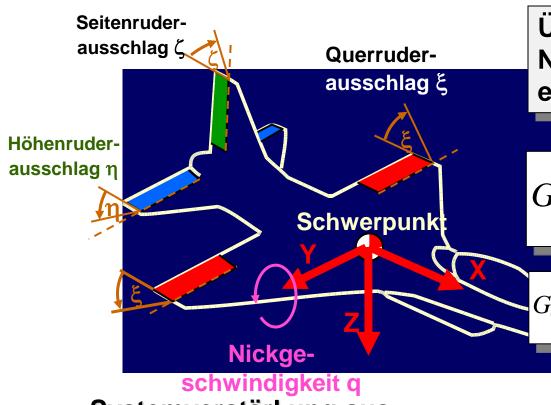


# WOK: Beispiel Nickdämpfung

Verbesserung der Nickdämpfung eines Flugzeuges durch Rückführung der Nickgeschwindigkeit q auf den Höhenruderausschlag η



Übertragungsfunktion des Nickverhaltens für die Daten eines F104G im Landeanflug\*:

$$G_S(s) = 4.81 \frac{s + 0.565}{s^2 + 0.97s + 2.11}$$

$$G_0(s) = K_R G_S(s) = 4.81 \frac{s + 0.565}{s^2 + 0.97s + 2.11}$$

Systemverstärkung aus

$$K_0 = G_0(s)\big|_{s=0} =$$

$$\left| \frac{4,81 \cdot 0,565}{2,11} = 1,288 \right|$$

für  $K_R = 1$ .

\*Brockhaus: Flugregelung, 2001, Springer-Verlag, S. 505

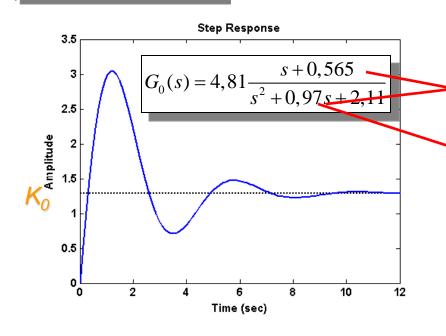
WOK-Verstärkung  $k_o$ 

Regelungstechnik

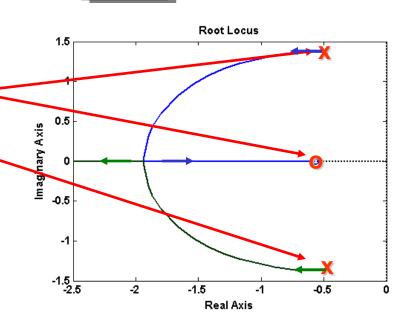


# WOK: Beispiel Nickdämpfung (3)

### **Sprungantwort**



### WOK



### Strecken-Eigenschaften:

**Dämpfungsgrad** D = 0.337

**Eigenfrequenz**  $\omega_0 = 1.44$ 

### **Gewünschte Eigenschaften:**

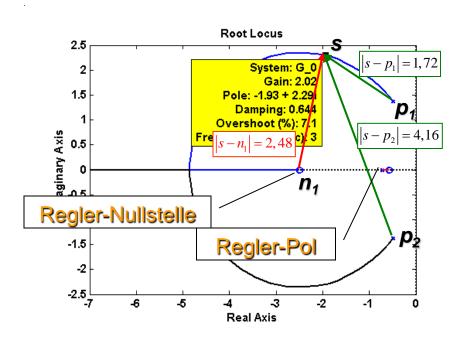
Dämpfungsgrad D: 0,5 - 1

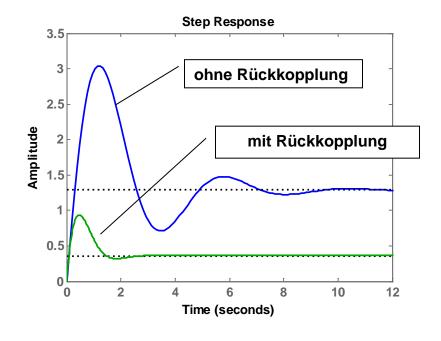
**Eigenfrequenz**  $\omega_0$ : 2 - 4





# WOK: Beispiel Nickdämpfung (9)





$$K_R = Gain = 2.02$$
  $\Rightarrow$   $k_0 = 1.37 K_R = 1.37 \cdot 2.02 = 2.77$ 

Graphische Ermittlung mit Regel 12:

$$k_0 = \frac{\prod_{i=1}^{m} |s - p_i|}{\prod_{i=1}^{n} |s - n_i|}$$



$$k_0 = \frac{1,72 \cdot 4,16}{2,48} = 2,89$$



# WOK: Beispiel Nickdämpfung (7)

# Die gewünschten dynamischen Eigenschaften können mit einem P-Regler nicht erzielt werden!

#### Lösung:

Kompensation der Streckennullstelle bei -0,565 sowie Einfügung einer neuen Nullstelle, die weiter links liegt.

### Einsatz eines PDT<sub>1</sub>-Regler mit den Parametern:

$$T_D = 0.4$$
 und  $T_1 = 1.4$ 

**Strecke:**  $n_1 = -0.565$ 

### und der Übertragungsfunktion:

$$G_R(s) = \frac{1 + T_D s}{1 + T_1 s}$$

**Nullstelle:** 

$$n_1 = -\frac{1}{T_D} = -\frac{1}{0.4} = -2.5$$

Regierpol: 
$$p_1 =$$

$$p_1 = -\frac{1}{T_1} = -\frac{1}{1,4} = -0.71$$





### WOK: Beispiel Nickdämpfung (10)

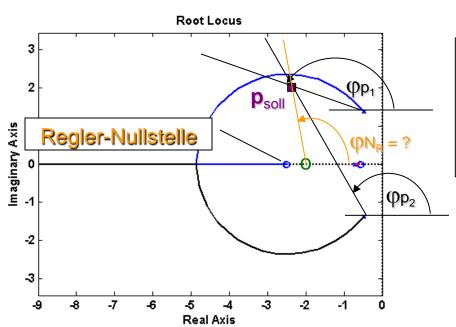
Vorgabe:

$$D = 0.75$$
  $\omega_0 = 3$   $\Rightarrow$ 

Pole p<sub>1</sub>,p<sub>2</sub> des geschlossenen Kreises

Re 
$$(p_{1.2}) = D \omega_0 = 0.75 \cdot 3 = 2.25$$

Im 
$$(p_{1,2}) = \pm \sqrt{\omega_0^2 - (D\omega_0)^2} = \pm 1,95$$



Mit Hilfe der Phasenbedingung die Regler-Nullstelle so festlegen, dass der Punkt p<sub>soll</sub> auf der WOK liegt.

$$\varphi_{n_{P}} - \varphi_{P_{1}} - \varphi_{P_{2}} = 180^{\circ}$$

$$\varphi_{n_R} = 180^{\circ} + \varphi_{P_1} + \varphi_{P_2}$$

$$\varphi_{n_R} = 180^{\circ} + 162^{\circ} + 118^{\circ}$$

$$= 460^{\circ} = 360^{\circ} + 100^{\circ}$$

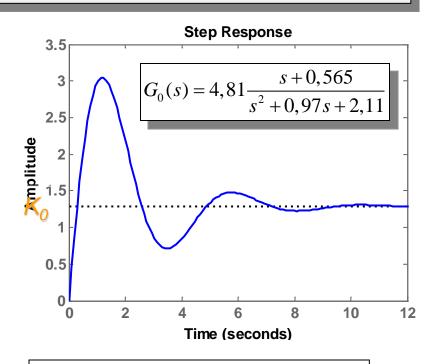


**Regier-Nullstelle:**  $n_R = -2,05$ 



# WOK: Beispiel Nickdämpfung (11)

### Sprungantwort (ohne Rückführung)

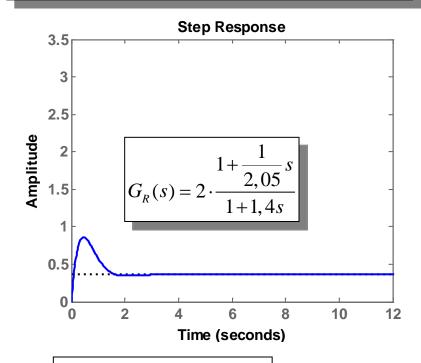


### Strecken-Eigenschaften:

**Dämpfungsgrad** D = 0.337

**Eigenfrequenz**  $\omega_0 = 1.44$ 

#### Sprungantwort (mit Rückführung)



### **Eigenschaften:**

**Dämpfungsgrad** D ≈ 0,75

**Eigenfrequenz**  $\omega_0 \approx 3$ 





# Normalformen (3)

### Eigenschaften der Regelungsnormalform

- Die Regelungsnormalform lässt sich sofort angeben, wenn die Übertragungsfunktion G(s) eines dynamischen Systems bekannt ist.
- Die Regelungsnormalform existiert dann und nur dann, wenn das System (A,b) vollständig steuerbar ist.

Die Regelungsnormalform erhält man durch eine Zustandstransformation

$$oldsymbol{x}_R(t) = oldsymbol{T}_R^{-1} oldsymbol{x}(t)$$

mit der Transformationsmatrix

$$egin{array}{lll} m{A}_R & = & m{T}_R^{-1} m{A} m{T}_R \ m{b}_R & = & m{T}_R^{-1} m{b} \ m{c}_R^T & = & m{c}^T m{T}_R \ m{x}_{R0} & = & m{T}_R^{-1} m{x}_0 \; . \end{array}$$



letzte Zeile der inversen Steuerbarkeitsmatrix



### Stabilitätsanalyse im Zustandsraum

#### Definition 3.2 (Stabilität eines linearen Systems)

Ein lineares, zeitinvariantes System, das durch die Zustandsgleichungen (3.1) beschrieben wird, heißt asymptotisch stabil, wenn die Lösung  $\boldsymbol{x}(t)$  der homogenen Zustandsdifferentialgleichung

$$\dot{\boldsymbol{x}}(t) = \boldsymbol{A}\boldsymbol{x}(t)$$

für einen beliebigen Anfangszustand  $\boldsymbol{x}_0$  für  $t \to \infty$  gegen Null geht.

### Aus der Bewegungsgleichung

$$oldsymbol{x}(t) = oldsymbol{\Phi}(t) oldsymbol{x}_0 + \int\limits_0^t oldsymbol{\Phi}(t- au) oldsymbol{b} u( au) \mathrm{d} au$$

erhält man für u(t) = 0

$$\boldsymbol{x}(t) = \boldsymbol{\Phi}(t)\boldsymbol{x}_0$$
.

$$\lim_{t\to\infty} \mathbf{x}(t) = 0$$

kann für beliebige x<sub>0</sub> nur dann erfüllt werden, wenn

$$\lim_{t\to\infty} \|\Phi(t)\| = 0$$
 gilt.

