

7 Regelung dyn. Systeme

- 7.1 Modellbildung
- 7.2 Übertragungsfunktion
- 7.3 Regelkreise
- 7.4 Regelkreissynthese



7.1.1 Begriffe und Grundlagen

7.1.1.1 Worum geht es ?

Dynamische <u>Systeme</u> so <u>beeinflussen</u>, dass bestimmte Systemgrößen ein gewünschtes Zeitverhalten aufweisen.

a) Systemgrößen sollen <u>konstant bleiben</u>, <u>obwohl Störungen</u> auf das System einwirken.

Beispiele:

Die Raumtemperatur soll trotz schwankender Außentemperaturen konstant gehalten werden.

Fluglageregelung Quadcopter

b) Systemgrößen sollen einer Führungsgröße folgen.

Beispiele:

Ein Fahrzeug soll eine bestimmte Bahn abfahren. Carolo

Ein Industrieroboter soll eine bestimmte Bewegung ausführen Robot



7.1.1.2 **Grundbegriffe**

Regelstrecke: Das System, im dem Größen trotz einwirkender Störungen

konstant gehalten oder geführt werden sollen.

→ kurz: das zu regelnde System

Regelgröße: Diejenige Größe, die konstant gehalten oder geführt werden soll.

→ kurz: die zu beeinflussende Größe

Störgrößen: Die auf das System einwirkenden Störeinflüsse.

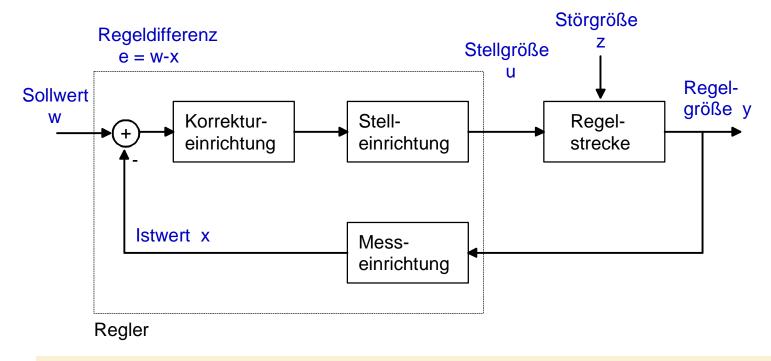
Sollwert: Der Wert, den die Regelgröße einnehmen soll, bzw. dem die

Regelgröße folgen soll.

Istwert: Der Wert, den die Regelgröße tatsächlich hat.



7.1.1.3 Grundstruktur einer Regelung



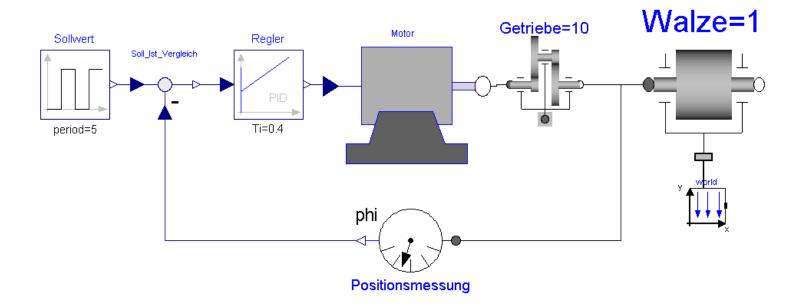
Regeln ist ein Vorgang, bei dem fortlaufend eine Größe (*Regelgröße*) erfasst, mit einer vorgegebenen Größe (*Führungsgröße*, *Sollwert w*) verglichen und mit dem Ziel einer <u>Angleichung an die Führungsgröße</u> beeinflusst wird.

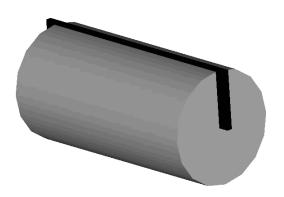
Das Wesen der Regelung ist der geschlossene Wirkungskreis.

Regeln gleicht Unwissenheit aus!



Technisches Beispiel: Positionsregelung einer Walze



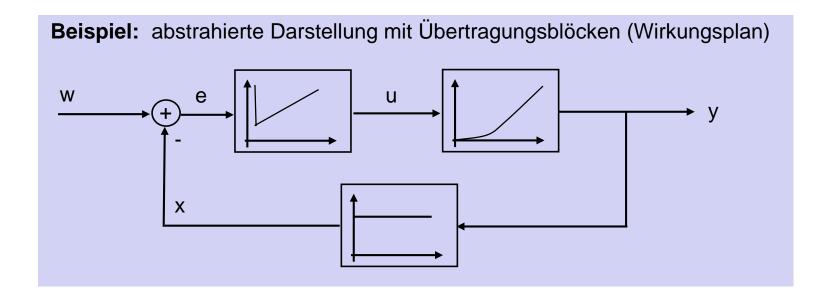


Meisel 5



7.1.1.4 Anspruch

→ eine von Prozessdetails abstrahierte Behandlung der Regelung



Vorteil: Die Beschreibungs- und Lösungsmethoden sind <u>unabhängig vom Anwendungsbereich</u> (Technik, Betriebswirtschaft, Medizin,).



7.1.1.5 Fragen

- 1. Wie lassen sich Übertragungsblöcke charakterisieren?
- 2. Wie erhält man die Übertragungsblöcke eines realen Systems?
- 3. Wie lässt sich das Zusammenspiel der Übertragungsblöcke herleiten?
- 4. Was lässt sich über die Stabilität des Gesamtsystems aussagen?
- 5. Wie lässt sich ein Regelungssystem gezielt beeinflussen?



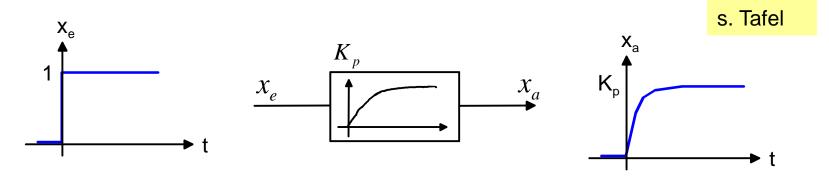
7.1.2 Übertragungsblöcke

7.1.2.1 Charakterisierung von Übertragungsblöcken - Sprungantwort

Übertragungsblöcke beschreiben einen abgegrenzten Teil des Gesamtsystems.

Die Reaktion auf ein <u>sprungförmiges Eingangssignal</u> (die sog. **Sprungantwort**) ist charakteristisch für die Dynamik eines Übertragungsblocks.

Übertragungsblöcke werden daher durch den <u>Typ der Sprungantwort</u> und <u>Kennwerte</u> gekennzeichnet.



Voraussetzung: Im Moment des Sprungs muss sich das System bezüglich der betrachteten Größen in Ruhe befinden.



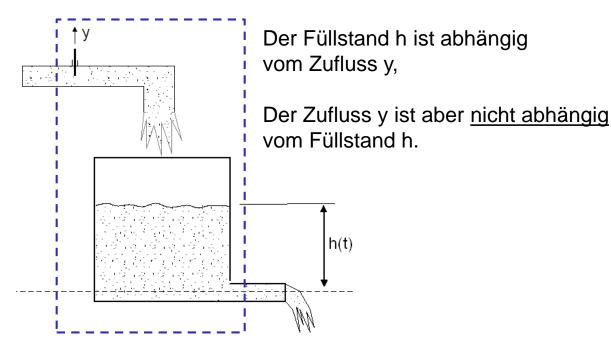
7.1.2.2 Zerlegung realer Systeme in Übertragungsblöcke - Rückwirkungsfreiheit

Ein reales System ist so in Übertragungsblöcke zu zerlegen, dass für die einzelnen Blöcke gilt:

Die Ausgangsgröße darf keinen Einfluss auf die Eingangsgröße haben!

→ Rückwirkungsfreiheit

Beispiel: rückwirkungsfreies System



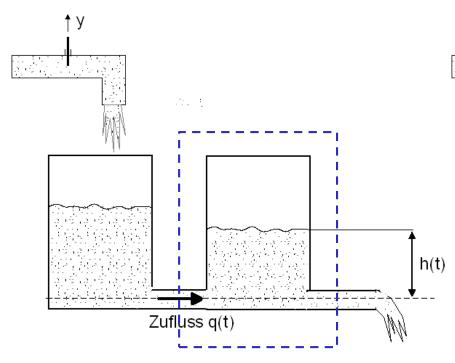


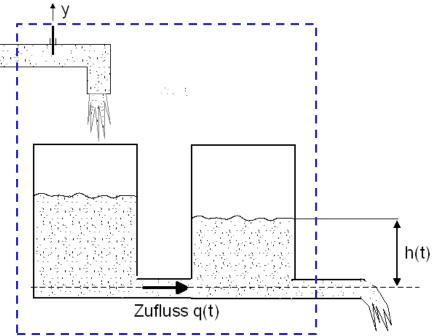
Beispiel:

rückwirkungsbehaftetes System

Beispiel:

rückwirkungfreies System





Hier gilt:

h ist abhängig von q, h hat aber auch Einfluß auf q.

Hier gilt:

h ist abhängig von y, h hat aber keinen Einfluß auf y.



Zusammenfassung: Vorteile der Übertragungsblock-orientierten Vorgehensweise

Komplexe Systeme können aus mehreren Übertragungsgliedern mit eindeutiger Wirkungsrichtung (Ursache → Wirkung) zusammengesetzt werden.

Das Verhalten eines Übertragungsglieds ist <u>experimentell bestimmbar</u> (z.B. Sprungantwort).

Die diesem Verhalten zugrunde liegenden <u>Gesetzmäßigkeiten müssen</u> nicht unbedingt bekannt sein.

Das Verhalten des Übertragungsglieds ist eine von Details abstrahierte Darstellung und <u>unabhängig vom Anwendungsbereich</u>.

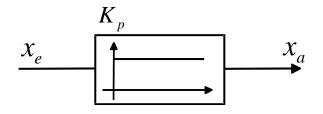


7.1.2.3 Elementare Übertragungsblöcke

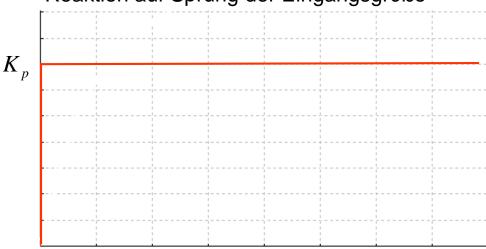
Proportional-Verhalten

Gleichung

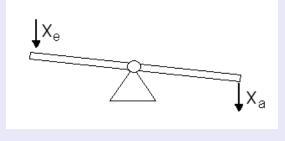
$$x_a = K_p \cdot x_e$$

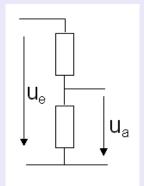


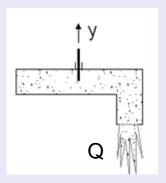
Reaktion auf Sprung der Eingangsgröße



Beispiele:



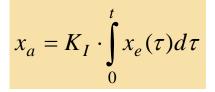


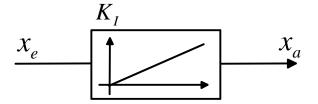




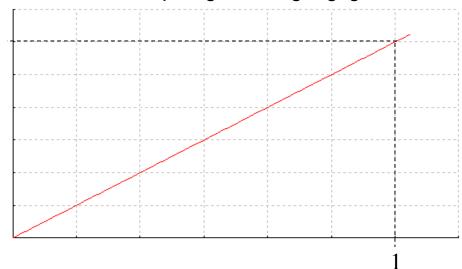
Integral-Verhalten

Gleichung

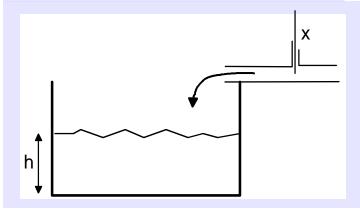


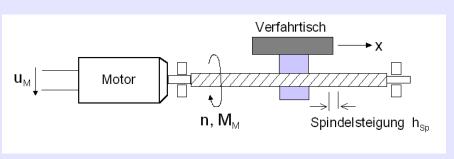


Reaktion auf Sprung der Eingangsgröße



Beispiele:

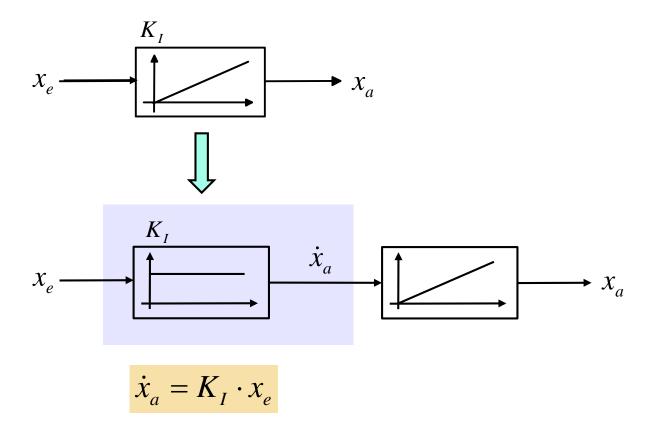




 K_I



Alternative Darstellung des Integral-Verhaltens

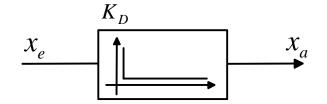




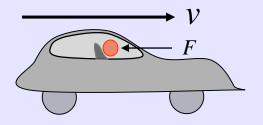
Differential-Verhalten

Gleichung

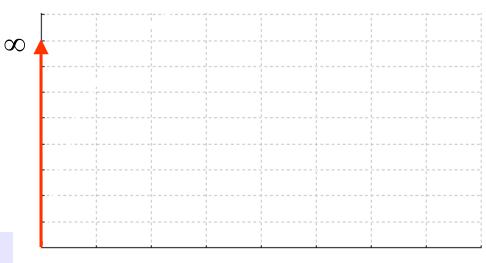
$$x_a = K_D \cdot \frac{dx_e}{dt}$$



Beispiel: Kraft F auf den Fahrer bei Änderung der Geschwindigkeit v

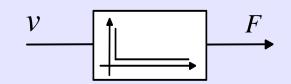


Reaktion auf Sprung der Eingangsgröße



→ sprungförmige Eingangsgrößen sind nur näherungsweise realisierbar

$$F = m\frac{dv}{dt}$$

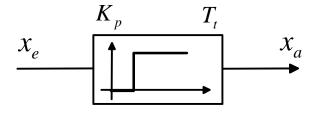




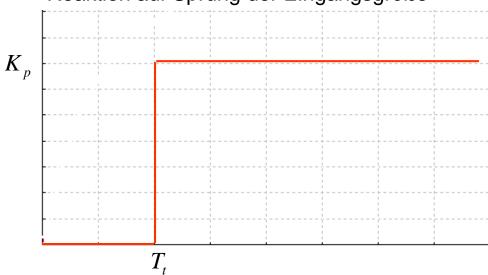
Totzeit-Verhalten

Gleichung

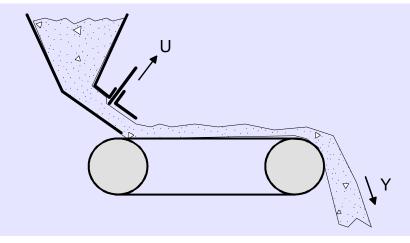
$$x_a = K_p \cdot x_e(t - T_t)$$



Reaktion auf Sprung der Eingangsgröße



Beispiel:

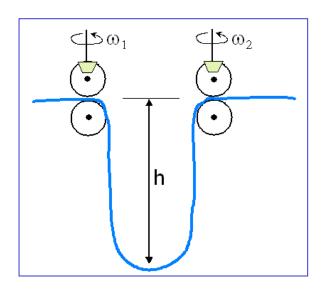




ÜBUNG: Charakterisierung von Übertragungsblöcken

Diskutieren Sie die Dynamik folgender Systeme.

a) Förderung einer Stoffbahn



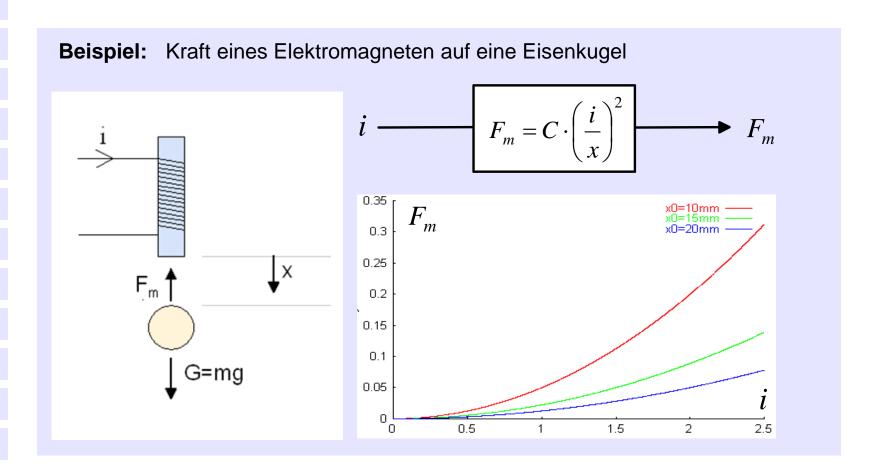
- b) Geschwindigkeit eines Autos in Abhängigkeit vom Winkel des Gaspedals.
- c) Fahrwinkel eines Autos in Abhängigkeit vom Lenkwinkel.
- d) Position einer Kugel in einer Kippschine (für kleine Kippwinkel)



18

7.1.2.4 Problem: Nichtlineare Teilsysteme

Bei vielen Systemen ist der Zusammenhang zwischen Eingangs- und Ausgangsgröße nichtlinear und abhängig vom Arbeitspunkt.





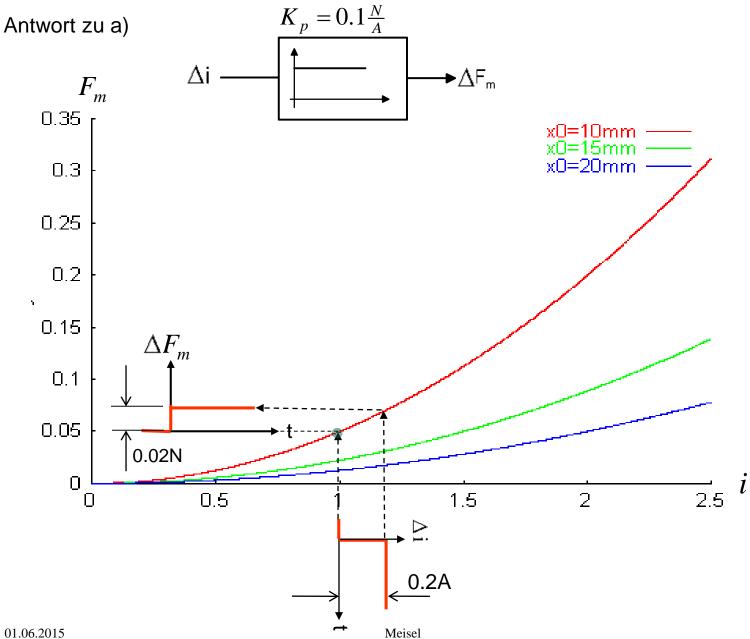
Fallstudie: Sprungantwort nichtlinearer Teilsysteme (Schwebekugelsystem)

Beschreiben Sie die Sprungantwort [also $\Delta F = f(\Delta i)$] des Schwebekugelsystems anhand der Kennlinien (für kleine Stromsprünge) für folgende Fälle:

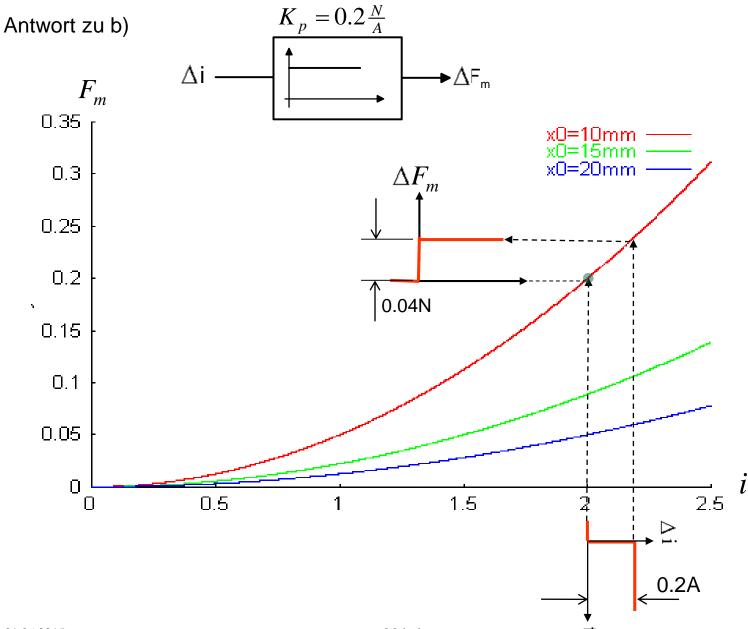
- a) Eine Eisenkugel mit dem Gewicht 0.05N soll im Abstand von 10mm vom Elektromagneten in der Schwebe gehalten werden.
- b) Eine Eisenkugel mit dem Gewicht 0.2N soll im Abstand von 10mm vom Elektromagneten in der Schwebe gehalten werden.

S.U.







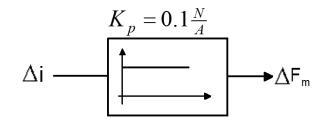




Fazit

Die Sprungantwort des Systems hängt stark vom gewählten Arbeitspunkt (AP) ab.

a) Für den AP 1 (Gewicht 0.05N / Abstand10mm) gilt



b) Für den AP 2 (Gewicht 0.2N / Abstand10mm) gilt

$$\Delta i \longrightarrow \Delta F_p$$



Überlegungen zum Arbeitspunkt

1. Viele Regelungsaufgaben bestehen darin, ein System in einem bestimmten Arbeitspunkt (= Ruhelage) zu halten.

Beispiele:

- die Stahlkugel soll in 20mm Abstand vom Magneten schweben,
- die Wassertemperatur soll 24°C betragen,
- die Motordrehzahl soll 2000U/Min betragen.

D.h. es gibt nur kleine Änderungen um die Ruhelage.

2. Systeme deren Ausgangsgröße(n) in nichtlinearer Weise von der/den Eingangsgröße(n) abhängen haben je nach Arbeitspunkt unterschiedliche Sprungantworten.

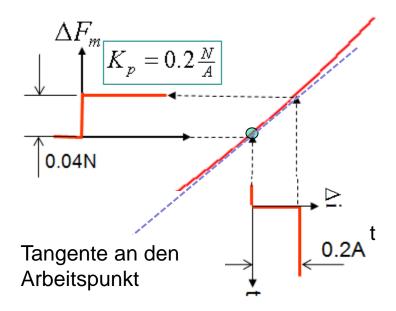


Die Frage ist also:

Mit welcher Sprungantwort reagiert das nichtlineare System im Arbeitspunkt auf kleine Eingangssprünge?

Zur Beantwortung der Frage kann folgende **Vereinfachung** eingeführt werden:

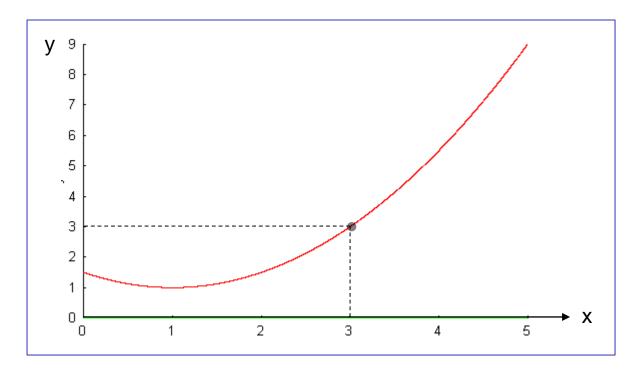
Die <u>nichtlineare Funktion kann durch</u> eine <u>Tangente</u> im Arbeitspunkt ersetzt <u>werden</u>, ohne dass der Fehler allzu groß wird!





ÜBUNG: Linearisieren einer nichtlinearen Funktion

Gegeben ist die Funktion: $y = f(x) = \frac{1}{2}x^2 - x + \frac{3}{2}$



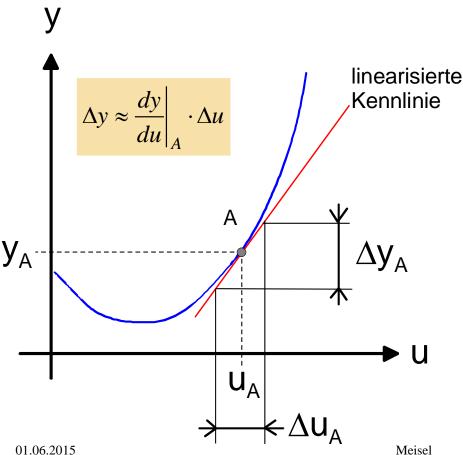
- a) Linearisieren Sie die Funktion f(x) für den Arbeitspunkt $x_0=3$.
- b) Prüfen Sie das Ergebnis für $\Delta x=0.1$ und $\Delta x=1$ mit dem Arbeitspunkt $x_0=3$.

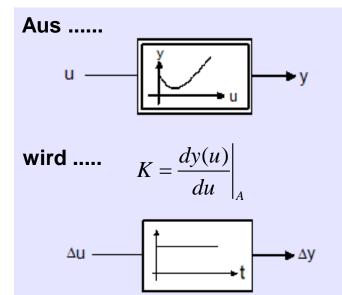


Umwandlung nichtlinearer Syteme → lineare Ruhelagesysteme (im AP)

Die regelungstechnische Behandlung von Systemen vereinfacht sich erheblich, wenn

- die nichtlineare Funktion um den Arbeitspunkt "linearisiert" wird und
- nur die Änderung um den Arbeitspunkt betrachtet wird.





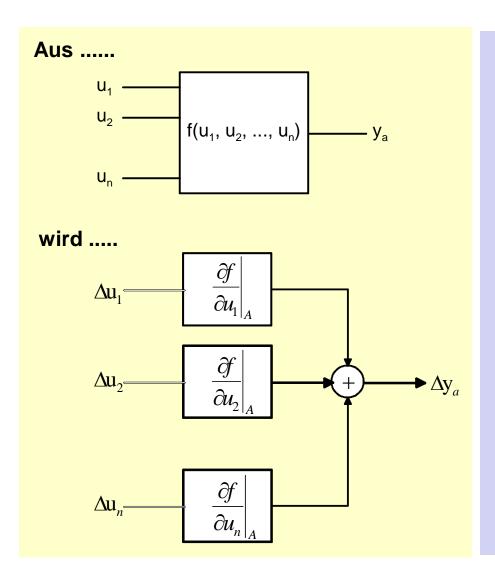
Anmerkung:

In den linearisierten Strukturbildern wird das vorangestellte ∆ meist weggelassen.



Bei Übertragungsblöcken mit mehreren Eingängen gilt:

s. Tafel



Beispiel:

Der Block
$$y_a(t) = \frac{u_1^2(t)}{u_2(t)}$$

soll um
$$u_{10} = 1$$
, $u_{02} = 2$

in ein lin. Ruhelagesystem umgewandelt werden.

Lösung:

$$\Delta y_a = \frac{\partial y_a}{\partial u_1} \bigg|_{A} \cdot \Delta u_1 + \left. \frac{\partial y_a}{\partial u_2} \right|_{A} \cdot \Delta u_2$$

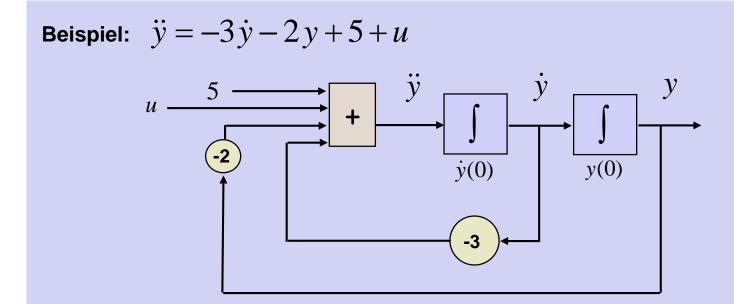
$$\Delta y_a = \frac{2u_1}{u_2} \bigg|_{A} \cdot \Delta u_1 - \frac{u_1^2}{u_2^2} \bigg|_{A} \cdot \Delta u_2$$

$$\Delta y_a = \Delta u_1 - 0.25 \cdot \Delta u_2$$



Reaktion einer linearen DGL auf Änderungen um die Ruhelage (=AP)

Da sich im Ruhezustand (Gleichgewichtszustand) eines System nichts verändert , gilt offensichtlich: $\dot{y}(t) = \ddot{y}(t) = \dots = y^{(n)} = 0$

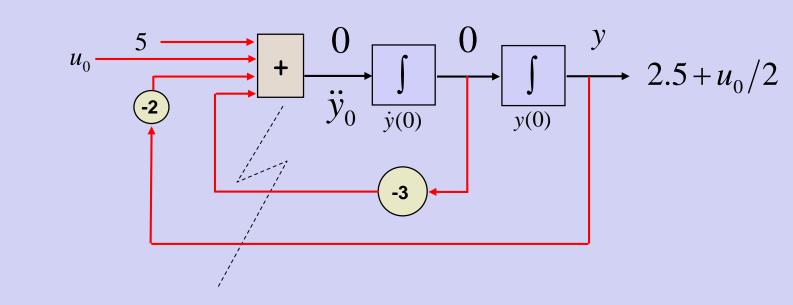


Im Ruhezustand muss daher gelten:

$$0 = -0 - 2y_0 + 5 + u_0 \implies y_0 = 2.5 + u_0/2$$



System im Ruhezustand (Gleichgewichtszustand) im Arbeitspunkt:

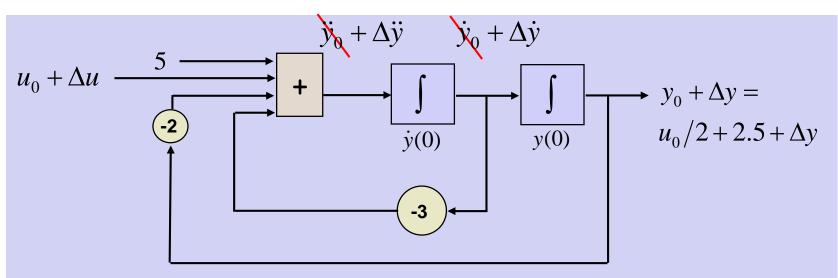


Probe:
$$\ddot{y}_0 = (-2) \cdot (2.5 + u_0 / 2) + u_0 + 5$$

= $-5 - u_0 + u_0 + 5 = 0$



Jetzt werde das System $\ddot{y} = -3\dot{y} - 2y + 5 + u$ aus der Ruhelage ausgelenkt:



Für kleine Änderungen im Ruhepunkt (Arbeitspunkt) gilt dann:

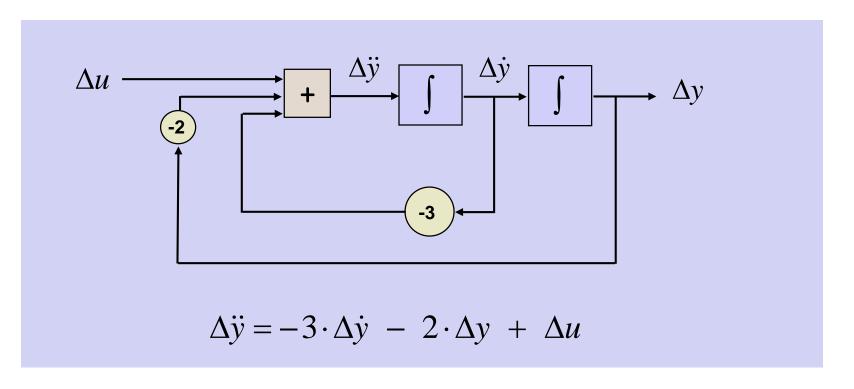
$$\Delta \ddot{y} = (-2) \cdot (u_0/2 + 2.5 + \Delta y) - 3 \cdot \Delta \dot{y} + 5 + (u_0 + \Delta u)$$

$$= -u_0/5 - 2 \cdot \Delta y - 3 \cdot \Delta \dot{y} + 5 + u_0/4 + \Delta u$$

$$= -3 \cdot \Delta \dot{y} - 2 \cdot \Delta y + \Delta u$$



Werden nur die Änderungen aus der Ruhelage (=AP) betrachtet, so gilt also:



vergl.:
$$\ddot{y} = -3\dot{y} - 2y + 5 + u$$



Fazit: Lineare DGL umwandeln in lin. DGL für Ruhelageänderungen

Zustandsgrößen $y, \dot{y}, \ddot{y}, \ldots$ umwandenIn in $\Delta y, \Delta \dot{y}, \Delta \ddot{y}, \ldots$

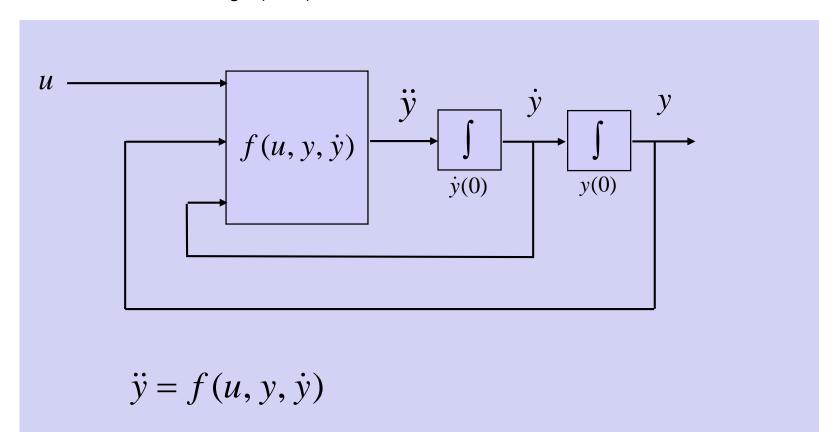
Zeitveränderliche Eingangsgrößen u_1, u_2, \ldots umwandeln in $\Delta u_1, \Delta u_2, \ldots$

Konstante Eingangsgrößen streichen.



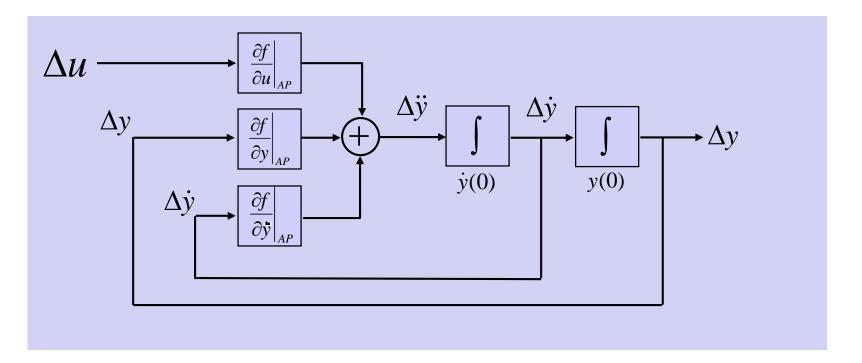
Reaktion einer <u>nichtlinearen DGL</u> auf Änderungen um die Ruhelage (=AP)

Frage: Wie reagiert eine nichtlineare Differentialgleichung auf eine (kleine) Änderung um die Ruhelage (=AP)?



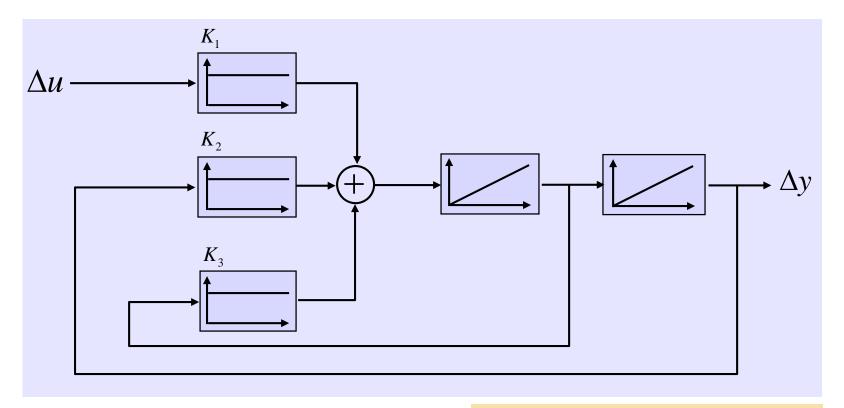


Analog zu den bisherigen Überlegungen gilt für kleine Änderungen um die Ruhelage (=AP):





Darstellung der um den Arbeitspunkt linearisierten Diffenentialgleichung in regelungstechnischer Art mit Übertragungsblöcken:



Mit:
$$K_1 = \frac{\partial f}{\partial u}\Big|_{AP}$$
 $K_2 = \frac{\partial f}{\partial y}\Big|_{AP}$ $K_3 = \frac{\partial f}{\partial \dot{y}}\Big|_{AP}$

In den linearisierten Strukturbildern wird das vorangestellte Δ meist weggelassen !!



ÜBUNG: Linearisieren einer nichtlinearen DGL 1

Die Erwärmung eines Körpers in einem Strahlungsofen werde durch folgende DGL beschrieben:

$$\dot{y} = -K \cdot y^4(t) + K \cdot u^4(t)$$

mit u(t): Ofentemperatur

y(t): Körpertemperatur

K : Konstante

- a) Skizzieren Sie das nichtlineare Ofenmodell.
- b) Jetzt soll das System um den stationären Betriebspunkt u₀ und y₀ linearisiert werden. Geben Sie die linearisierte Systemgleichung an.
- c) Zeichnen Sie das linearisierte Ofenmodell.
- d) Diskutieren Sie die Anwendbarkeit.



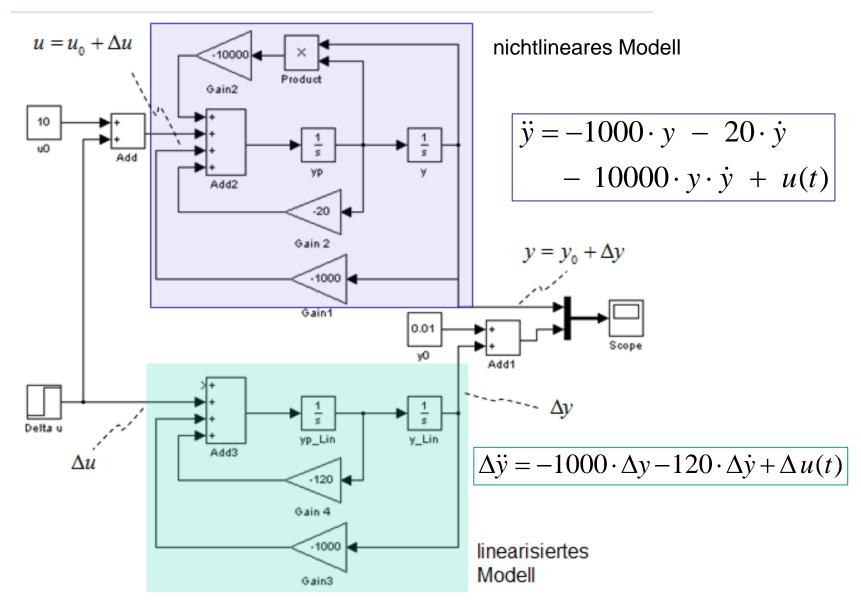
ÜBUNG: Linearisieren einer nichtlinearen DGL 2

Gegeben sei die folgende nichtlineare Differentialgleichung:

$$\ddot{y} = -1000 \cdot y - 20 \cdot \dot{y} - 10000 \cdot y \cdot \dot{y} + u(t)$$

- a) Zeichnen Sie das Analogrechnermodell der Differentialgleichung.
- b) Linearisieren Sie die Differentialgleichung um den Punkt u₀=10.
 Zeichnen Sie jetzt das (linearisierte) Analogrechnermodell.
 Unter welchen Bedingungen gilt die Linearisierung?
- c) Vergleichen Sie beide Lösungen mit Simulink.

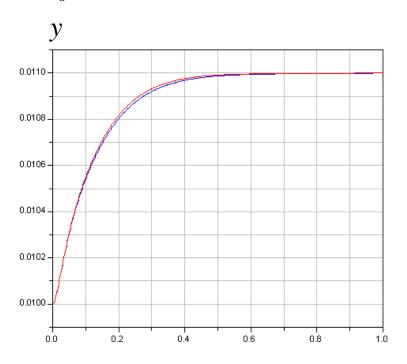




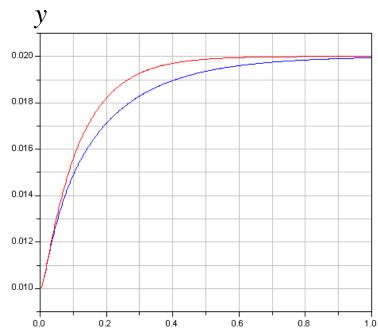


Vergleich der Lösungen

$$u_0 = 10, \ \Delta u = 1$$



$$u_0 = 10, \ \Delta u = 10$$



nichtlineares Modell

lineares Modell



Zusammenfassung: Übertragungsblöcke

Komplexe Systeme können aus mehreren Übertragungsblöcken mit eindeutiger Wirkungsrichtung (Ursache → Wirkung) zusammengesetzt werden.

Ein System wird so in Übertragungsblöcke zerlegt, dass alle Übertragungsblöcke rückwirkungsfrei sind.

Übertragungsblöcke werden durch ihre Reaktion auf einen Eingangssprung (im gewählten Arbeitspunkt) beschrieben. → Sprungantwort

Das Verhalten eines Übertragungsglieds ist <u>experimentell bestimmbar</u> (z.B. Sprungantwort) oder aus der <u>Funktion/DGL</u> des Systems <u>herleitbar</u>.

Übertragungsblöcke beschreiben (nur) die <u>Änderung des Ausgangssignals</u> als Reaktion auf eine <u>Änderung des Eingangssignals</u> im gewählten <u>Arbeitspunkt</u>.

<u>Nichtlineare</u> Funktionen oder DGLn werden um den Arbeitspunkt linearisiert. <u>Übertragungsblöcke</u> repräsentieren also linearisierte <u>Funktion</u> oder <u>Differentialgleichungen.</u>

Übertragungsblöcke sind meist einheitenfrei (folgt gleich).



7.1.2.5 Wirkungsplan

Zweck: Darstellung des Zusammenspiels der Übertragungsblöcke eines Systems.

Beschreibungselemente:

Wirkungslinie		Verbindung zwischen den Böcken
Block	$\Delta u \longrightarrow \Delta y$	rückwirkungsfrei, d.h. die Ausgangsgröße hat keinen Einfluss auf die Eingangsgröße, linearisiert um den Arbeitspunkt.
Addition	$\Delta u_1 \longrightarrow \Delta u$ $\downarrow \downarrow $	$\Delta \mathbf{u} = \Delta \mathbf{u}_1 + \Delta \mathbf{u}_2$
Verzweigung	$\Delta u \longrightarrow \Delta u$	

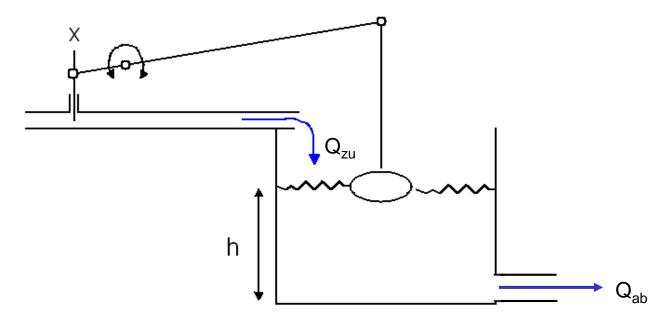
Das Δ wird üblicherweise weggelassen.



ÜBUNG: Übertragungsblöcke und Wirkungsplan

Gegeben ist ein geregelter Tank, dem unterschiedliche Wassermengen Q_{ab} entnommen werden. Davon abhängig stellt sich die Höhe h ein.

- a) Geben Sie die Differentialgleichung des Systems an (mit h als abh. Variable).
- b) Geben Sie die Gleichgewichtsgrößen an (Arbeitspunkt).
- Geben Sie zu diesem geregelten System den Wirkungsplan für die Änderung aus der Ruhelage an.
- d) Geben Sie die DGL des Systems für die Änderung aus der Ruhelage an





7.1.2.6 Normierung = von den Einheiten befreien

Sinn und Zweck

In den ersten Entwürfen von Strukturbildern sind die auftretenden Größen i.Allg. <u>dimensionsbehaftet</u>.

Die weitere Behandlung ist wesentlich einfacher, wenn das Strukturbild durch eine *Normierung* von den <u>Einheiten befreit</u> wird.

Hierzu werden die im System auftretenden Größen auf f<u>rei festlegbare</u> Bezugsgrößen normiert.

Vorteile der normierten Darstellung:

- normierte Systeme sind besser <u>vergleichbar</u> und <u>unabhängig vom Anwendungsbereich,</u>
- die Gleichungen sind dimensionslos und damit einfacher
- der Wirkungsplan wird einfach und übersichtlich



Größengleichungen

Gleichungen werden üblicherweise als *Größengleichungen* angegeben.

Darin ist jedes Formelzeichen G das Produkt aus

- \rightarrow Zahlenwert G und
- → Einheit
- [G]

$$G = \hat{G} \cdot [G]$$
Zahlenwert Einheit

Größengleichungen gelten immer und sind unabhängig von der gewählten Einheit:

Beispiel: $F = m \cdot a$ weiter sei: m = 5g und $a = 10\frac{m}{s^2}$

$$F = 5g \cdot 10 \frac{m}{s^2} = 0.005 kg \cdot 10 \frac{m}{s^2} = 0.05 \frac{kg \cdot m}{s^2} = 0.05N$$



Normierung

Da Größengleichungen immer gelten, können anstelle der bisher gewählten SI-Einheiten auch Wunscheinheiten eingesetzt werden.

Somit kann *G* man ersetzen:

$$G=\hat{G}\cdot G_N$$
 mit \hat{G} : Zahlenwert G_N : Wunscheinheit

Dabei ist zu beachten, dass die normierte Form der Gleichung nur in Verbindung mit den Bezugseinheiten gilt (muss man sich merken).

Beispiel:

$$F = m \cdot a$$

 $|F = m \cdot a|$ wird mit den Bezugseinheiten $F_N = 1 \frac{kg \cdot m}{c^2}$

$$F_N = 1 \frac{\kappa_S m}{s^2}$$

$$m_N = 1g$$

$$a_N = 1 mm/s^2$$

$$\hat{F} \cdot F_N = \hat{m} \cdot m_N \cdot \hat{a} \cdot a_N$$

$$\hat{F} = \hat{m} \cdot \hat{a} \cdot \frac{m_N \cdot a_N}{F_N} = \hat{m} \cdot \hat{a} \cdot \frac{g \cdot mm \cdot s^2}{s^2 \cdot kg \cdot m} = \hat{m} \cdot \hat{a} \cdot 10^{-6}$$



Besonders einfacher Spezialfall – alle Größen sind SI-Einheiten

Sind die Einheiten aller Größen in SI-Einheiten gegeben, dann erhält man die normierte Gleichung direkt durch die Ersetzung:

$$G \to \hat{G}$$

Grund: Die Einheiten links und rechts vom Gleichheitszeichen sind gleich und können damit gekürzt werden.

Beispiel:
$$F = m \cdot a$$

$$\hat{F} \cdot F_N = \hat{m} \cdot m_N \cdot \hat{a} \cdot a_N$$

$$\hat{F} \cdot \frac{kg/m}{s^2} = \hat{m} \cdot kg \cdot \hat{a} \cdot \frac{m}{s^2} \qquad \hat{F} = \hat{m} \cdot \hat{a}$$



Wunscheinheiten = SI-Einheiten



ÜBUNG: Normierung von Funktionsvariablen

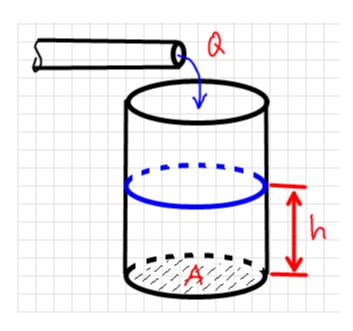
Gegeben ist folgende Formel:

$$h = \frac{Q}{A} \cdot t$$

Q und A seien konstant.

 $h_N = 1cm$ Bezugsgrößen:

$$t_N = s$$



Geben Sie für die Konstanten $Q = 2 \frac{l}{s}$ $A = 4 \cdot 10^4 mm^2$ die normierte Gleichung an:

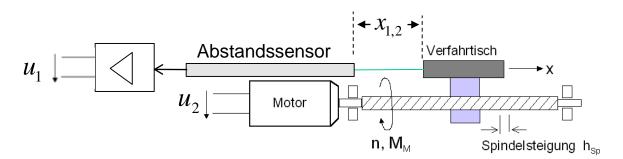
$$A = 4 \cdot 10^4 \, mm^2$$



ÜBUNG: Normierung von Übertragungsblöcken

Normieren Sie alle Größen des folgenden Systems auf $x_N = 150mm$ $u_N = 7.5V$

- 1. Gegeben ist ein Abstandssensor mit der Empfindlichkeit : $K_1 = 0.05 \frac{V}{mm}$
- 2. Gegeben ist ein Linearantrieb. Die Geschwindigkeit des Linearantriebs ist (linear) von der Eingangsspannung abhängig : $K_2 = 20 \frac{mm/s}{V} = 20 \frac{mm}{Vs}$
- 3. Schalten Sie die Blöcke (2) → (1) hintereinander.

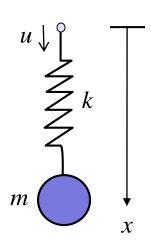




ÜBUNG: Normierung eines dynamischen Systems (DGL)

Gegeben ist das System:

$$k = 0.2 \frac{N}{cm} \qquad m = 200g \qquad l_0 = 100mm$$

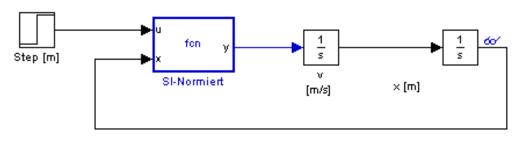


- a. Geben Sie die DGL des Systems an.
- b. Geben Sie die Ruhelage des Systems an.
- c. Geben Sie die DGL für eine Änderung u aus der Ruhelage an.
- d. Wie lautet die normierte DGL aus (c), wenn alle Bezugsgrößen SI-Einheiten sind?
- e. Wie lautet die normierte DGL aus (c), wenn die Bezugsgrößen wie folgt festgelegt sind:

$$u_N = x_N = 1cm$$
 $v_N = 1\frac{m}{s}$ $a_N = 1\frac{m}{s^2}$

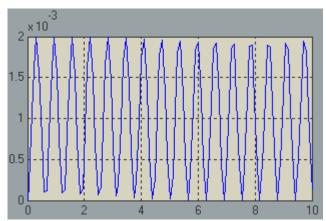


SI-Normierung

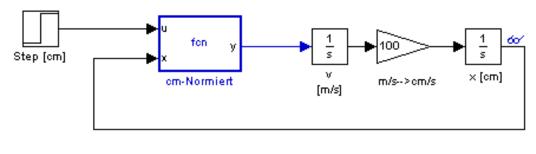


```
function y = fcn(u,x)

y = 100*(-x+u);
```

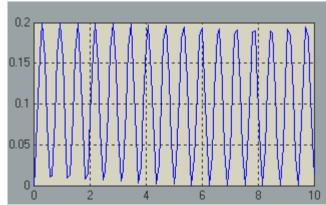


Normierung nach e)



function
$$y = fcn(u,x)$$

 $y = -x+u$;





7.1.2.7 Systemidentifikation anhand der Sprungantwort

Das Verhalten von Übertragungsblöcken kann auf verschiedene Weisen bestimmt werden:

- a) Experimentell, z.B. durch Messen der Sprungantwort.
- b) **Analytisch**, z.B. durch Aufstellen der Differentialgleichung anhand der bekannten Gesetze (physikal., ökonom., chem.,).

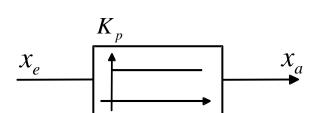
Zur Beschreibung des Blocks wird ein Sprung auf den Systemeingang gegeben und der Zeitverlauf des Ausgangswertes ausgewertet.

Diese Art der Systemidentifikation ist besonders einfach, <u>da nichts über die inneren Vorgänge im System bekannt sein muss</u>.

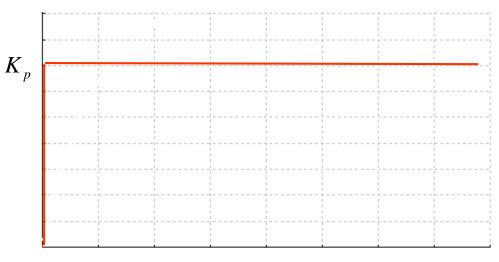


Proportional-Element ohne Verzögerung (P)

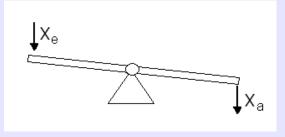
Gleichung: $x_a = K_p \cdot x_e$

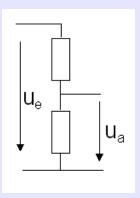


 x_a/x_e Sprungantwort



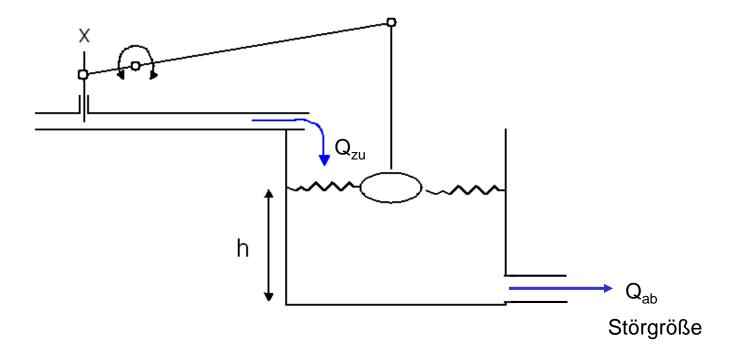
Beispiele:







Übung: Proportionalelement



Hebt sich der Schwimmer (im Arbeitspunkt) um 20mm so ändert sich der Durchfluss des Ventils um 0.8l/s.

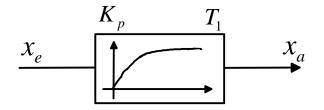
Geben Sie K der Schwimmer-Ventil-Anordnung an.



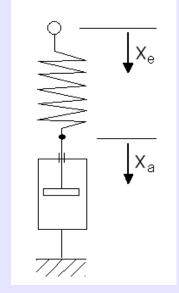
Proportional-Element mit Verzögerung 1. Ordnung (PT1)

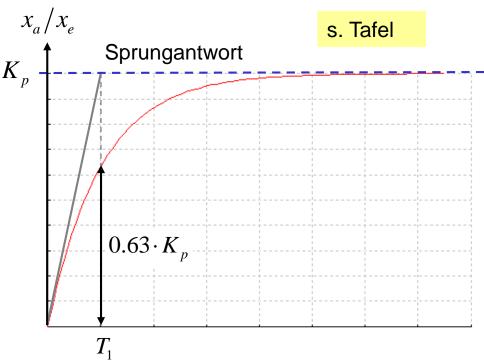
Differentialgleichung

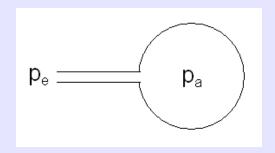
$$T_1 \cdot \dot{x}_a + x_a = K_p \cdot x_e$$

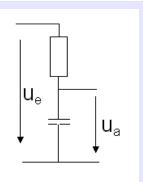


Beispiele:





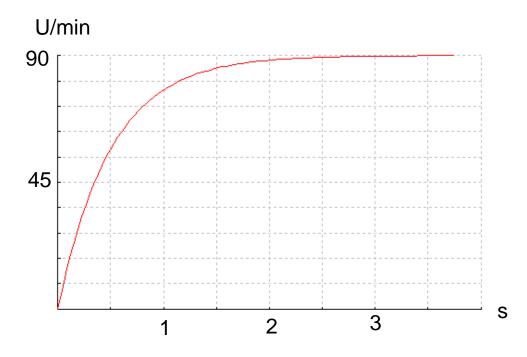






Übung: Verzögerungsglied 1. Ordnung

Ein Gleichstrommotor arbeitet in seinem Arbeitspunkt (1800U/min, U=10V). Jetzt wird die Betriebsspannung sprungartig um 0.5V erhöht. Die gemessene Drehzahländerung hat folgenden Zeitverlauf:



Geben Sie die normierte Differentialgleichung an. Bezugsgrößen sind die folgenden Einheiten: $t_N = 1s$ $u_N = 1V$ $n_N = 1s^{-1}$

$$t_N = 1s$$
 u_N

$$u_N = 1V$$

$$n_N = 1s^{-1}$$



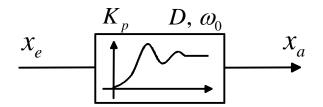
Proportional-Element mit Verzögerung 2. Ordnung mit Überschwingen (PT2)

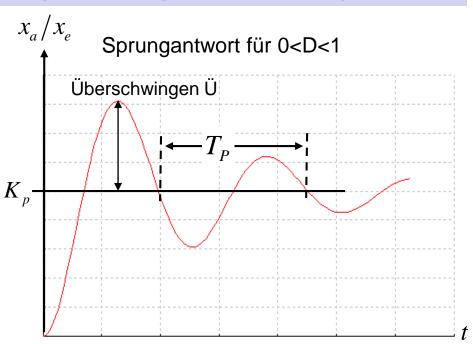
Differentialgleichung

$$\frac{1}{\omega_0^2} \cdot \ddot{x}_a + \frac{2D}{\omega_0} \dot{x}_a + x_a = K_p \cdot x_e$$

D: Dämpfung

 ω_0 : Kennkreisf requenz



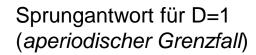


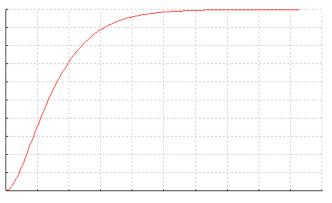
Der Sprungantwort können verschiedene Kennwerte entnommen werden:

$$D = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\pi/\ln \ddot{u}\right)^2}}$$
 für 0

$$\omega_e = \frac{2\pi}{T_P} \longrightarrow \omega_0 = \frac{\omega_e}{\sqrt{1 - D^2}}$$



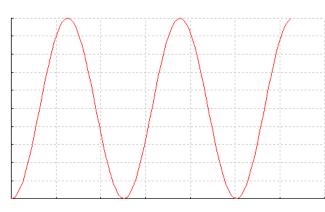




Sprungantwort für D>1 (*Kriechfall*)



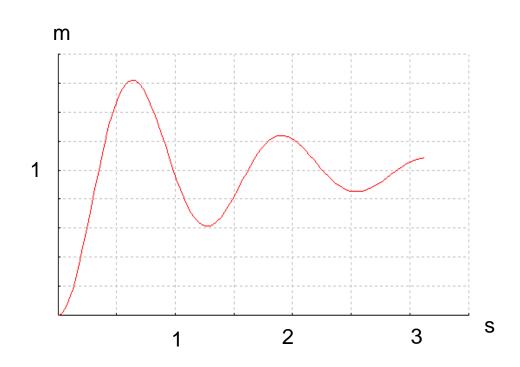
Sprungantwort für D=0 (grenzstabiler Schwingfall)



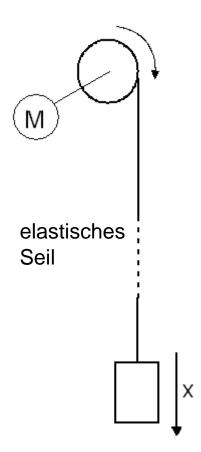


ÜBUNG: PT2-Glied (mit Überschwingen)

Ein System reagiert auf eine sprungf. 1/5-Drehung der Seiltrommel mit der angegebenen Sprungantwort. <u>Beispiel</u>: Förderkorb an einem langen, elastischen Seil.



Geben Sie die normierte System an. Bezugsgrößen sind die Einheiten: m und s





Proportional-Element mit Verzögerung 2. Ordnung ohne Überschwingen (PT2)

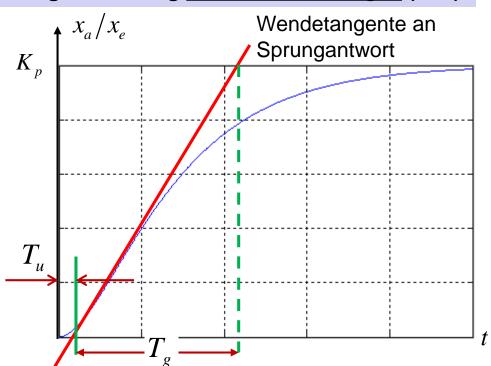
Zwei in Reihe geschaltete PT1-Elemente bilden ein nicht überschwingendes PT2-Element.

Die Zeitkonstanten T₁ und T₂ können über die Wendetangente bestimmt werden.

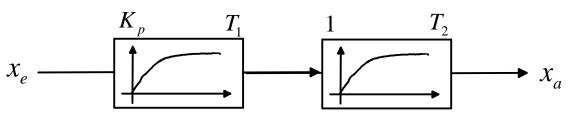


2. Mit Diagramm (nä. Seite) T_g/T_1 bestimmen. $\rightarrow T_1$

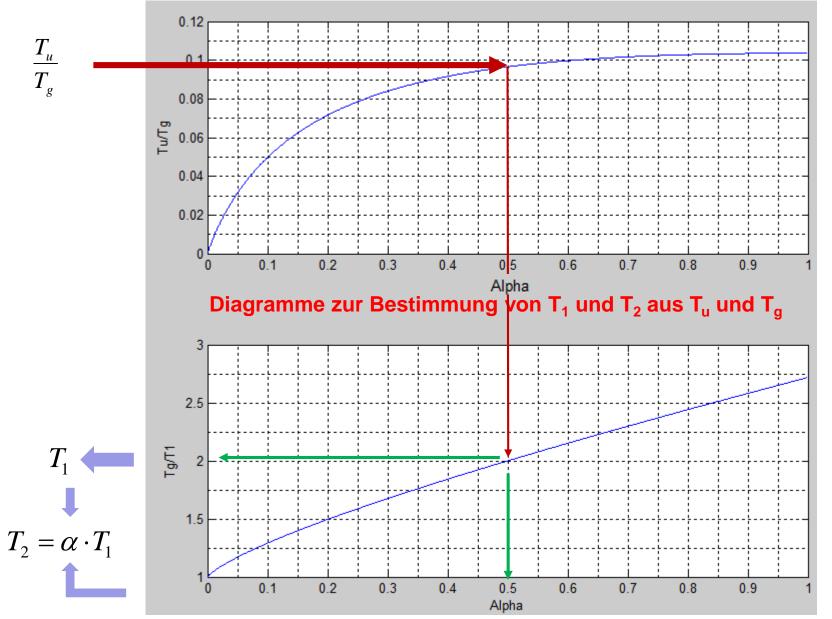
3.
$$T_2 = \alpha \cdot T_1$$
 \rightarrow T_2



Damit sind die Parameter des Systems (s.u.) bestimmt:





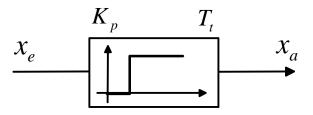


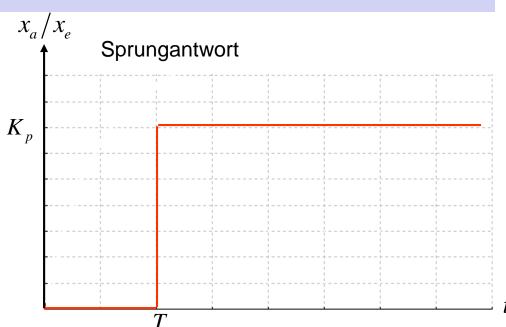


Totzeitelement (PTt)

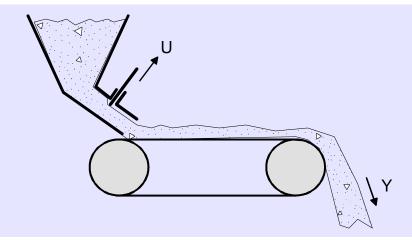
Gleichung

$$x_a = K_p \cdot x_e(t - T_t)$$





Beispiel:



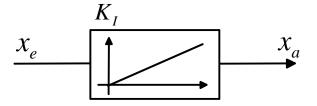


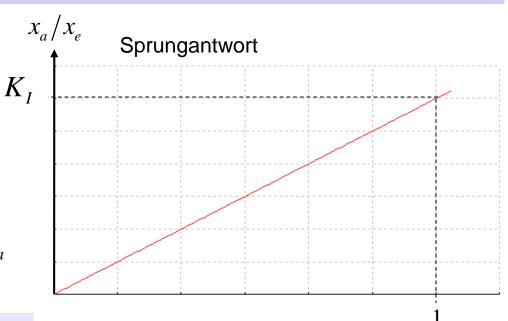
Integral-Element ohne Verzögerung = Systeme ohne Ausgleich (I)

Gleichung

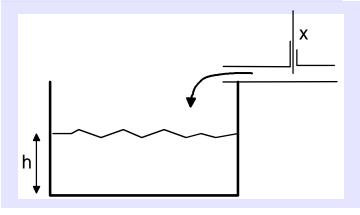
$$x_a = K_I \cdot \int_0^t x_e(\tau) d\tau$$

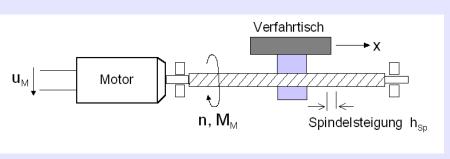
oder $\dot{x}_a = K_I \cdot x_e$





Beispiele:







Übung: Strecke ohne Ausgleich 1. Ordnung

Beim Anlegen einer Spannung von 10V fährt ein Verfahrtisch ein Weg von 45cm in 3s (s. Diagramm).



Geben Sie die normierte Gleichung des Systems an.

Bezugsgrößen sind die folgenden Einheiten: $t_N=1s$ $u_N=1V$ $x_N=1mm$