## 1 Lezione del 28-04-25

## 1.1 Diagrammi di Nyquist

Vediamo quindi l'ultimo strumento che sfrutteremo per poi progettare i regolatori, cioè i diagrammi di Nyquist. Questi rappresentano la forma polare della risposta in frequenza associata alla funzione di trasferimento di un sistema lineare G(s).

Tracciare un diagramma di Nyquist significherà quindi tracciare una curva sul piano complesso paramaterizzata dalla pulsazione (o frequenza).

Avremo che:

- L'asse delle ascisse riporta i valori di  $\operatorname{Re}(G(j\omega))$ ;
- L'asse delle ordinate riporta i valori di  $\operatorname{Im}(G(j\omega))$ ;
- Tutti gli assi sono espressi in scala lineare.

Il diagramma di Nyquist non prevede l'addittività dei termini elementari. Per pulsazioni elevate non riesce a specificare nel dettaglio l'andamento della risposta armonica quando il modulo tende a diventare piccolo.

Altre proprietà dei diagrammi di Nyquist sono:

- I diagrammi sono graduati in funzione della pulsazione  $\omega$ ;
- I diagrammi polari sono utili per lo studio della stabilità dei sistemi in retroazione, attraverso il cosiddetto criterio di stabilità di Nyquist;
- Se conosciamo la funzione di trasferimento G(s), il diagramma polare si può tracciare per punti separando le parti reali e immaginarie di  $G(j\omega)$  e determinandone i valori corrispondenti a certi valori di  $\omega$ , cioè dicendo:

$$G(s) \xrightarrow{s=j\omega} G(j\omega), \quad \omega = 0, 1, 10, \dots$$

## 1.1.1 Tracciamento del diagramma di Nyquist

Vediamo quindi nel dettaglio come tracciare il diagramma di Nyquist. Avremo effettivamente la possibilità di sfruttare 2 metodi:

1. Per il primo metodo partiremo dalla funzione di trasferimento in forma generica:

$$G(j\omega) = K \frac{(j\omega - z_1)...(j\omega - z_m)}{(j\omega - p_1)...(j\omega - p_n)}$$

e la divideremo in parte reale e complessa:

$$\begin{cases} \operatorname{Re}\left(G(j\omega)\right) = K \frac{M_{z1}...M_{zm}}{M_{p1}...M_{pn}} \\ \operatorname{Im}\left(G(j\omega)\right) = \phi_{z1} + ... + \phi_{zm} - \phi_{p1} - ... - \phi_{pn} \end{cases}$$

$$\implies G(j\omega) = K \frac{M_{z1}...M_{zm}}{M_{p1}...M_{pn}} e^{\theta_{1} - \phi_{1} - \phi_{2} - \phi_{3}}$$

A questo punto devremo solo valutare i vari punti:

$$p_i = (\operatorname{Re}(G(j\omega_i)), \operatorname{Im}(G(j\omega_i))), \quad \omega_i = 0, 1, 10, \dots$$

e collegarli per ottenere il diagramma di Nyquist.

Chiamiamo questo metodo metodo analitico;

2. Per il secondo metodo cercheremo un'approssimazione di tipo *qualitativo*, come avevamo fatto per i diagrammi di Bode.

Supponiamo che il sistema sia di **tipo** zero, cioè poniamo il sistema con funzione di trasferimento:

$$G(s) = K \frac{b_0 + b_1 s + b_2 s^2 + \dots + s^m}{s^h(a_0 + a_1 s + a_2 s^2 + \dots + a_{n-h} s^{n-h})}$$

e imponiamo h = 0.

• A questo punto vorremo trovare il punto a  $\omega = 0$ , dato dal guadagno statico:

$$G(0) = \lim_{\omega \to 0} G(j\omega) = K \cdot \frac{b_0}{a_0}$$

con fase:

$$\begin{cases} \phi_{\omega \to 0} = 0, & G(0) > 0 \\ \phi_{\omega \to 0} = -\pi, & G(0) < 0 \end{cases}$$

per sistemi non di tipo 0, invece, cioè con  $h \neq 0$ , avremo:

$$G(0) = \lim_{\omega \to 0} |G(j\omega)| = \infty$$

con fase:

$$\angle G(j\omega) = \frac{1}{s^h} = -h \cdot \frac{\pi}{2}$$

se  $k_1 > 0$ .

• Potrebbe poi interessarci il punto a  $\omega \to \infty$ , dato da:

$$\lim_{\omega \to \infty} G(j\omega) = \begin{cases} 0, & n > m \\ K, & n = m \end{cases}$$

con fase se n > m:

$$\begin{cases} \phi_{\omega \to \infty} = \frac{1}{s^{n-m}} = -(n-m) \cdot \frac{\pi}{2}, & G(0) > 0 \\ \phi_{\omega \to \infty} = \frac{1}{s^{m-n}} = -(m-n) \cdot \frac{\pi}{2}, & G(0) < 0 \end{cases}$$

e se n=m corrispondente alla fase di K.

A questo punto cerchiamo ulteriori punti per il tracciamento, fra cui ad esempio sono immediati quelli di intersezione con gli assi. Per trovare questi poniamo la parte reale e immaginaria separatamente a 0.

A questo punto basterà raccordare i punti trovati per avere una stima approssimata del diagramma di Nyquist.