

Bachelorarbeit

Identifikation von Dämpfungsparametern

Betreuung: Florian Reiterer, M.Sc.
Dipl.Ing. Stephan Stadlbauer
Ing. Richard Fürhapter

Hintergrund

- ▶ dynamisches Fahrzeugverhalten in einer Simulationssoftware
- ▶ Modellparameter erforderlich
- ▶ Statische Tests an den Einzelkomponenten
- ▶ Dynamische Tests am Gesamtfahrzeug
 - zielführender als statische Tests
 - Bereits Identifikationsmethode mit Eigenfrequenzen und Methode des Model Updating vorhanden
 - noch keine Identifikation von Dämpfungsparametern möglich

Ziel der Arbeit

- ▶ Finden einer alternativen Identifikationsmethode, zur Ermittlung der Dämpfungsparameter aus dynamischen Tests am Gesamtfahrzeug

Grundidee

- ▶ Ermitteln der Sprungantwort des Fahrzeugs
- ▶ Bestimmen der Dämpfungsparameter durch Continuous Time System Identifikation (CT SysId) und Prediction Error Methode (PEM)

Aufgaben

- ▶ Einarbeitung in das Thema CT-Systeme und PEM
- ▶ Erweiterung der Methode von H.Kirchsteiger auf ein MIMO-System
 - Implementierung in Matlab
 - Erprobung durch Verifikationsrechnungen
- ▶ Einarbeitung in das verwendete Halbfahrzeugmodell
- ▶ Vorstudie zu Versuchsaufbau/Messinstrumentierung in CarMaker
- ▶ Durchführung des Tests am Versuchsfahrzeug

Aufgaben

- ▶ Erweitern der Methode auf ein MIMO-System des Halbfahrzeugs
- ▶ Identifikation der Fahrzeugparameter
 - mit simulierten Daten (CarMaker)
 - mit realen Daten (dynamischer Test)
- ▶ Rauschanalyse

Methode der CT-Systeme

- ▶ System durch Transferfunktion im kontinuierlichen Zeitbereich beschrieben

$$Y(s) = \frac{B^{(1)}(s)}{A^{(1)}(s)} U_1(s) + \dots + \frac{B^{(m)}(s)}{A^{(m)}(s)} U_m(s) \xrightarrow{*} \underline{y}(t) = \frac{B^{(1)}(p)}{A^{(1)}(p)} \underline{u}_1(t) + \dots + \frac{B^{(m)}(p)}{A^{(m)}(p)} \underline{u}_m(t)$$

mit : $A^{(i)}(p) = 1 + a_1^{(i)} p + \dots + a_n^{(i)} p^n$

$$B^{(i)}(p) = b_0^{(i)} + b_1^{(i)} p + \dots + b_n^{(i)} p^n$$

$$* s \equiv p x(t) = \frac{dx(t)}{dt}$$

- ▶ Vorteil: Koeffizienten der Tf-Funktion = gesuchte Parameter
- ▶ Fehler zwischen tatsächlichem und geschätztem Ausgang möglich
- ▶ Identifikation der gesuchten Parameter über ein Fehlermodell

OE-Modell

▶ Allgemeine Form:
$$\underline{y}_k = \frac{B(z)}{A(z)} \underline{u}_k + \underline{\varepsilon}_k$$

▶ Regressionsform:
$$\underline{y}_k = \underline{\psi}_k^T \underline{\theta} + \underline{\varepsilon}_k$$

$$\underline{\psi}_k^T = [-y_{k-1} \dots -y_{k-n_a} \quad u_{k-n_k} \dots u_{k-n_k-n_b+1} \quad \varepsilon_{k-1} \dots \varepsilon_{k-n_a}], \quad \underline{\theta} = [a_1 \dots a_{n_a} \quad b_{n_k} \dots b_{n_k+n_b-1} \quad a_1 \dots a_{n_a}]$$

- Parametervektor $\underline{\theta}$ enthält Koeffizienten von $A(z)$, $B(z)$

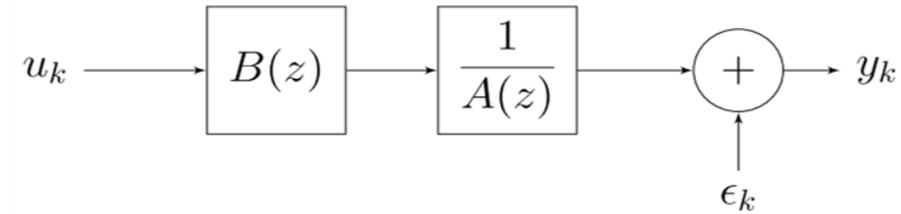
▶ Fehler:
$$\underline{\varepsilon} = \underline{y} - \hat{\underline{y}}$$

▶ Kostenfunktion:
$$J_N(\underline{\theta}) = \frac{1}{N} \sum_{k=1}^N \underline{\varepsilon}^2(k, \underline{\theta})$$

- ▶ Ziel: Parametervektor $\hat{\underline{\theta}}$ soll die Kostenfunktion minimieren

→ Prediction Error Methode

$$\hat{\underline{\Theta}}^{(j+1)} = \hat{\underline{\Theta}}^{(j)} - \alpha^{(j)} \left[\mathbf{R}_N^{(j)} \right]^{-1} \mathbf{J}'_N(\hat{\underline{\Theta}}^{(j)})$$



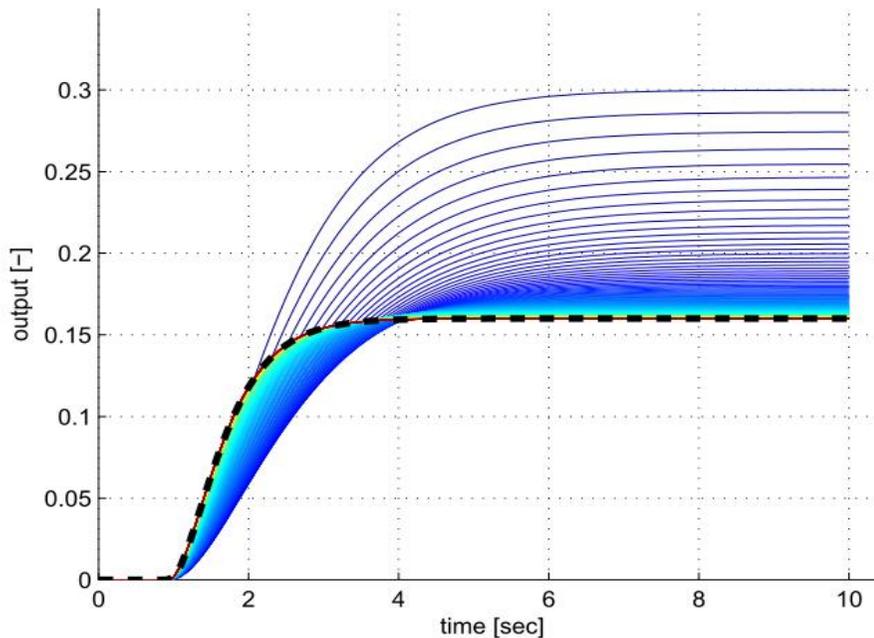
SISO-System

$$\underline{y}(t) = \frac{K_1}{(1 + pT_1)^2 p} \underline{u}(t)$$

Parameter: $K_1 = 1.6$ $T_1 = 0.4$

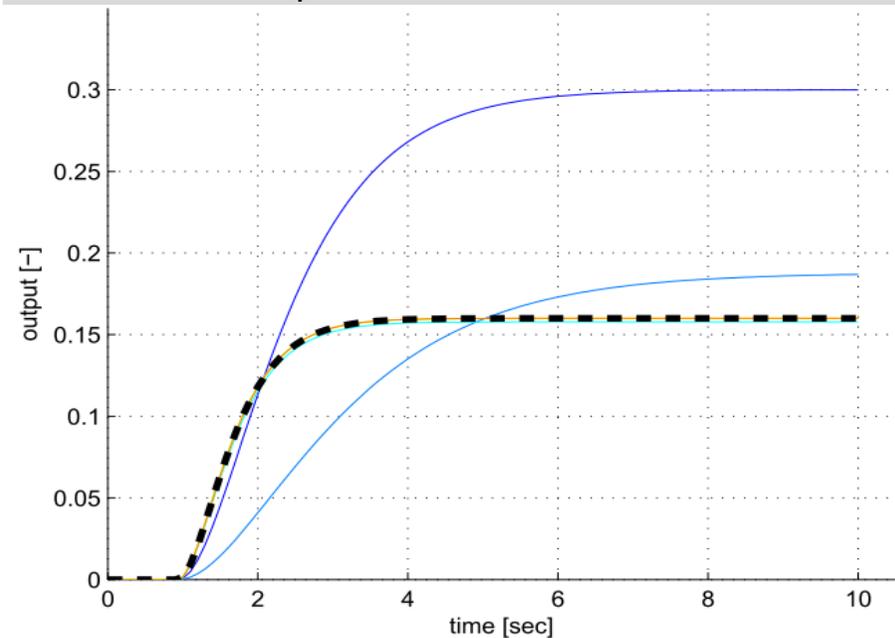
Startwerte: $K_{1,0} = 3.0$ $T_{1,0} = 0.8$

fixe Schrittweite $\alpha = 0.9$



$\hat{K}_1 = 1.6000$, $\hat{T}_1 = 0.4001$, $\varepsilon = 0.00009$, $j = 169$

optimierte Schrittweite



$\hat{K}_1 = 1.5999$, $\hat{T}_1 = 0.4000$, $\varepsilon = 0.00001$, $j = 7$

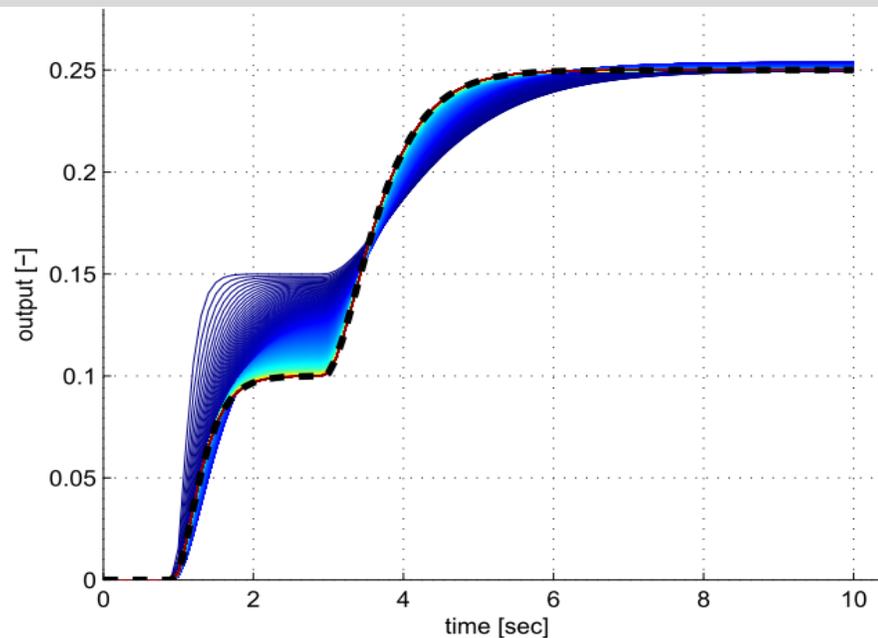
MISO-System

$$\underline{y}(t) = \frac{K_1}{(1 + pT_1)^2 p} \underline{u}_1(t) + \frac{K_2}{(1 + pT_2)^2 p} \underline{u}_2(t)$$

Parameter: $K_1 = 1.0$ $K_2 = 1.5$ $T_1 = 0.2$ $T_2 = 0.4$

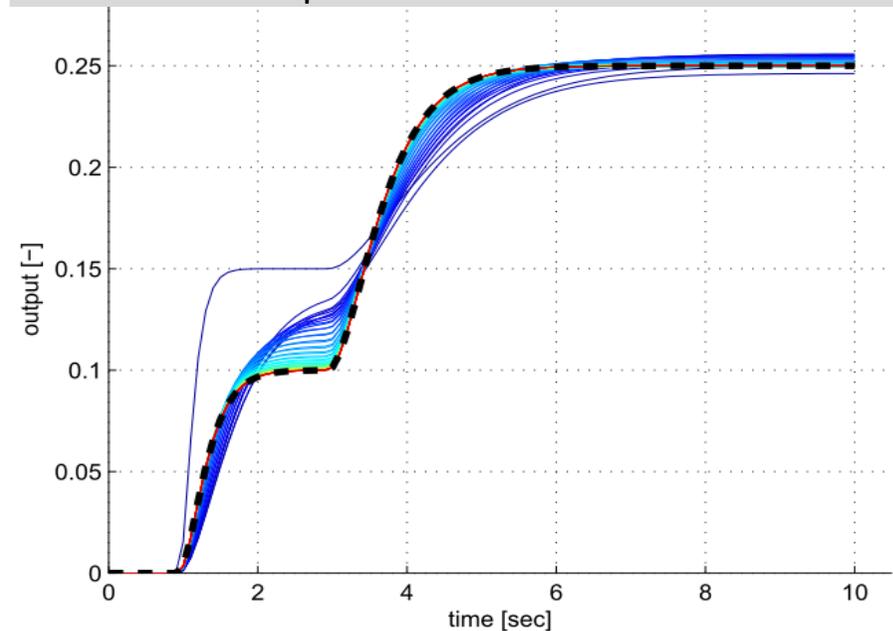
Startwerte: $K_{1,0} = 1.5$ $K_{2,0} = 1.0$ $T_{1,0} = 0.1$ $T_{2,0} = 0.8$

fixe Schrittweite $\alpha = 0.9$



$\hat{K}_1 = 1.0002$, $\hat{K}_2 = 1.4996$, $\hat{T}_1 = 0.2001$, $\hat{T}_2 = 0.4000$
 $\varepsilon = 0.00009$, $j = 722$

optimierte Schrittweite



$\hat{K}_1 = 1.0002$, $\hat{K}_2 = 1.4997$, $\hat{T}_1 = 0.2000$, $\hat{T}_2 = 0.4000$
 $\varepsilon = 0.00009$, $j = 62$

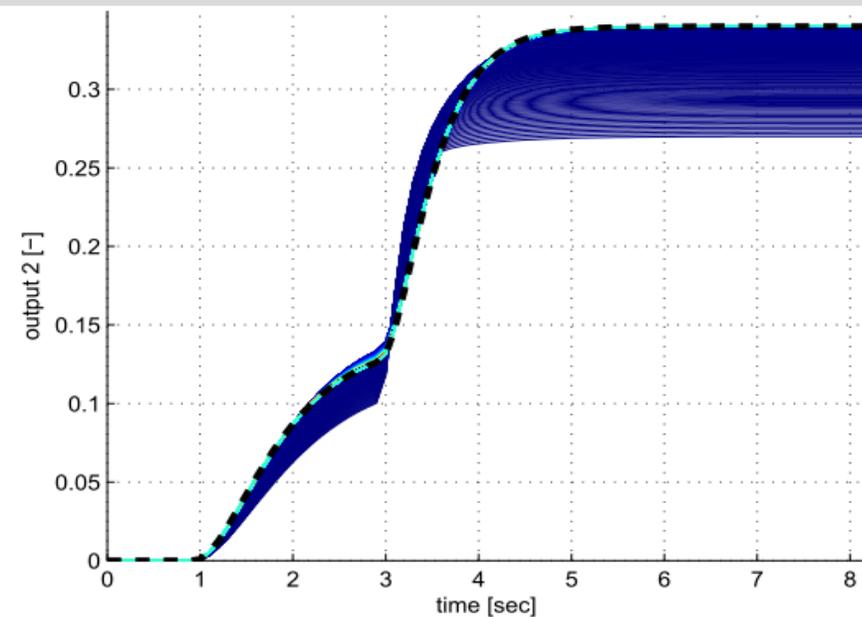
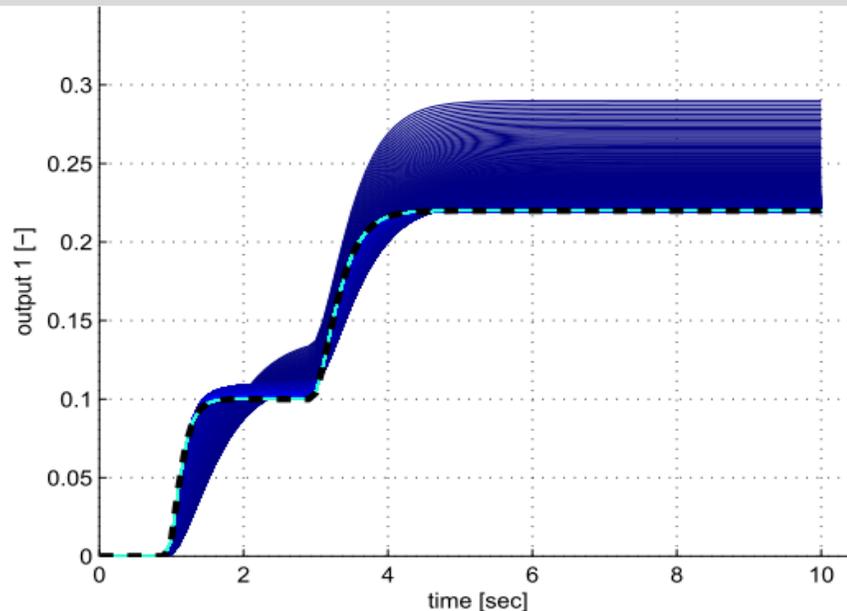
MIMO-System

$$\begin{bmatrix} \underline{y}_1(t) \\ \underline{y}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{K_1}{(1+pT_1)^2 p} & \frac{K_2}{(1+pT_2)^2 p} \\ \frac{K_3}{(1+pT_3)^2 p} & \frac{K_4}{(1+pT_4)^2 p} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{u}_1(t) \\ \underline{u}_2(t) \end{bmatrix}$$

Parameter: $K_1=1.0$ $K_2=1.2$ $K_3=1.4$ $K_4=2.0$ $T_1=0.1$ $T_2=0.2$ $T_3=0.5$ $T_4=0.3$

Startwerte: $K_{1,0}=1.4$ $K_{2,0}=1.5$ $K_{3,0}=1.2$ $K_{4,0}=1.5$ $T_{1,0}=0.4$ $T_{2,0}=0.3$ $T_{3,0}=0.6$ $T_{4,0}=0.1$

fixe Schrittweite $\alpha = 0.9$



$\hat{K}_1 = 1.0000$, $\hat{K}_2 = 1.2000$, $\hat{K}_3 = 1.4006$, $\hat{K}_4 = 1.9993$, $\hat{T}_1 = 0.1000$, $\hat{T}_2 = 0.2000$, $\hat{T}_3 = 0.5002$, $\hat{T}_4 = 0.3006$
 $\varepsilon = 0.0001$, $j = 21316$

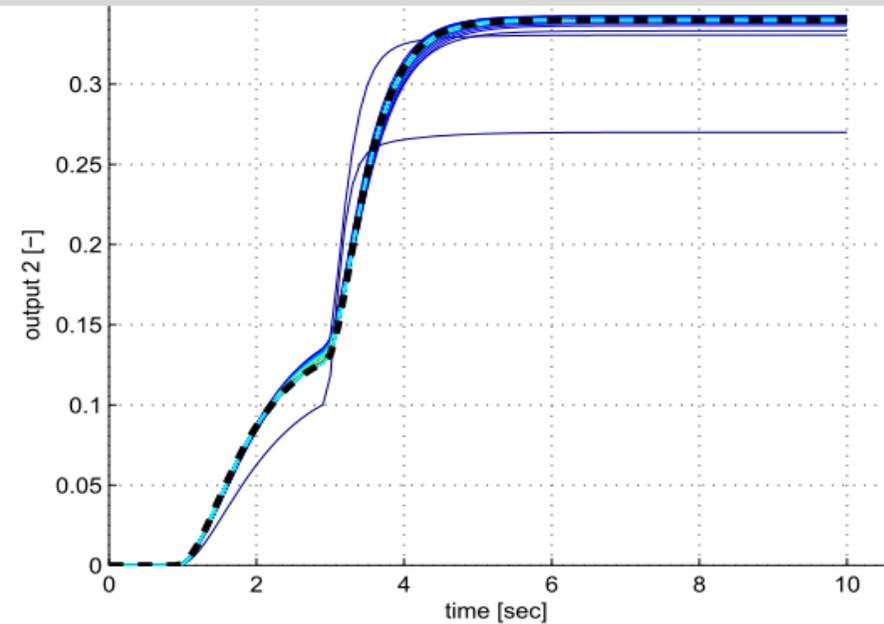
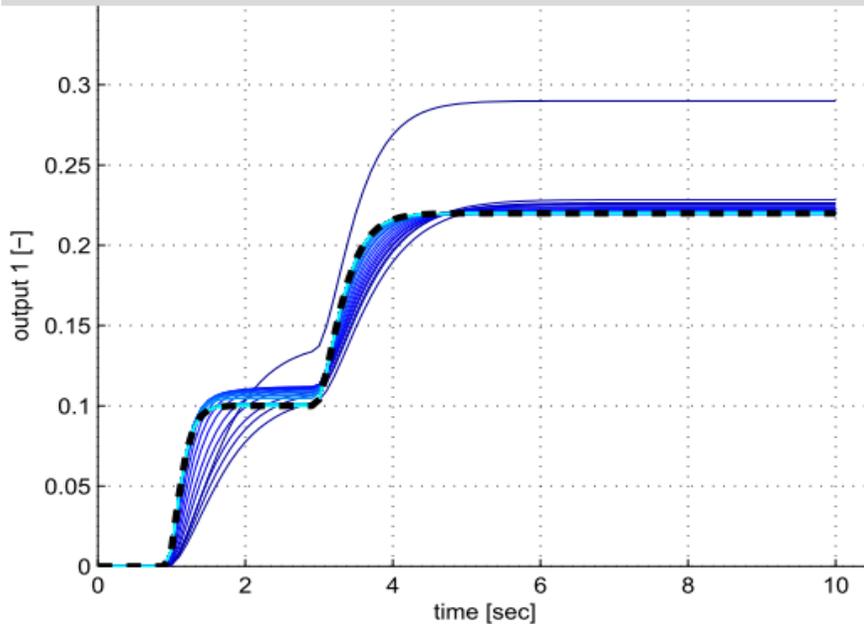
MIMO-System

$$\begin{bmatrix} \underline{y}_1(t) \\ \underline{y}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{K_1}{(1+pT_1)^2 p} & \frac{K_2}{(1+pT_2)^2 p} \\ \frac{K_3}{(1+pT_3)^2 p} & \frac{K_4}{(1+pT_4)^2 p} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{u}_1(t) \\ \underline{u}_2(t) \end{bmatrix}$$

Parameter: $K_1=1.0$ $K_2=1.2$ $K_3=1.4$ $K_4=2.0$ $T_1=0.1$ $T_2=0.2$ $T_3=0.5$ $T_4=0.3$

Startwerte: $K_{1,0}=1.4$ $K_{2,0}=1.5$ $K_{3,0}=1.2$ $K_{4,0}=1.5$ $T_{1,0}=0.4$ $T_{2,0}=0.3$ $T_{3,0}=0.6$ $T_{4,0}=0.1$

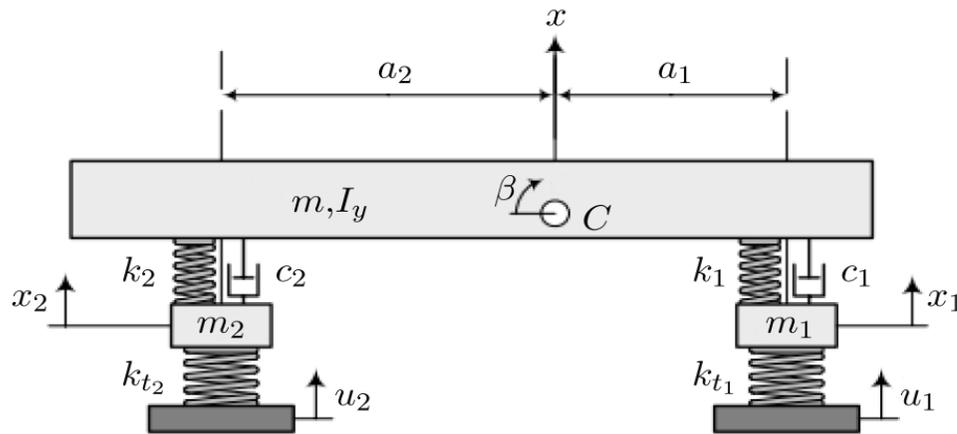
fixe Schrittweite $\alpha = 0.9$



$\hat{K}_1 = 1.0000$, $\hat{K}_2 = 1.2000$, $\hat{K}_3 = 1.4006$, $\hat{K}_4 = 1.9993$, $\hat{T}_1 = 0.1000$, $\hat{T}_2 = 0.2000$, $\hat{T}_3 = 0.5002$, $\hat{T}_4 = 0.3005$

$\varepsilon = 0.0001$, $j = 84$

Modell eines Halbfahrzeugs



$$\mathbf{M} \ddot{\underline{x}}(t) + \mathbf{C} \dot{\underline{x}}(t) + \mathbf{K} \underline{x}(t) = \underline{F}(t)$$

- DGL-System 1.Ordnung
- Zustandsraumdarstellung
- Laplacebereich

$$G(s) = \left(\mathbf{c}^T (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{B} + \mathbf{D} \right)$$

Zustandsvektor: $\underline{x}(t) = [x \ \beta \ x_1 \ x_2]$
 Massenmatrix: $\mathbf{M} \in \mathfrak{R}^{4 \times 4}$
 Dämpfungsmatrix: $\mathbf{C} \in \mathfrak{R}^{4 \times 4}$
 Federmatrix: $\mathbf{K} \in \mathfrak{R}^{4 \times 4}$
 Kraftvektor: $\underline{F}(t) \in \mathfrak{R}^{4 \times 1}$

Matrizen der Zustandsraumdarstellung:

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} \mathbf{0} & \mathbf{I} \\ -\mathbf{M}^{-1}\mathbf{K} & -\mathbf{M}^{-1}\mathbf{C} \end{bmatrix} \in \mathfrak{R}^{8 \times 8}$$

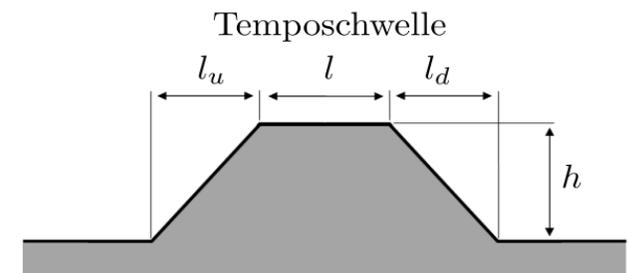
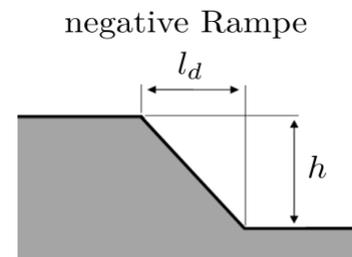
$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} \mathbf{0} \\ \mathbf{B}_2 \end{bmatrix} \in \mathfrak{R}^{8 \times 8} \quad \text{mit } \mathbf{B}_2 = \begin{bmatrix} k_{t1}/m_1 & 0 \\ 0 & k_{t2}/m_2 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{c}^T = [\mathbf{I} \ \mathbf{0}] \in \mathfrak{R}^{4 \times 8}$$

$$\mathbf{D} = \mathbf{0} \in \mathfrak{R}^{4 \times 2}$$

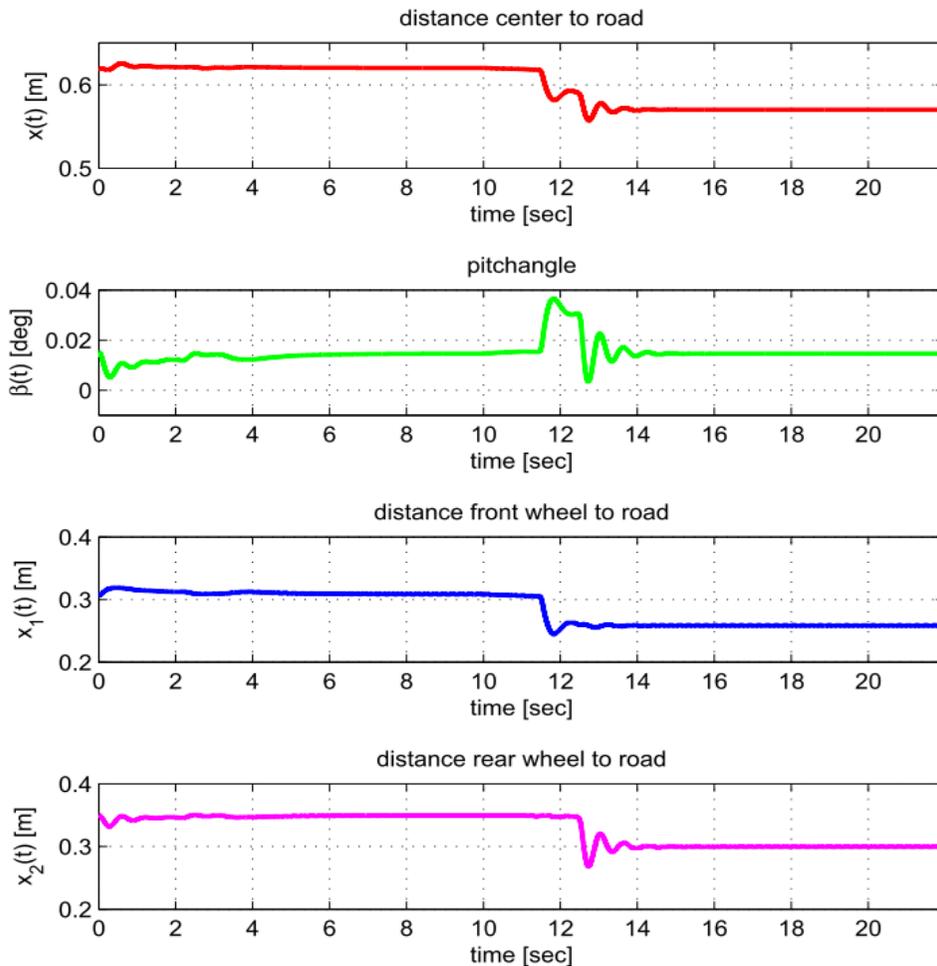
CarMaker

- ▶ Modell des BMW 320d–F31 verwendet
- ▶ Modellausgänge:
 - Abstand Schwerpunkt – Boden durch Bodysensor im Schwerpunkt
 - Nickwinkel direkt aus CarMaker-Modell
 - Abstände Radnaben – Boden durch Bodysensoren an den Radnaben
- ▶ Anregung mit weißem Rauschen ideal
- ▶ passende Anregung durch Tests ermittelt
 - Negative Rampe
 - Temposchwelle



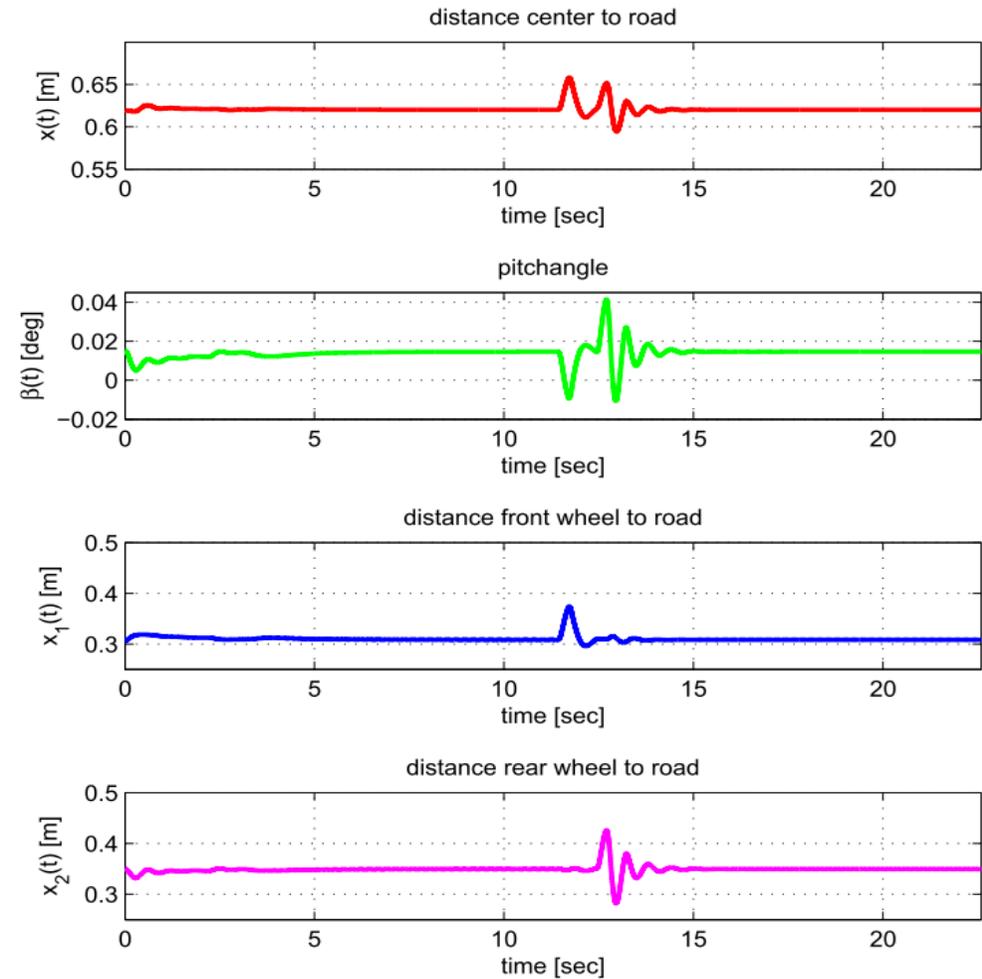
Rampe

Höhe: 5cm Neigung: -20° Tempo: 10km/h



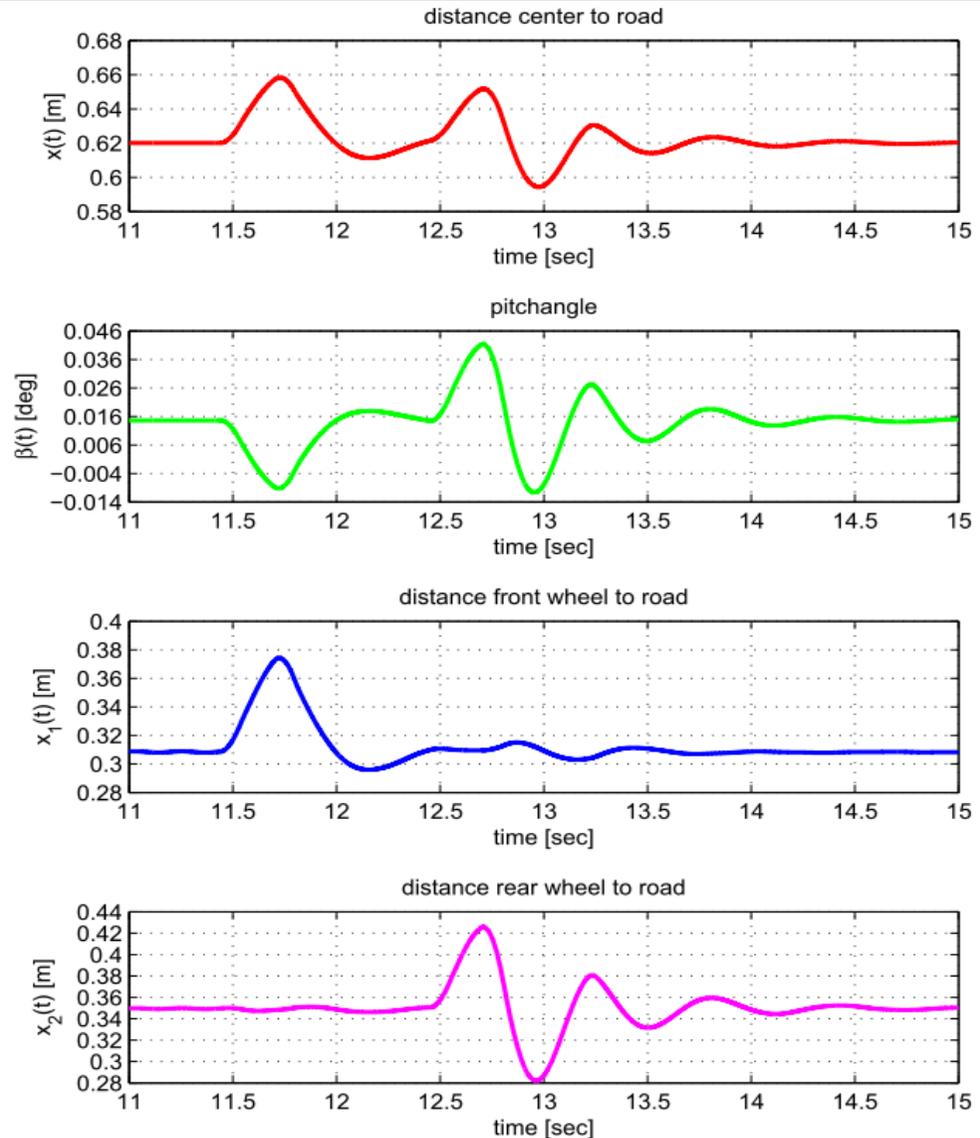
Temposchwelle

Höhe: 5cm Neigung: $\pm 20^\circ$ Tempo: 10km/h



Messinstrumentierung

- ▶ Distanzen von 0,3 - 0,6 m
→ Reichweite von mind. 1 m
- ▶ Ausschläge von 1 - 5 cm
→ Auflösung von < 1 mm
- ▶ Periodendauer $T = 600 - 700$ ms
 $f = 2$ Hz
→ Abtastfrequenz $f_A > 4$ Hz
Abtastzeit $t_A < 250$ ms

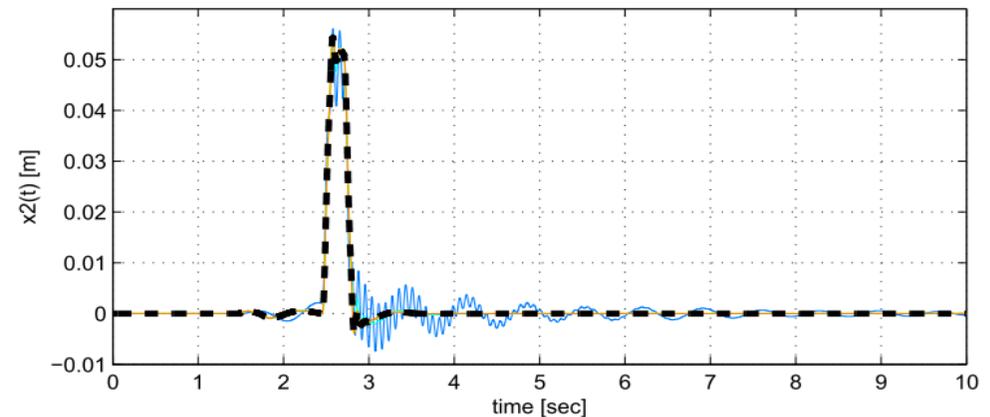
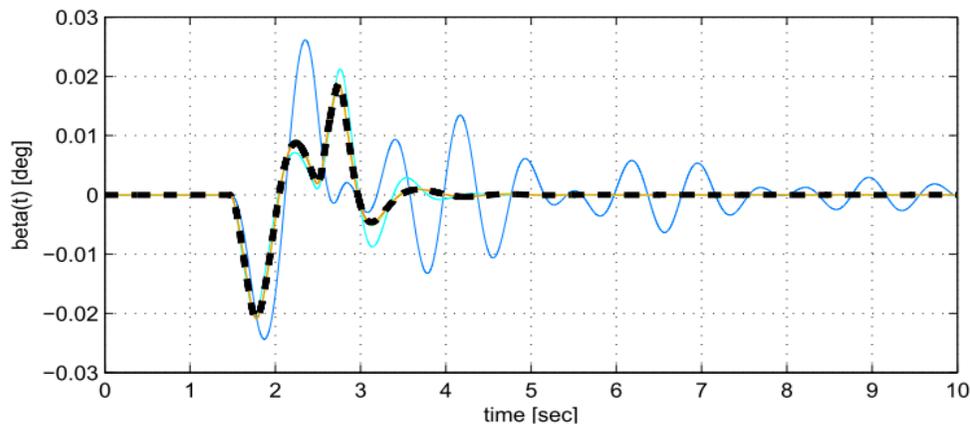
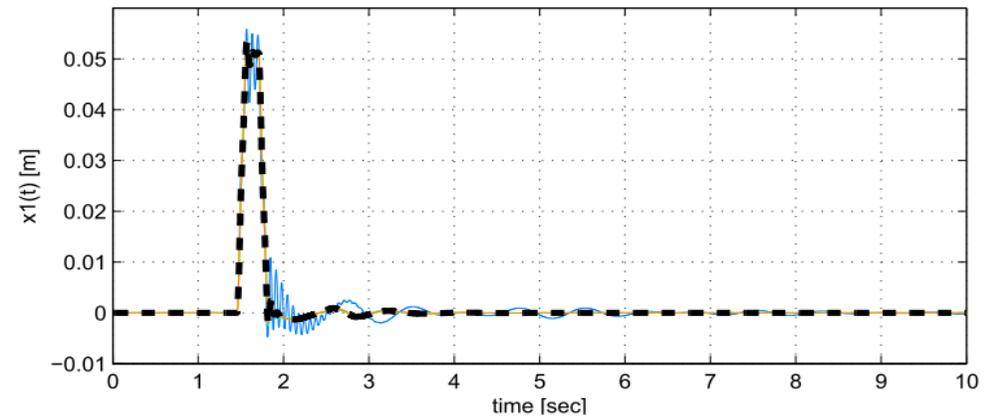
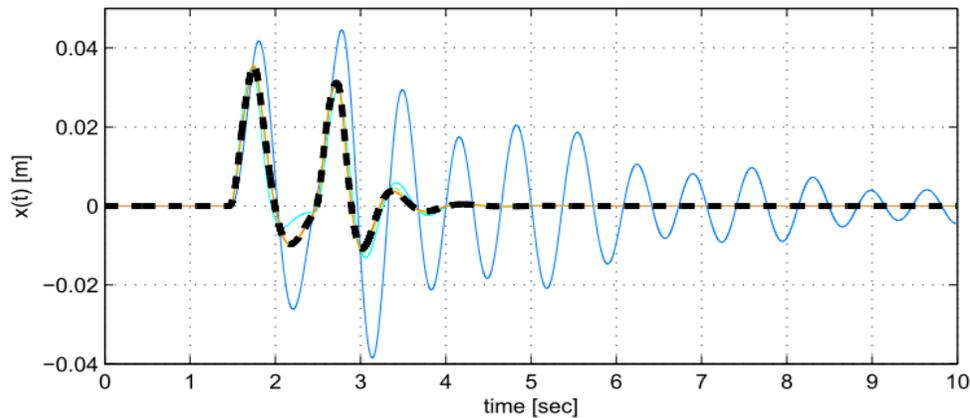


Test am Versuchsfahrzeug

- ▶ Idee: Ermittlung der gesuchten Parameter aus Gesamtfahrzeug
- ▶ Modellparameter:
 - Massen, Feder -/ Dämpferkonstanten, Schwerpunkts -/ Radnabenposition→ Aus Datenblätter oder durch statische Tests
- ▶ Zustandsgrößen:
 - Nickwinkel, Distanzen Schwerpunkt- Boden und Radnaben- Boden→ Aus Messungen während des Tests am Versuchsfahrzeug
- ▶ Problem:
 - Dämpfungskonstante : geschwindigkeitsabhängiges Kennlinienfeld
für Zug- und Druckbelastungen verschieden

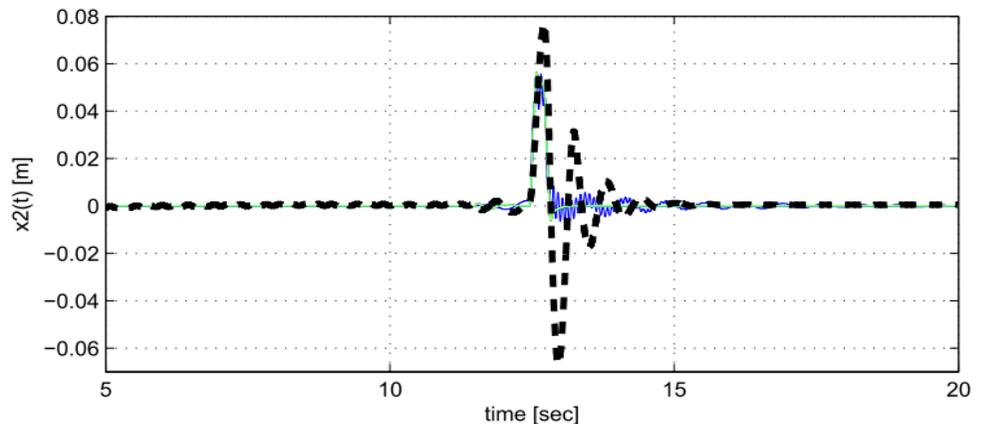
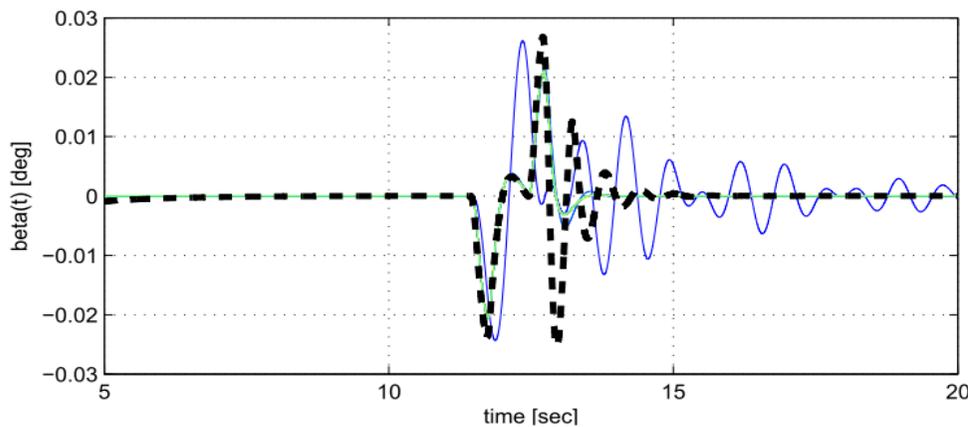
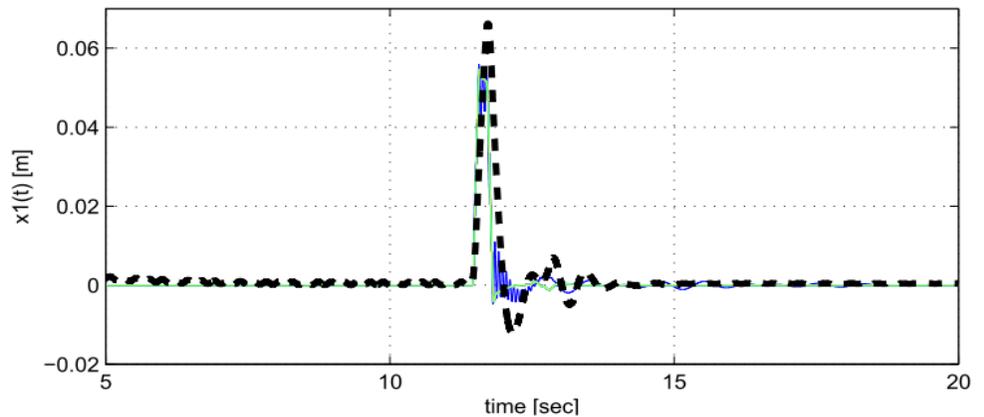
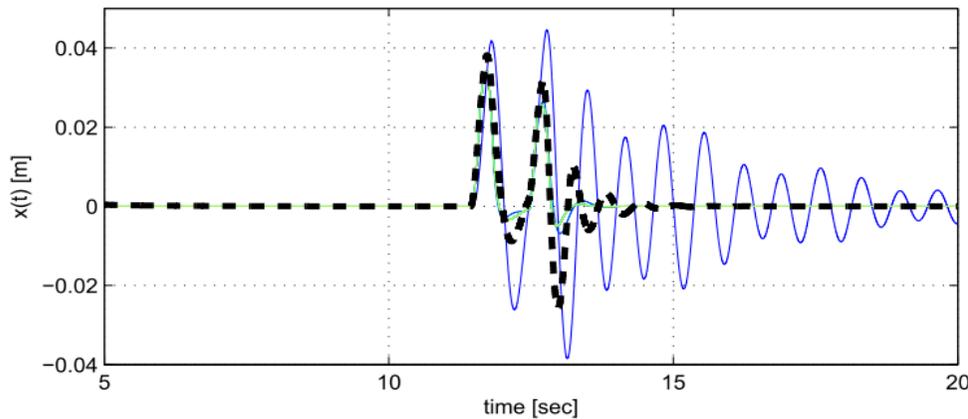
MIMO-System des Halbfahrzeugs

- ▶ Tatsächlicher Ausgang aus Halbfahrzeugmodell erzeugt



MIMO-System des Halbfahrzeugs

- ▶ Tatsächlicher Ausgang aus CarMaker-Daten erzeugt



Erkenntnis

- ▶ Model-Plant-Mismatch
- ▶ CarMaker-Modell voraussichtlich komplexer als verwendetes Halbfahrzeugmodell
- ▶ CT-SysId für komplexeres Modell nicht anwendbar
- ▶ Identifikation der Dämpfungsparameter durch CT-SysId nicht durchführbar

Danke für Eure Aufmerksamkeit