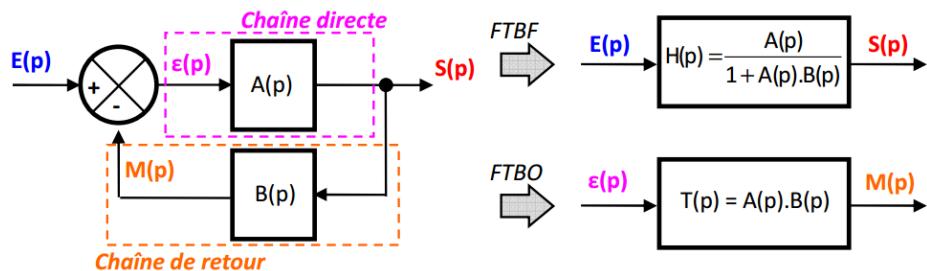


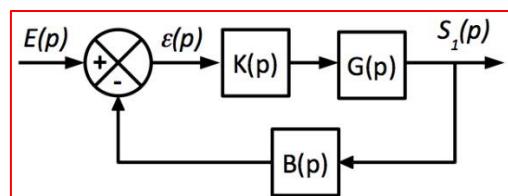
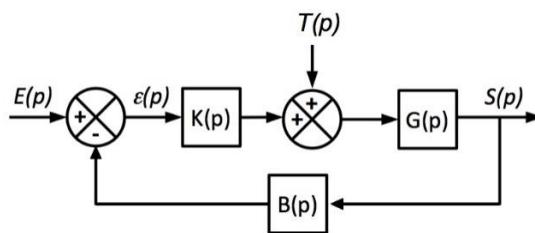
## TD – Etude du téléphérique Vanoise Express

### POINT METHODE :

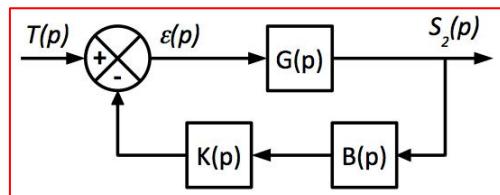
- FTBF/FTBO (Q2/Q10) :



- Principe de superposition (Q2) :



*Schéma-bloc où  $T(p)=0$*



*Schéma-bloc où  $E(p)=0$*

- Détermination graphique des coefficients d'un premier ordre (Q3) :

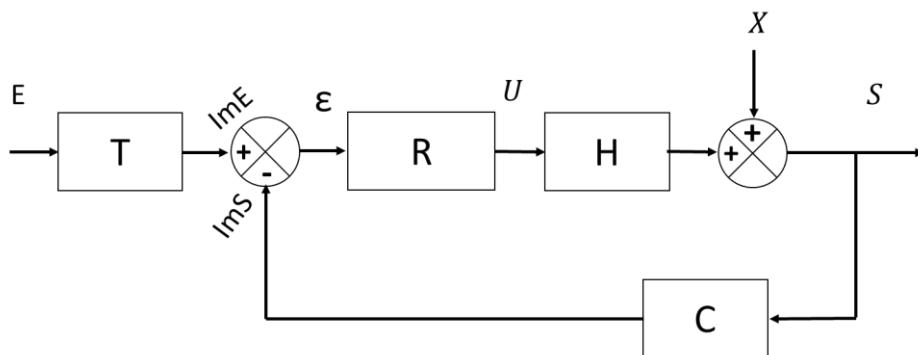
$$K = \frac{s_\infty}{e_0}$$

$$\tau \rightarrow t_{5\%} \simeq 3 \cdot \tau$$

ou

$\tau \rightarrow$  Abscisse du point d'intersection entre la tangent à l'origine et l'asymptote  $s_\infty$

- Relation Transducteur / Capteur (Q5) :



Si [Sortie Processus = Consigne] alors il faut [Image Sortie = Image Consigne].

Dans le cas fréquent où  $T(p)$  et  $C(p)$  sont assimilés à des gains purs :  $C = T$

- Détermination de l'écart en BF en fonction de la classe de la BO et de l'entrée (Q7/Q8/Q9/Q13) :

$X(p)$	Classe 0	Classe 1	Classe 2	Classe 3
	$\epsilon$	$\epsilon$	$\epsilon$	$\epsilon$
$\frac{A}{p}$	$\frac{A}{K_{BO} + 1}$	0	0	0
$\frac{A}{p^2}$	$\infty$	$\frac{A}{K_{BO}}$	0	0
$\frac{A}{p^3}$	$\infty$	$\infty$	$\frac{A}{K_{BO}}$	0

- Tracé de BODE (Q11) :

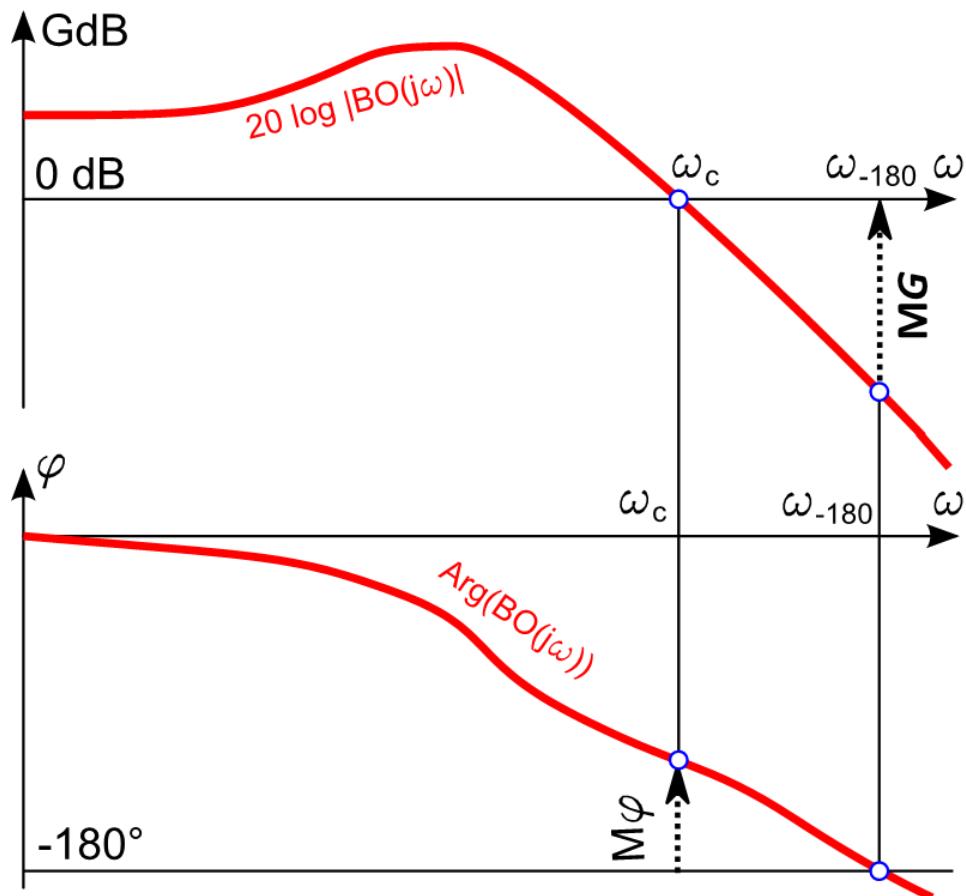
#### Méthodologie de tracé

Pour réaliser le tracé d'un diagramme de Bode, il faut procéder dans l'ordre selon les 5 étapes suivantes :

- Déterminer l'expression du gain en décibels et de la phase en degrés de la fonction de transfert considérée.
- Déterminer la direction des asymptotes quand  $\omega$  tend vers 0 et quand  $\omega$  tend vers  $+\infty$  pour le gain et la phase.
- Déterminer le lieu de l'intersection des asymptotes pour le gain ( $\omega = 1/\tau$ ).
- Réaliser le tracé des asymptotes sur le diagramme.
- Réaliser le tracé réel approximatif en s'aidant des asymptotes.

Pour un diagramme d'ordre 2 avec  $z > 1$  on superpose deux diagrammes d'ordre 1.  
On peut donc aussi se référer à cette méthode sauf si  $z < 1$ .

- Marge de Phase / Marge de Gain (Q12) :



ELEMENTS DE CORRECTION :Q1:

$$G_1(p) = \frac{1}{R + Lp} \quad G_2(p) = k_T \quad G_3(p) = \frac{1}{f + Jp} \quad G_4(p) = k_E$$

Q2:

$$F_1(p) = \frac{2G_1(p).G_2(p).G_3(p)}{1 + 2G_1(p).G_2(p).G_3(p).G_4(p)}$$

$$F_2(p) = \frac{G_3(p)}{1 + 2G_1(p).G_2(p).G_3(p).G_4(p)}$$

Q3:

Modèles d'identification : fonctions du 1<sup>er</sup> ordre

Justifications : tangente à l'origine non nulle + allure exponentielle décroissante

$$F_1(p) = \frac{0.1725}{1 + 0.47 \cdot p} \quad F_2(p) = \frac{5.8 \cdot 10^{-4}}{1 + 0.47 \cdot p}$$

Q4:

$$B = \frac{K_1}{K_2} = 297,4 \text{ N.m/V}$$

$$D = K_2 = 5,8 \cdot 10^{-4} \text{ rad/s.N.m}$$

$$T = \tau_2 = 0,47 \text{ s}$$

Q5:

$$E = \frac{D}{2} \cdot k \quad E = 0,1 \text{ m}$$

$$F = \frac{\mu}{E} \quad F = 7,16 \text{ V.s/m}$$

**Q6 :**

La fonction de transfert en boucle ouverte est du 1<sup>er</sup> ordre → système bouclé stable

**Q7 :**

Tableau des écarts →  $\varepsilon'_s = \frac{V_0}{1 + C_0 \cdot A' \cdot B \cdot G}$        $\varepsilon'_s = 4.286 m/s$

**Q8 :**

$$\varepsilon''_s = \frac{Cr_0 \cdot G}{1 + C_0 \cdot A' \cdot B \cdot G}$$

$$C_{r0} = -7270 N.m \rightarrow \varepsilon''_s = -0.156 m/s$$

$$C_{r0} = +7460 N.m \rightarrow \varepsilon''_s = +0.160 m/s$$

**Q9 :**

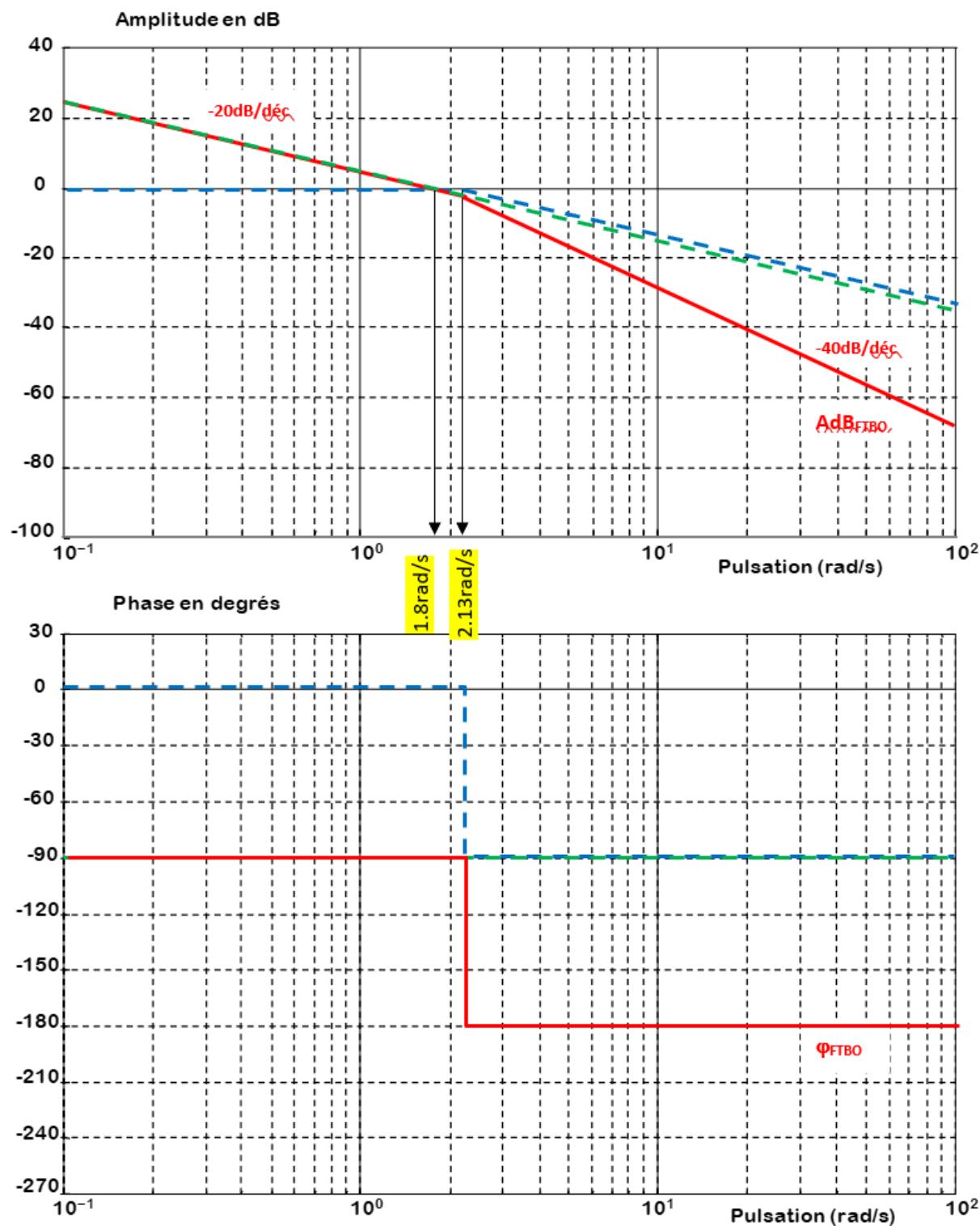
$$\text{Descente des « Arcs » : } \varepsilon'_s = 4.13 m/s$$

$$\text{Montée vers « La Plagne » : } \varepsilon'_s = 4.46 m/s$$

Le critère « **Ecart statique** en vitesse en présence d'une perturbation échelon » n'est pas vérifié car pour annuler cette erreur statique il faudrait un **gain C<sub>0</sub> infini**

**Q10 :**

$$FTBO(p) = \frac{C_i \cdot A' \cdot B \cdot G}{p \cdot (1 + T \cdot p)} \quad FTBO(p) = \frac{1.8}{p \cdot (1 + 0.47 \cdot p)}$$

**Q11 :****Q12 :**

$$M\phi \geq 45^\circ \rightarrow \omega_{0dB} \geq 2,13 \text{ rad/s} \text{ donc } \frac{C_i A'_{B,G}}{\sqrt{2}} \leq 2,13 \text{ rad/s} \Rightarrow C_i \leq 1,67$$

Tant que  $C_i$  n'est pas trop petit, le critère de « Pulsion de coupure en boucle ouverte » sera respectée.

**Q13 :**

$$\varepsilon'_s = 0$$

$$\varepsilon''_s = 0$$

$$\varepsilon_s = 0$$

L'écart statique est **nul** donc le critère est vérifié.

**Q14 :**

Tableau des écarts  $\rightarrow \varepsilon_v = \frac{1}{C_i \cdot A' \cdot B \cdot G}$

L'erreur de traînage devant être nulle,  $C_i$  doit tendre vers **l'infini**, ce qui est **irréaliste**.