

3. Tutorium Systemdynamik und Regelungstechnik

Sommersemester 2013

Institut für Regelungs- und Steuerungssysteme

Stabilitätskriterien Frequenzgangdarstellungen

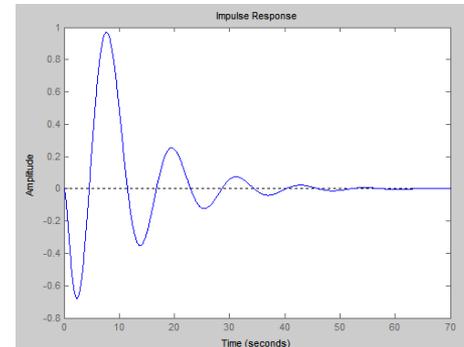
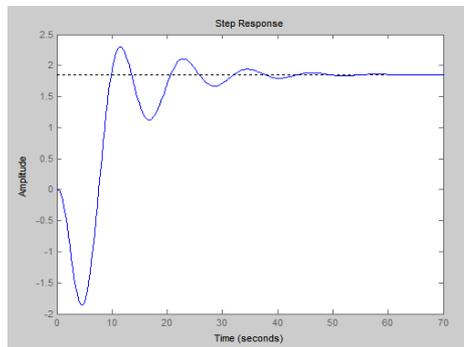
Inhalt und Themen

- **Übersicht der Stabilitätskriterien** (Aufgabe 20)
- Wiederholung der **Frequenzgangdarstellungen** (Nyquistortskurve und Bode-Diagramm) (Aufgabe 16)
- **Zuordnungsaufgabe** (Pole/Nullstellen, Nyquist, Bode, Sprungantwort) (Aufgabe 17)
- Untersuchung auf Stabilität - **Algebraisches Stabilitätskriterium** im zeitdiskreten Bereich (Aufgabe 19)

Grundlagen zur Stabilität

Übertragungsstabilität (BIBO)

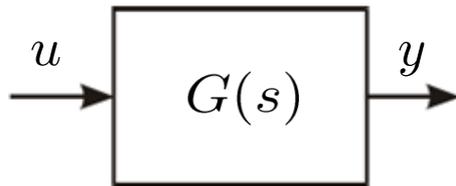
- System heißt **übertragungsstabil**, wenn es auf jede **beschränkte Eingangsgröße** mit einer **beschränkten Ausgangsgröße** antwortet
- Ein LTI-System (gebrochen rationales Übertragungsglied) ist **stabil**, wenn:
 - **Sprungantwort** $h(t)$ für $t \rightarrow \infty$ gegen einen endlichen Endwert strebt
 - **Impulsantwort** $g(t)$ für $t \rightarrow \infty$ nach Null abklingt



- **Pole des Systems** links der imaginären Achse liegen

Untersuchung auf Stabilität (1)

■ Einfaches System:



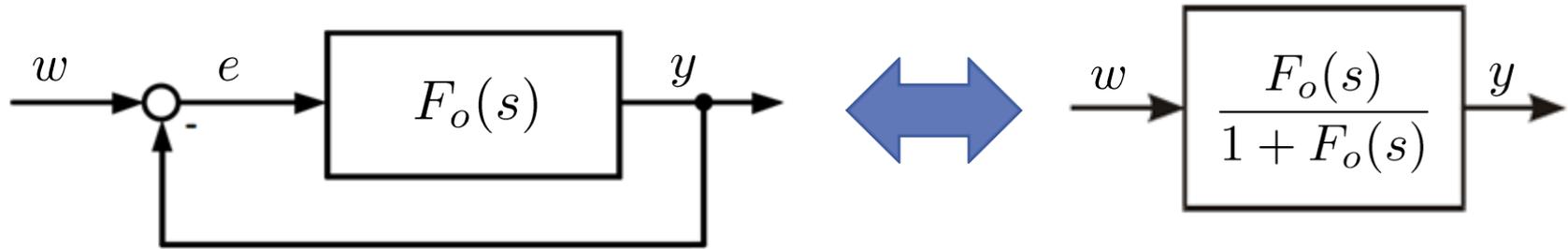
$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{Z(s)}{N(s)}$$

■ System stabil, wenn

- **alle Pole von $G(s)$ links** der imaginären Achse liegen (einen negativen Realteil haben) → Berechnung aller Pole manchmal aufwendig, deshalb:
- Nennerpolynom $N(s)$ ein Hurwitz-Polynom (**Hurwitz-Kriterium**) ist → vgl. später

Untersuchung auf Stabilität (2)

■ Regelkreis:



■ Offener Kreis:

$$F_o(s) = \frac{Y(s)}{E(s)} = R(s) \cdot G(s)$$

■ Geschlossener Kreis:

$$G_w(s) = \frac{Y(s)}{W(s)} = \frac{F_o(s)}{1 + F_o(s)}$$

■ Geschl. Kreis stabil, wenn

alle Pole der **Führungsfükt.** $G_w(s)$ links liegen, d.h. wenn,
 alle Nullstellen der charakteristischen Gleichung $1 + F_o(s)$ **links**
 der imaginären Achse liegen.

→ aufwendig, deshalb: **Algebraische und graphische Stabilitätskriterien**

Untersuchung auf Stabilität

Stabilitätskriterien (1)

■ Algebraisch (Hurwitz-Kriterium):

■ Hurwitz-Kriterium (nicht bei Totzeit!)

Charakteristisches Polynom ($N(s)$ oder $1 + F_o(s)$) wird untersucht:

- **Notwendige Bedingung:**

alle Koeffizienten a_i ($i = 0, \dots, n$) des charakteristischen Polynoms sind positiv.

- **Notwendige und hinreichende Bedingung:**

zusätzlich sind alle Hurwitz-Determinanten D_k ($k = 1, \dots, n$) positiv

$$D_1 = a_{n-1}, \quad D_2 = \begin{vmatrix} a_{n-1} & a_{n-3} \\ a_n & a_{n-2} \end{vmatrix}, \quad D_3 = \begin{vmatrix} a_{n-1} & a_{n-3} & a_{n-5} \\ a_n & a_{n-2} & a_{n-4} \\ 0 & a_{n-1} & a_{n-3} \end{vmatrix}, \dots$$

Untersuchung auf Stabilität

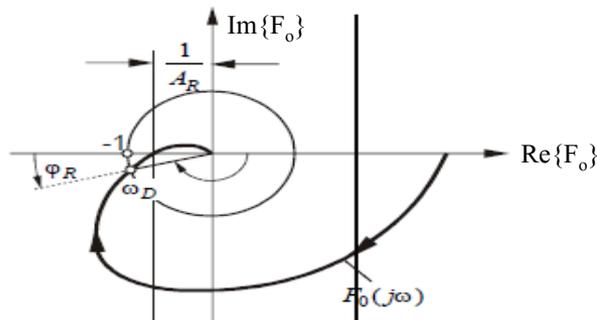
Stabilitätskriterien (2)

- **Graphisch (Nyquist-Kriterium):** $F_o(s)$ wird untersucht!
- **Vorteil:** Vom **offenen Kreis** kann auf die **Stabilität des geschl. Kreises** geschlossen werden und Totzeiten behandelbar!

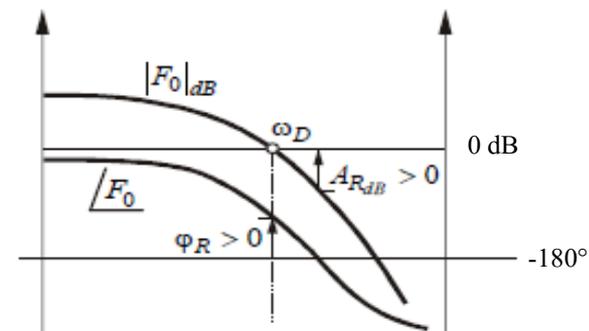
■ Spezielle Form des Nyquist-Kriteriums

- Voraussetzung für Anwendbarkeit:
Maximal 2 Pole im Ursprung, sonst liegen alle Pole von $F_o(s)$ in der linken s-Halbebene

■ Ortskurve von $F_o(s)$



■ Bode-Diagramm von $F_o(s)$



Untersuchung auf Stabilität

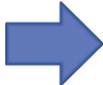
Stabilitätskriterien (3)

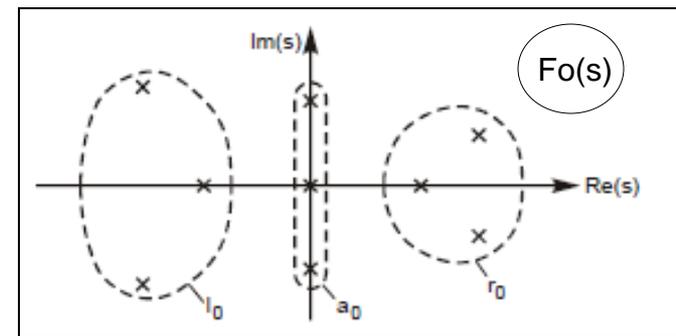
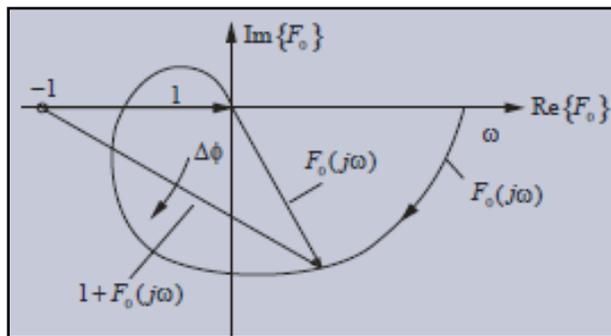
- Allgemeine Form des Nyquist-Kriteriums (in NOK-Darstellung):

- **Geschlossener Kreis stabil**, wenn die stetige Winkeländerung

$\Delta\Phi_{ist}$ vom kritischen Punkt -1 zur $F_o(j\omega)$ -Ortskurve von $\omega \rightarrow 0$

bis $\omega \rightarrow \infty$ den Wert $\Delta\Phi_{stabil} = r_0 \cdot \pi + a_0 \cdot \frac{\pi}{2}$ annimmt.

- D.h. wenn, $\Delta\Phi_{ist} = \Delta\Phi_{stabil}$ erfüllt  **Geschl. Kreis stabil**



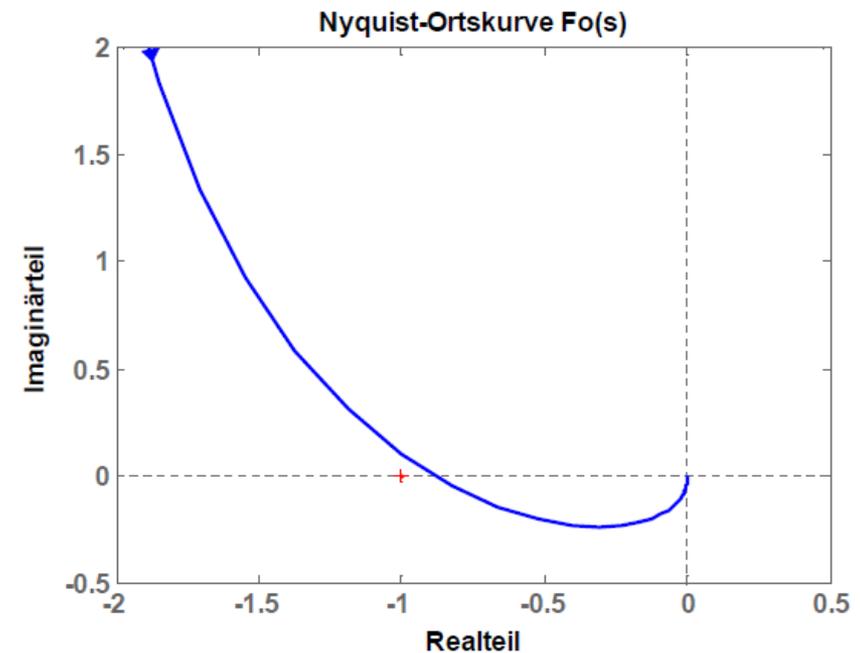
Stabilitätsuntersuchung

Aufgabe 20

Eine Regelstrecke mit der Übertragungsfunktion $G(s) = \frac{s^2 + 5s + 6}{s^3 + 3s^2 - 4s}$

werde zunächst mit einem P-Regler $R(s) = 1$ geregelt. Zum offenen Regelkreis $F_o(s) = G(s)R(s)$ gehört die unten stehende Ortskurve.

- a) **Spezielle Form des Nyquist-Kriteriums**
- b) **Instabilität des geschl. RKes mit Hurwitz-Kriterium und allgemeinen Nyquist-Kriteriums zeigen**



Stabilitätsuntersuchung

Aufgabe 20

- Nun: PD-Regler $R(s) = 4s + 4$

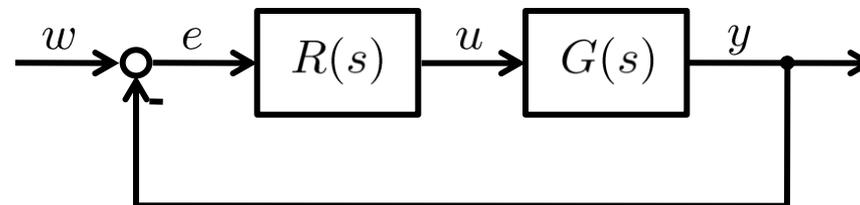
→ **neuer offener und geschlossener Kreis**

- c) Hurwitz-Kriterium zur Stabilitätsuntersuchung des neuen geschlossenen Regelkreises

Mit welcher Form des graphischen Nyquist-Kriteriums ließe sich die Stabilität auch zeigen?

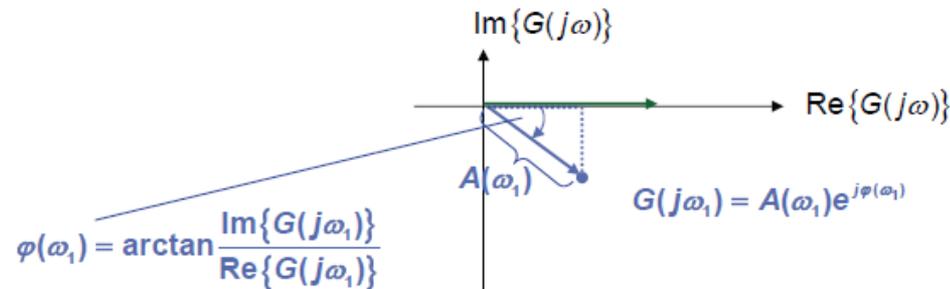
- d) **Stationärer Endwert** der Regelabweichung $e(t)$ und Ausgangsgröße $y(t)$ bei $w(t) = \sigma(t) \rightarrow$ EWS

- e) Ausgangsgröße $y(t)$ für $t = +0 \rightarrow$ AWS

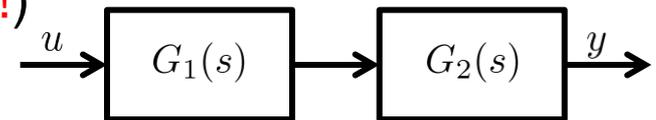


Nyquist-Ortskurve (1)

- Kurve, die durch den Verlauf der Zeigerspitzen von $G(j\omega)$ von $\omega \rightarrow 0$ bis $\omega \rightarrow \infty$ entsteht.
 - Betrag: Länge des Zeigers
 - Phase: eingeschlossener Winkel zwischen Zeiger und reelle Achse



- **Konstruktion:** Betrag und Phase für Anfangs- ($\omega = 0$) und Endpunkte ($\omega = \infty$)
- Nyquist-Kurve bei Reihenschaltung mehrerer Glieder:
 - Multiplikation der Beträge (**umständlich!**)
 - Addition der Phasen



Nyquist-Ortskurve (2)

■ Faustregel für die **Berechnung der Phase**

$$\varphi = \arctan \frac{\operatorname{Im}\{G(j\omega)\}}{\operatorname{Re}\{G(j\omega)\}}$$

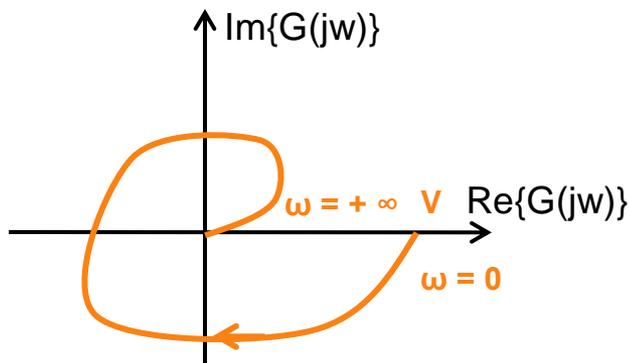
- **P-Glied:** Konstante Phase: 0° , $\Delta\Phi = 0^\circ$
- **I-Glied:** Konstante Phase: -90° , $\Delta\Phi = 0^\circ$
- **D-Glied:** Konstante Phase: $+90^\circ$, $\Delta\Phi = 0^\circ$
- **PT₁-Glied** mit **Pol** in **linker** / **rechter** s-Halbebene:
 Phasendrehung $\Delta\Phi$ von 0° nach **-90°** / **$+90^\circ$**
 - n PT₁-Glieder: $\Delta\Phi = n \cdot (\pm 90^\circ)$
- Übertragungsglied mit **Nullstelle** in **linker** / **rechter** s-Halbebene:
 Phasendrehung $\Delta\Phi$ von 0° nach **$+90^\circ$** / **-90°**
 - n Ü-Glieder mit Nullstelle: $\Delta\Phi = n \cdot (\pm 90^\circ)$
- Bei zusammengesetzten Übertragungsgliedern:
 → **Phase und Phasendrehung aller Glieder addieren**

Nyquist-Ortskurve (3)

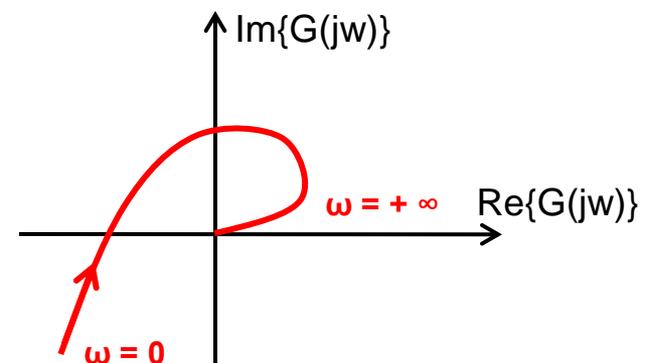
■ Verzögerungsglied 4. Ordnung

$$G(j\omega) = \frac{V}{(j\omega)^q} \cdot \frac{1}{1 + a_1 \cdot (j\omega) + \dots + a_4 \cdot (j\omega)^{4-q}}$$

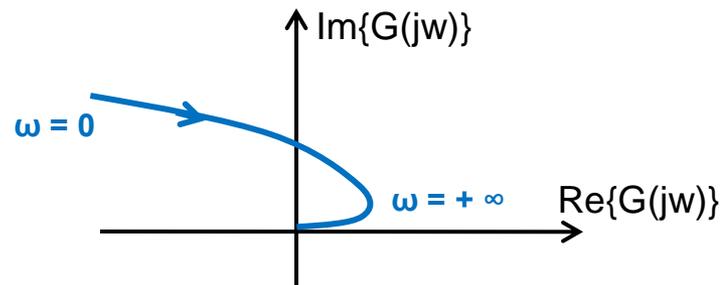
$q = 0$ (P-Verhalten)



$q = 1$ (I-Verhalten)



$q = 2$ (Doppel-I-Verhalten)



Frequenzkennlinie / Bode-Diagramm

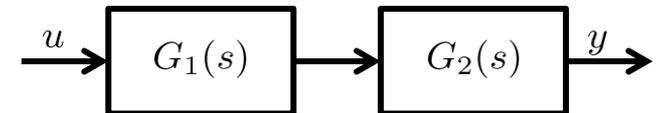
- Getrennte Diagramme für Betrag und Phase von $G(j\omega)$
- Betrag (logarithmisch): $G(j\omega)|_{dB} = 20 \cdot \log |G(j\omega)|$
- Phase:

$$\varphi = \arctan \frac{\text{Im}\{G(j\omega)\}}{\text{Re}\{G(j\omega)\}}$$

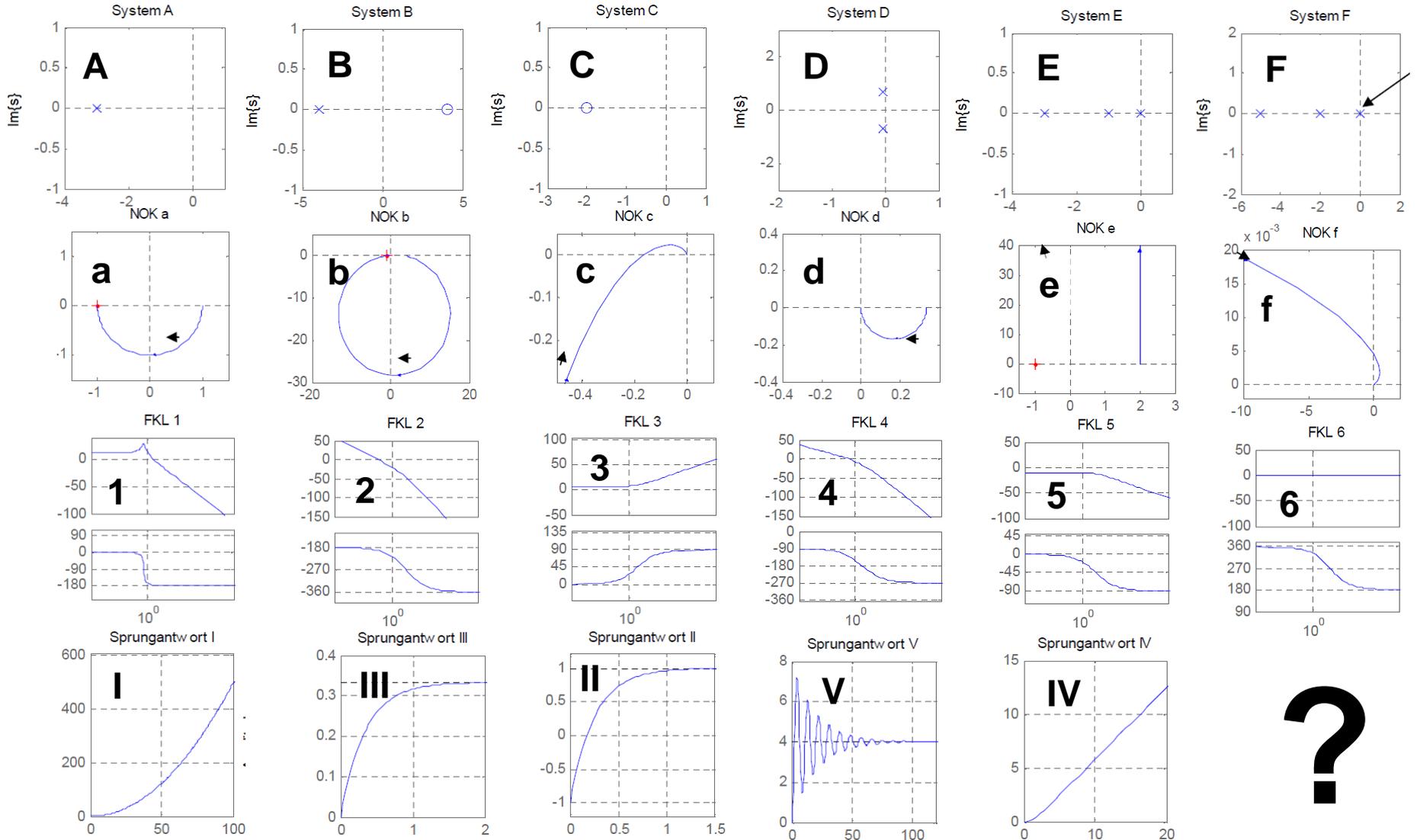
- Konstruktionsregeln:
 - Phase: Wie bei Nyquist-Ortskurve
 - Betragsverlauf knickt pro **Polstelle** / **Nullstelle** um 20dB/Dekade nach **unten** / **oben** ab (Knick bei Knickfrequenz $\omega_E = \frac{1}{T}$)

- Vorteil gegenüber Nyquist-Ortskurve:

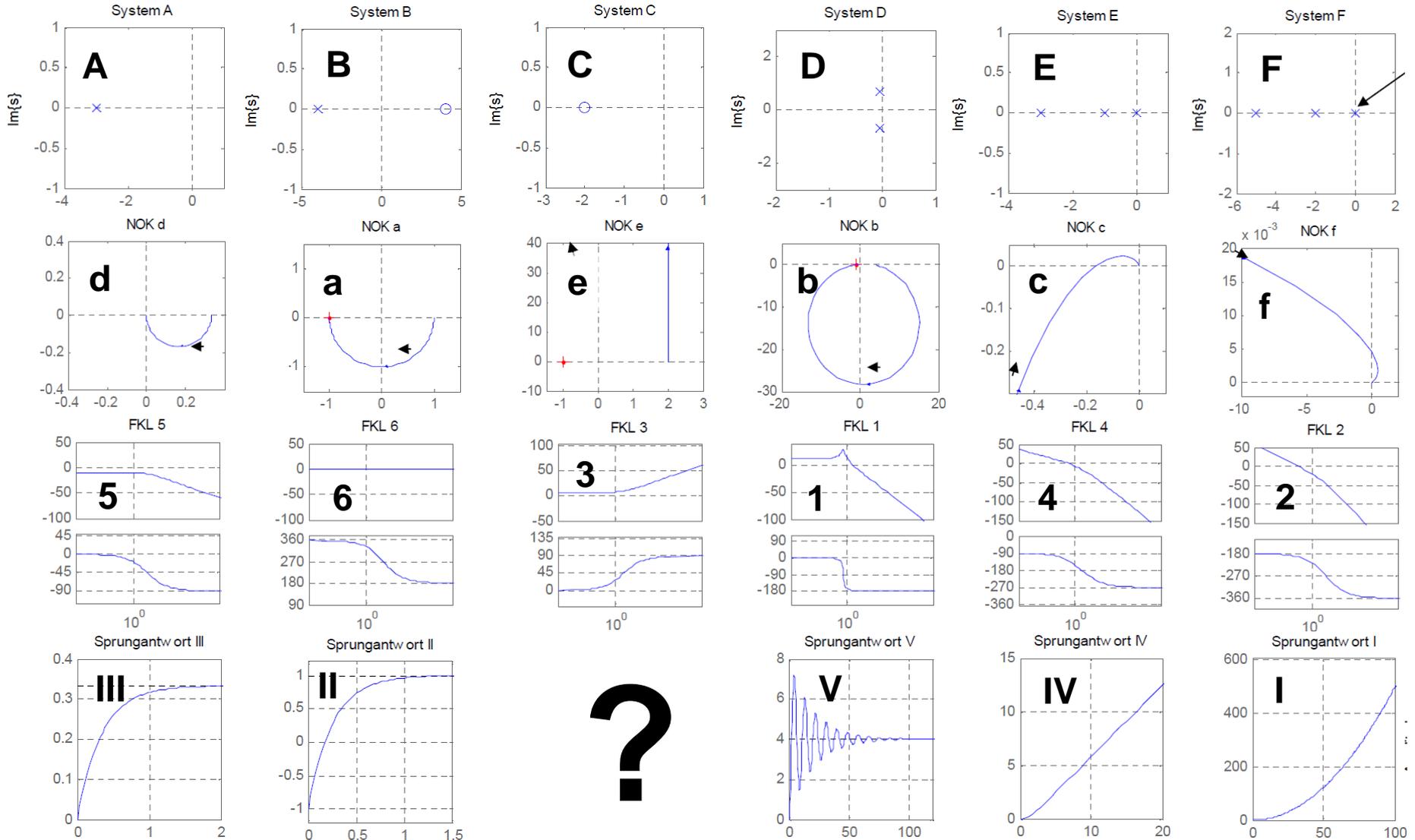
- Bei Reihenschaltung mehrerer Glieder
Addition von Betrag und Phase



Aufgabe 17



Aufgabe 17 - Lösung



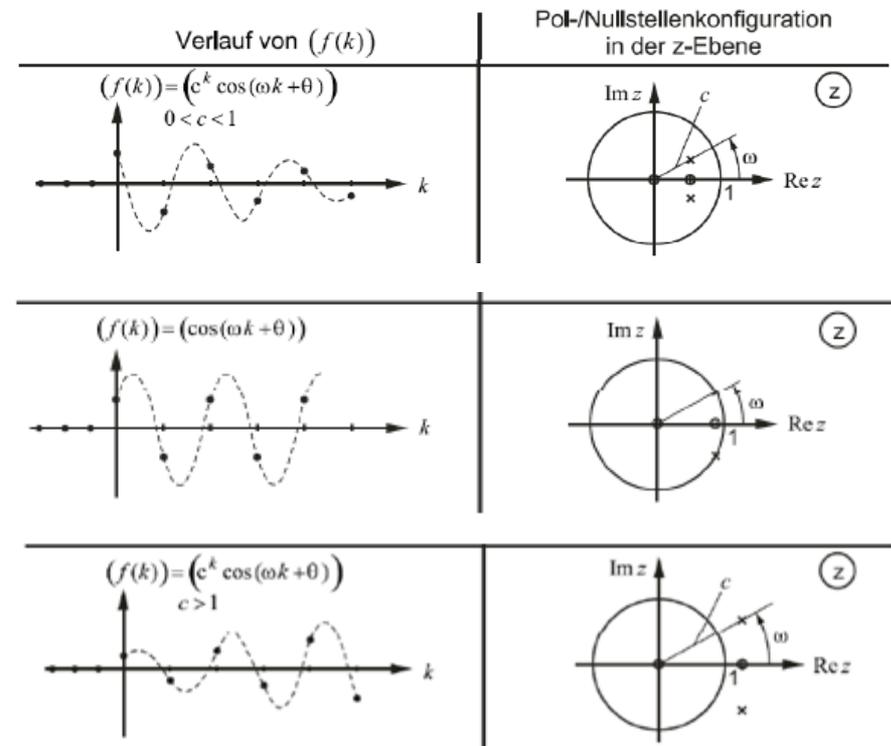
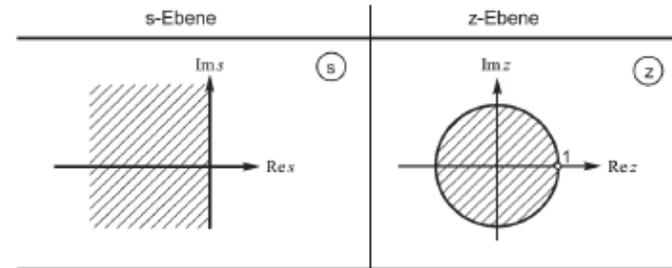
Stabilität im zeitdiskreten Bereich

- BIBO-Stabilität analog zum zeitkontinuierlichen Fall
- Zeitdiskretes kausales System **übertragungsstabil**, wenn:
 - System auf eine begrenzte Eingangsfolge mit einer **begrenzten Ausgangsfolge** antwortet

$$\sum_{k=0}^{\infty} |g_k| < \infty$$

- Pole der gebrochen rationalen Üfkt. $G_z(z)$ innerhalb des Ekes liegen

$$|z_{\infty i}| < 1$$



Stabilität im zeitdiskreten Bereich

Algebraisches Stabilitätskriterium

- Einheitskreispolynom (charakt. Polynom) $N(z)$ wird untersucht
 - $N(z)$ ist der Nenner von $G_z(z)$, falls einfaches System betrachtet
 - Falls **geschlossener RK** untersucht, ist das charakt. Polynom

$$1 + F_{oz}(z) = 0 \quad \text{bzw.} \quad N(z) = N_{oz}(z) + Z_{oz}(z)$$

- Relevant: Spezialfälle für Polynome niedriger Ordnung (vgl. FS)

Polynom 2. Grades: $N(z) = a_2z^2 + a_1z + a_0, (a_2 > 0)$

→ $N(1) > 0, \quad N(-1) > 0, \quad a_2 > |a_0|$

Polynom 3. Grades: $N(z) = a_3z^3 + a_2z^2 + a_1z + a_0, (a_3 > 0)$

→ $N(1) > 0, \quad N(-1) < 0, \quad a_3 > |a_0|, \quad a_1a_3 - a_0a_2 < a_3^2 - a_0^2$

Polynom 4. Grades: $N(z) = a_4z^4 + a_3z^3 + a_2z^2 + a_1z + a_0, (a_4 > 0)$

→ $N(1) > 0, \quad N(-1) > 0, \quad a_4 > |a_0|, \quad |a_1a_4 - a_0a_3| < a_4^2 - a_0^2$
 $(a_4 - a_0)^2 (a_4 - a_2 + a_0) + (a_3 - a_1)(a_1a_4 - a_0a_3) > 0$

Nächstes Tut

- Am 18. Juni
- Im IRS Raum 003