



Vorlesung Fahrzeugmechanik (Kap. 4: Einmassenschwinger)

Hochschule Ulm, WS 2017/18

Theodor Großmann

Hochschule Ulm

Vorlesungsinhalte Fahrzeugmechanik

Kapitel:

- 1. Einführung Fahrzeugmechanik
- 2. Reifen
- 3. Federn, Dämpfer,...
- 4. Einmassenschwinger
- 5. Achsen
- 6. Lenkung
- 7. Regelsysteme
- 8. Längsdynamik
- Luftwiderstand
- 10. Querdynamik
- 11. Vertikaldynamik&Strassen
- 12. Fahrzeugmodelle
- 13. Gesamtfahrzeug
- 14. menschliche Wahrnehmung /Sitze
- 15. Sleeping Policeman/Schlagloch
- 16. Fahrzeugentwicklung mit DPT

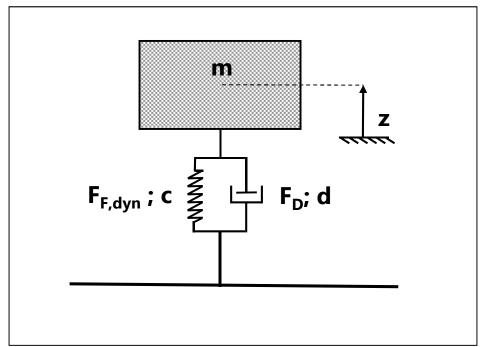


Anwendungsfälle:

- z.B.
- 1. "ungefederte Massen" mit Reifenfedersteifigkeit
- 2. Motor- / Getriebemasse auf Motorlager
- 3. Aufbaufeder/Dämpfer mit Aufbaumasse und Straßenanregung
- 4. Unwuchtanregung an Rädern
- 5. Radlastschwankungen
- 6.



einfacher Einmassenschwinger



Größen:

m = Masse

c = Federsteifigkeit

F_{F,dyn} = Federkraft d = Dämpfungskoeffizient

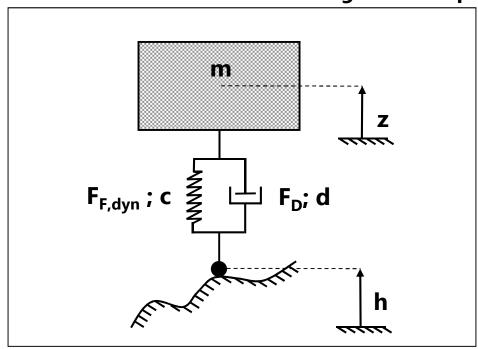
 $F_D = D \ddot{a} m p f e r k r a f t$

Bewegungsgleichung des Systems:

$$egin{aligned} m \cdot \ddot{z} &+ F_{F,dyn} &+ F_D &= 0 \ F_{F,dyn} &= c \cdot z \ F_D &= d \cdot \dot{z} \end{aligned}
ight\} \Rightarrow m \cdot \ddot{z} + d \cdot \dot{z} + c \cdot z = 0$$



Einmassenschwinger mit Fußpunktanregung



Größen:

m = Masse

c = Federsteifigkeit

 $F_{F,dyn} = Federkraft$

d = Dämpfungskoeffizient

 $F_D = D \ddot{a} m p f e r k r a f t$

z = Weg der Masse

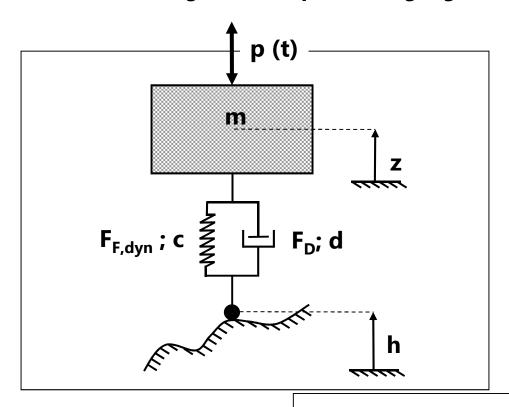
h = Weg des Fußpunktes

Bewegungsgleichung des Systems:

$$\left. \begin{array}{c} m \cdot \ddot{z} + F_{F,dyn} + F_D = 0 \\ F_{F,dyn} = c \cdot (z - h) \\ F_D = d \cdot (\dot{z} - \dot{h}) \end{array} \right\} \Rightarrow m \cdot \ddot{z} + d \cdot (\dot{z} - \dot{h}) + c \cdot (z - h) = 0$$



Einmassenschwinger mit Fußpunktanregung und äußerer Kraft (z.B. Unwucht)



Größen:

m = Masse

c = Federsteifigkeit

 $F_{F,dyn} = Federkraft$

d = Dämpfungskoeffizient

 $F_D = Dämpferkraft$

z = Weg der Masse

h = Weg des Fußpunktes

p(t) = äußere Kraft

Bewegungsgleichung des Systems:

$$m \cdot \ddot{z} + F_{F,dyn} + F_D = p(t)$$

$$F_{F,dyn} = c \cdot (z - h)$$

$$F_D = d \cdot (\dot{z} - \dot{h})$$

$$\Rightarrow m \cdot \ddot{z} + d \cdot (\dot{z} - \dot{h}) + c \cdot (z - h) = p(t)$$



A: Homogene Lösung (Eigenschwingung):

$$m \cdot \ddot{z} + d \cdot \dot{z} + c \cdot z = 0$$
$$\ddot{z} + \frac{d}{m} \cdot \dot{z} + \frac{c}{m} \cdot z = 0$$

σ: Abklingamplitude ω_e: ungedämpfte

Eigenkreisfrequenz

Lösungsansatz:

$$\mathbf{z}_{\text{hom}} = \hat{\mathbf{z}} \cdot \mathbf{e}^{\lambda t}$$

$$\mathbf{z}_{hom} = \hat{\mathbf{z}} \cdot \mathbf{e}^{\lambda t} \qquad \ddot{z} + 2\sigma \cdot \dot{z} + \omega_e^2 \cdot z = 0$$

$$(\lambda^{2} + 2 \cdot \sigma \cdot \lambda + \omega_{e}^{2}) \cdot \hat{\mathbf{Z}} \cdot e^{\lambda t} = 0 \implies \lambda_{1,2} = -\sigma \pm \sqrt{\sigma^{2} - \omega_{e}^{2}}$$

$$z_{hom} = \hat{Z}_1 \cdot e^{\lambda_1 \cdot t} + \hat{Z}_2 \cdot e^{\lambda_2 \cdot t}$$

Von den verschiedenen Lösungsmöglichkeiten interessiert bei den Schwingungen eigentlich nur der Fall, bei den $\sigma > 0$ und Wurzelausdruck nicht mehr reell ist.

$$\lambda_{1,2} = -\sigma \pm \mathbf{j} \cdot \mathbf{\omega}_{\mathbf{d}}$$

Mit Abkürzungen:

$$\sigma = \frac{d}{2 \cdot m}$$

$$\mathbf{s}^{-1}$$

Ungedämpfte Eigenkreisfrequenz:
$$\omega_e = \sqrt{\frac{c}{m}}$$

$$\omega_{\rm e} = \sqrt{\frac{\rm c}{\rm r}}$$

$$\left[\mathbf{s}^{-1}\right]$$

Gedämpfte Eigenkreisfrequenz:
$$\omega_d = \sqrt{\omega_e^2 - \sigma^2} = \sqrt{\frac{c}{m} - \left(\frac{d}{2 \cdot m}\right)^2} \left[s^{-1}\right]$$



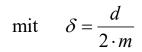


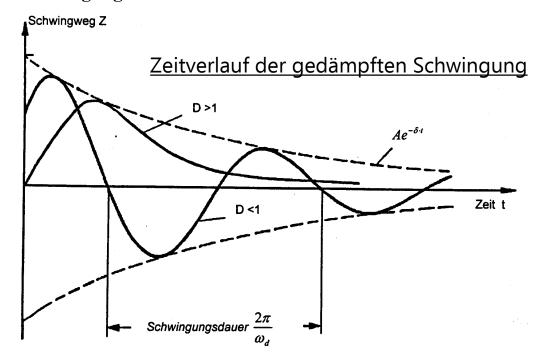
Anschauliche Bedeutung von Dämpfungsmaß D:

$$D = \frac{\sigma}{\omega_e} = \frac{d}{2 \cdot m \cdot \omega_e} = \frac{d}{2 \cdot \sqrt{c \cdot m}}$$
 [-]

 $0 < D < 1 \implies$ gedämpfte Schwingung mit der Einhüllenden $A \cdot e^{-\delta \cdot t}$

$$D > 1 \Rightarrow Kriechbewegung$$







B: Partikulärlösung (Erregerschwingung):

$$\mathbf{m} \cdot \ddot{\mathbf{z}} + \mathbf{d} \cdot \dot{\mathbf{z}} + \mathbf{c} \cdot \mathbf{z} = \mathbf{d} \cdot \dot{\mathbf{h}} + \mathbf{c} \cdot \mathbf{h}$$

Zweckmäßig verwendeter Ansatz für die Erregerfunktion:

$$\mathbf{z}_{par} = \hat{\mathbf{Z}}_{k} \cdot \mathbf{e}^{j\omega t}$$
 und $\mathbf{h}(t) = \hat{\mathbf{h}}_{k} \cdot \mathbf{e}^{j\omega t}$

Mit: ω: Erregereigenfrequenz

 $\hat{\mathbf{Z}}_{k}$: Komplexe Schwingungsamplitude

 $\hat{\mathbf{h}}_{\mathbf{k}}$: komplexe Erregeramplitude

$$\begin{vmatrix} \text{Re alteil:} & \text{h} = \hat{\mathbf{h}} \cdot \cos(\omega \cdot \mathbf{t} + \varepsilon) \\ \text{Im agin "arteil:} & \text{h} = \hat{\mathbf{h}} \cdot \sin(\omega \cdot \mathbf{t} + \varepsilon) \end{vmatrix} \Rightarrow (-\mathbf{m} \cdot \omega^2 + \mathbf{j} \cdot \mathbf{d} \cdot \omega + \mathbf{c}) \cdot \hat{\mathbf{Z}}_k = (\mathbf{j} \cdot \mathbf{d} \cdot \omega + \mathbf{c}) \cdot \hat{\mathbf{h}}_k$$

Für die reellen Amplitudenverhältnisse mit $\eta = \omega/\omega_e$ gilt:

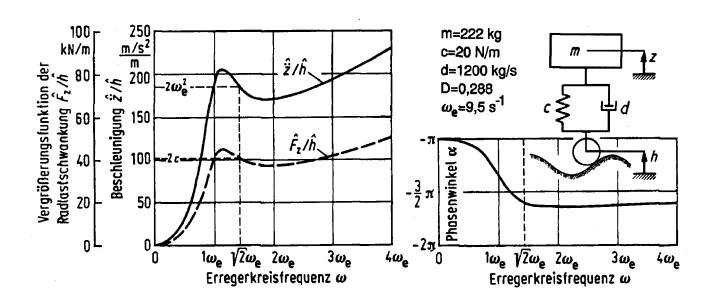
i) Aufbaubeschleunigung
$$\frac{\hat{\ddot{z}}}{\hat{h}} = \omega_e^2 \cdot \eta^2 \cdot \sqrt{\frac{1 + 4D^2 \eta^2}{(1 - \eta^2)^2 + 4D^2 \eta^2}} \qquad \left[\frac{m/s^2}{m}\right]$$

$$\frac{\mathbf{\hat{f}_{R,dyn}}}{\mathbf{\hat{h}}} = \mathbf{m} \cdot \frac{\mathbf{\hat{z}}}{\mathbf{\hat{h}}} = \mathbf{c} \cdot \mathbf{\eta}^2 \cdot \sqrt{\frac{1 + 4\mathbf{D}^2 \mathbf{\eta}^2}{(1 - \mathbf{\eta}^2)^2 + 4\mathbf{D}^2 \mathbf{\eta}^2}} \left[\frac{\mathbf{N}}{\mathbf{m}} \right]$$





Vergrößerungsfunktion von Aufbaubeschleunigung und Radlastschwankung für den Einmassenschwinger



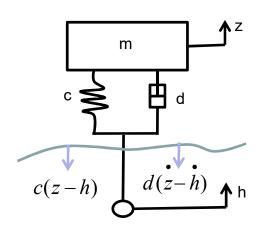
Bemerkung:

Die Proportionalität der Amplituden von Aufbaubeschleunigung und Radlast gilt leider nur beim Einmassensystem.



Übung in Teamarbeit: Einmassenschwinger mittels Matlab-Simulink berechnen

- 1. Simulink in Matlab auf Komandoebene starten od. Simulink-Ikon klicken
- 2. Simulink-Library-Browser "Continuous" wählen
- 3. "Arbeitsblatt" für neues Modell via "File/New/Model"
- 4. Erzeugen des fußpunkterregten Einmassenschwingers



Freischneiden + Kräfte eintragen (Schnittkräfte stets positiv)

System einer Differentialgleichung zweiter Ordnung:

$$mz+c(z-h)+d(z-h)=0$$

umformen:

$$mz+dz+cz=dh+ch$$



5. Umformen, so dass höchste Ableitung "allein" steht:

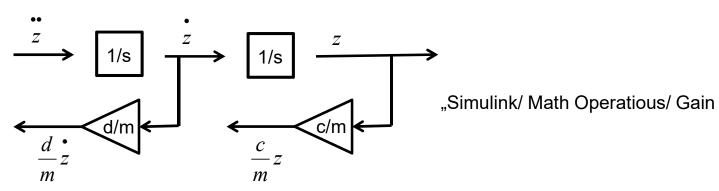
$$z = -\frac{d}{m}z - \frac{c}{m}z + \frac{d}{m}h + \frac{c}{m}h$$

6. Auswählen des Blocks: "Continuous/Integrator"

$$\xrightarrow{z} \qquad \boxed{1/s} \qquad \xrightarrow{z} \qquad \boxed{1/s} \qquad \xrightarrow{z}$$

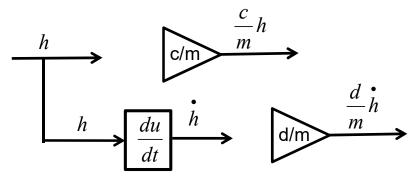
Beschl. Integr. Geschw. Integr. Weg

- 7. Verbinden der Blöcke bzw. durch "STRG+Linke Maustaste"
 - rechte Maustaste auf "Line" + "Signal Properties" → "Signalname" beschriften



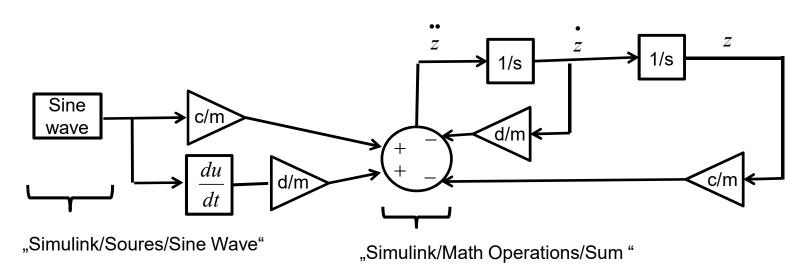


8. "Rechte Seite erzeugen"



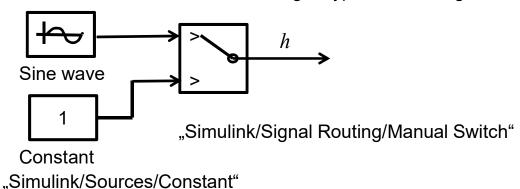
"Simulink/ Continuous /Derivate"

9. Zusammenführen der Terme u. Auswahl eines Anregungssignals





10. Einbau eines Schalters, mit den "Signaltypen" manuell geschaltet werden können



- 11. * Parametrierung des Modells mittels eines M-Files;
 - * folgendes M-File erzeugen:

```
% Parametrierung eines Einmassenschwingers

m = 400;

c = 20000; % N/m

d = 1000; % m/s

A = 1;

f = 2; % Hz
```

- * M-File in den Workspace via "File/Open/M-File wählen/öffnen"
- * Jetzt Parameter des Modells sichtbar

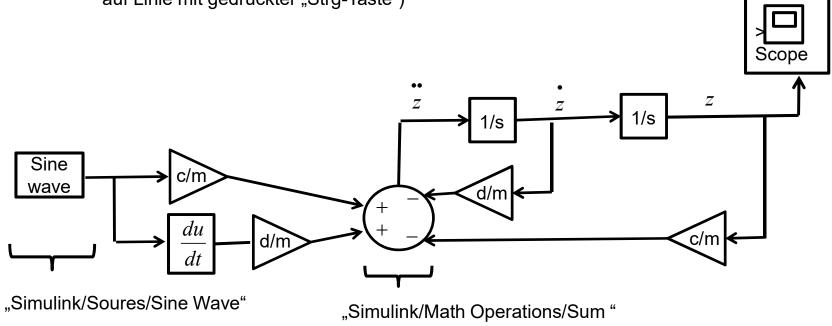


12. * Scope einbauen

* "Simulink/Sinks/Scope" ins Modellfenster via Drug & Drop



* "Scope" mit x-Ausgang verbinden (erst Scope-Block, dann auf Linie oder auf Linie mit gedrückter "Strg-Taste")





- 13. * Scope aktivieren durch Doppelklick
- 14. * Simulationszeit einstellen und " , starten
- 15. * Modell diskutieren
 - * Eingabe des Parameters im "Command-Window" leitet Wert des Parameters