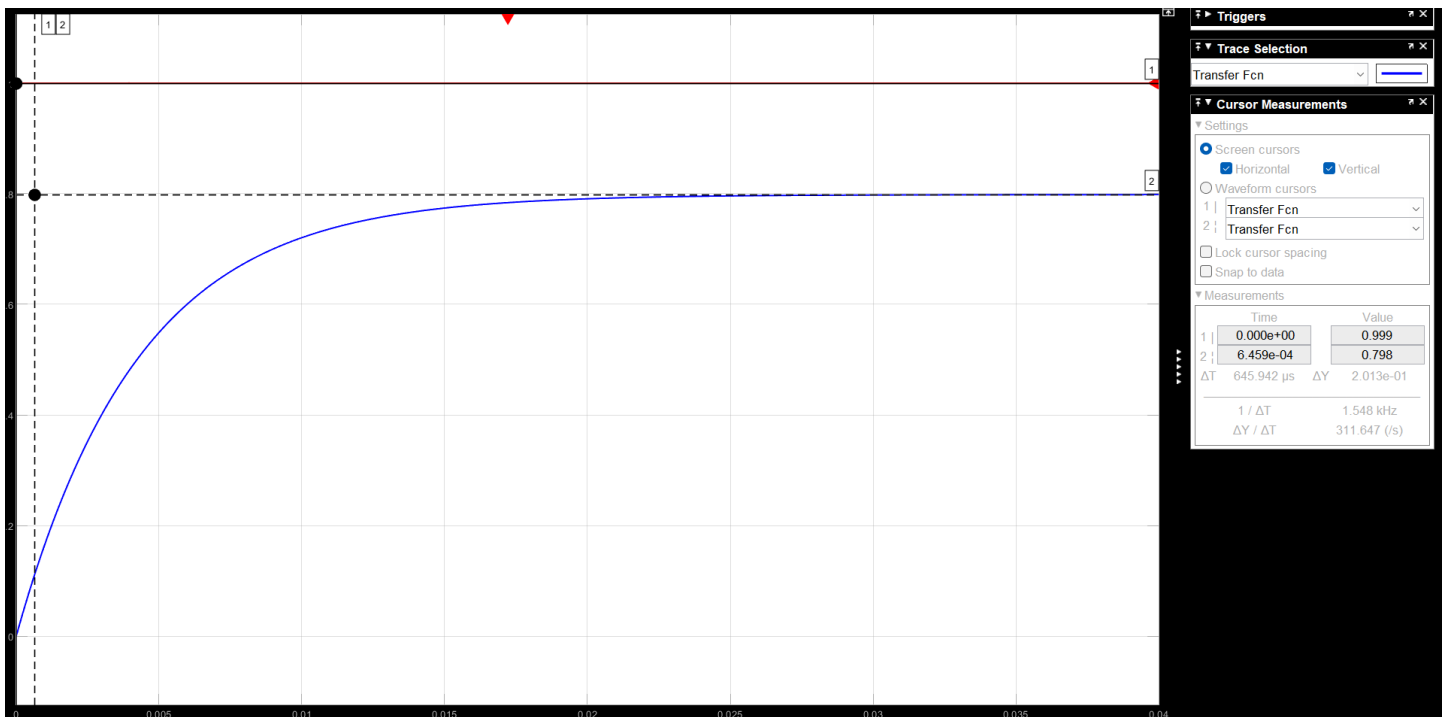


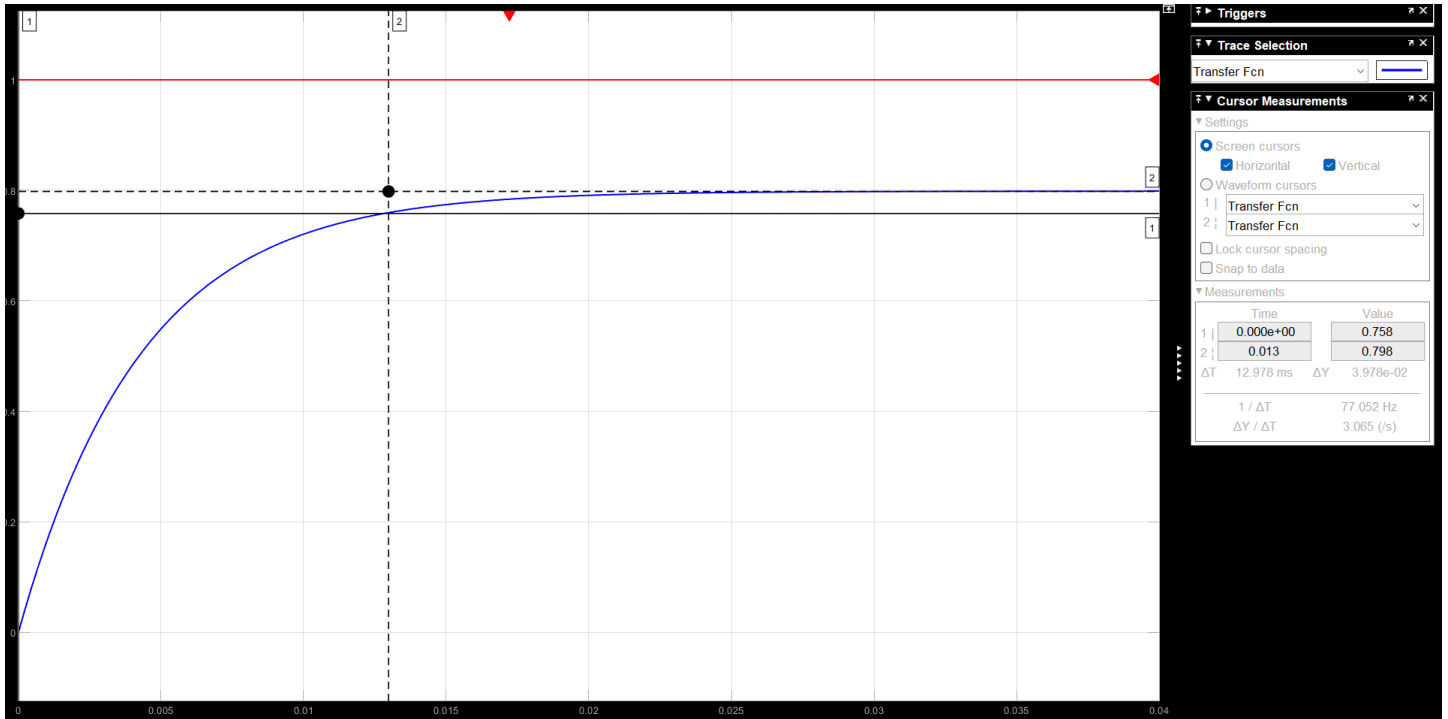


Par la même méthode que précédemment, on trouve comme erreur statique 0.9733% et comme de temps de réponse à cinq pourcents de 0.646ms.

Cette fois-ci, on attendait une erreur statique de 1% mais la valeur mesurée est légèrement inférieure de 2.67%. Cette différence s'explique de la difficulté d'être précis pour mesurer une erreur statique de 1% sur le graphe.

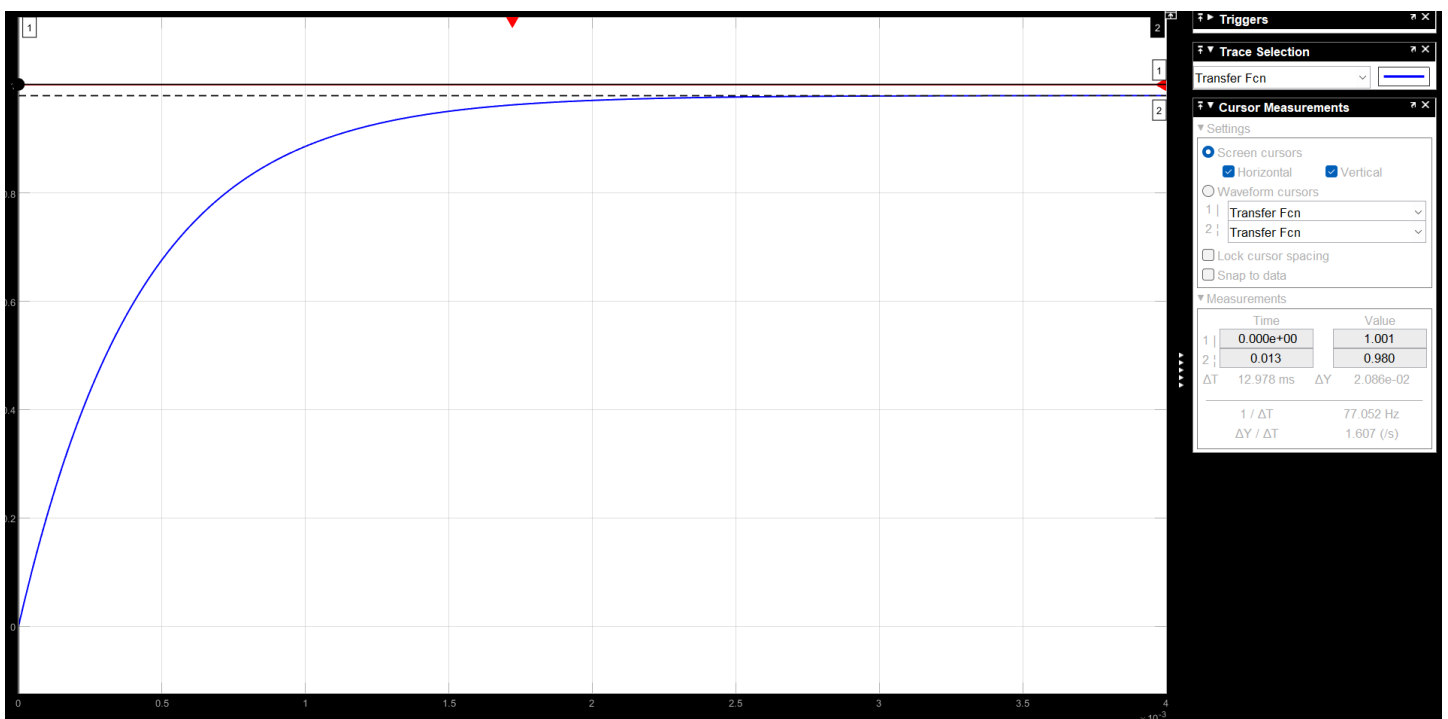
- $K = 2.2$

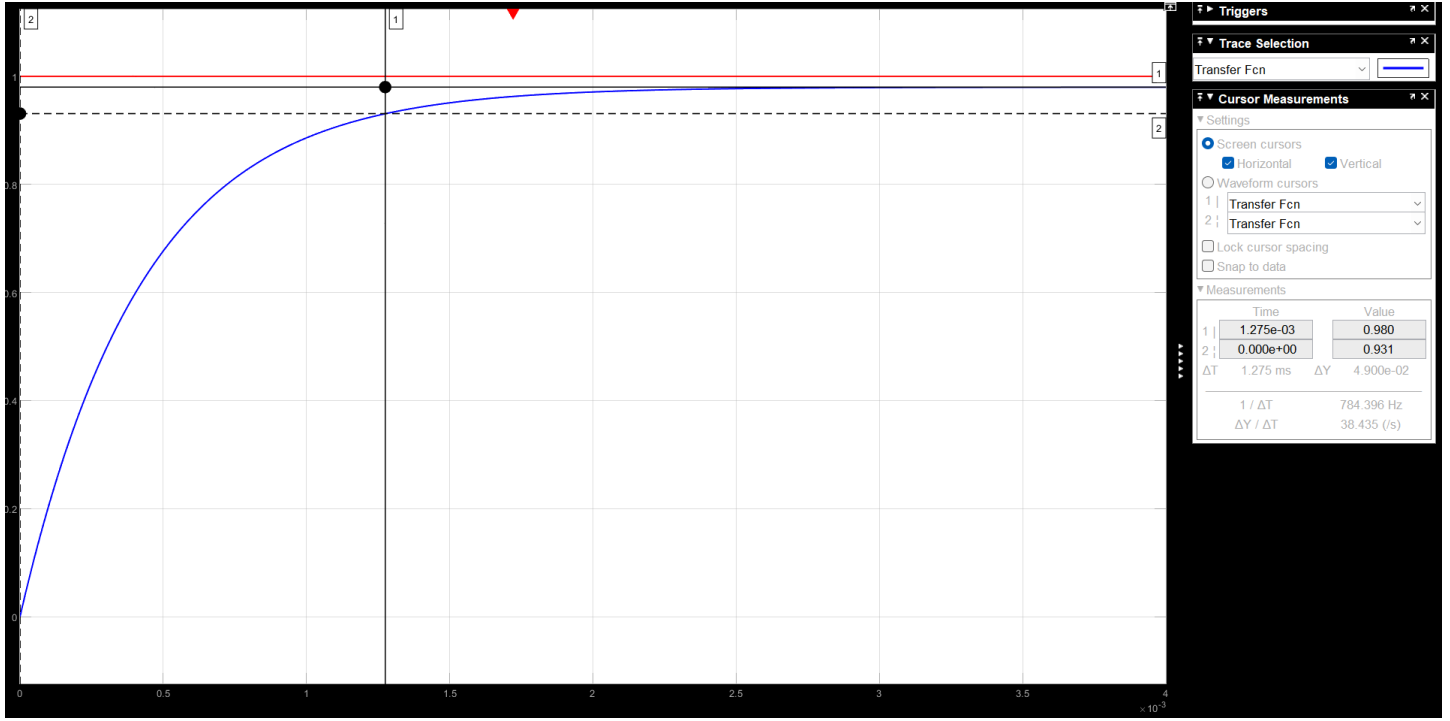




En utilisant la même méthode que précédemment, on mesure une erreur statique $\epsilon_s = 20.1\%$ et un temps de réponse à cinq pourcents $t_{r5\%} = 12.98\text{ms}$. Les valeurs mesurées sont de nouveau très proches, (écart de 0.5% entre les erreurs statiques et de 1.4% entre les temps de réponse à cinq pourcents) les légers écarts sont liés à la précision de lecture du graphique.

- $K = 27.2$





Enfin, pour la dernière valeur de K , on mesure une erreur statique $\epsilon_s = 2.09\%$ et un temps de réponse à cinq pourcents $t_{r5\%} = 1.27\text{ms}$. Les valeurs mesurées sont égales pour les temps de réponse à cinq pourcents, et différentes de 4.5% pour les erreurs statiques. Cette erreur est plus élevée car le temps de réponse est très court en comparaison avec la durée de la réponse indicielle, ce qui rend difficile une lecture plus précise sur le graphe.

4.1.2 Correcteur intégral

On considère désormais un correcteur intégral $C(p) = \frac{1}{T_i p}$

- Calculons la FTBF de cet asservissement :

$$FTBF = \frac{\frac{A}{T_i p(1+\tau p)}}{1 + \frac{A}{T_i p(1+\tau p)}} = \frac{A}{A + T_i p + T_i \tau p^2} = \frac{1}{1 + \frac{T_i}{A} + \frac{T_i \tau}{A} p^2} = \frac{A_{BF}}{1 + \frac{2z}{\omega_{BF}} + \frac{p^2}{\omega_{BF}^2}}$$

On obtient bien une FTBF de second ordre et, par identification, $A_{BF} = 1$, $\omega_{BF} = \sqrt{\frac{A}{T_i \tau}}$, et

$$\frac{2z}{\omega_{BF}} = \frac{T_i}{A} \Leftrightarrow z = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{T_i}{\tau A}}$$

- Calculons désormais l'erreur statique :

D'après le théorème de la valeur finale : $\epsilon_s = \lim_{t \rightarrow \infty} \epsilon(t) = \lim_{p \rightarrow 0} p \epsilon(p)$ or $\frac{\epsilon(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{1}{T_i p} \frac{A}{(1+\tau p)}}$ et $E(p) = \frac{E_0}{p}$ donc en injectant : $\epsilon_s = \lim_{p \rightarrow 0} p \times \frac{E_0}{p} \times \frac{1}{1 + \frac{1}{T_i p} \frac{A}{(1+\tau p)}} = 0$.

L'erreur statique est donc nulle, ce qui est le principal avantage du correcteur intégral. Cependant,

nous avons montré que la FTBF était de second ordre, et que $z = \frac{1}{2} \sqrt{\tau A} \frac{T_i}{\tau A}$. Donc plus z diminue, donc plus T_i diminue, le système devient plus nerveux et moins amorti alors que si T_i augmente, le système est plus amorti mais moins nerveux.

De plus, on cherche à calculer T_i pour que la réponse indicielle en boucle fermée présente un dépassement de 5%. D'après les abaques, pour un premier dépassement à 5% : $z = 0.7$ et $T_i = (2z)^2 \times \tau A \Rightarrow T_i = (0.7 \times 2)^2 \times 21.3 \cdot 10^{-3} \times 1.81 = 0.0756$. Ainsi, on peut déterminer $\omega_{BF} = \sqrt{\frac{A}{T_i \tau}} = 33.526 \text{ rad/s}$.

Ensuite, d'après la deuxième abaque, pour $z = 0.7$, on récupère le temps de réponse à 5% réduit :

$$t_{r5\%} \omega_{BF} = 3 \Leftrightarrow t_{r5\%} = \frac{3}{\omega_{BF}} = \frac{3}{33.526} = 89 \text{ms}.$$

Simulation