

<u>Anforderungen</u>

MODELLARTEN

<u>1. Phase</u>

2. Phase

3. Phase

Probleme + Zukunf

Neue Modelle für das Motormanagement

Prof. Dr.-Ing. Victor Gheorghiu

Fachbereich Maschinenbau und Produktion

Hochschule für Angewandte Wissenschaften Hamburg



ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

Erhöhung der

Lebensdauer ...

MODELLARTEN

1. Phase

2. Phase

. Phase

Probleme + Zukunf

Anforderungen Motorische **Außermotorische** an Motor und Maßnahmen Maßnahmen **Fahrzeug** Reduzierung der Optimierung der: Reduzierung der **Emissionen** Fahrzeugmasse inneren Prozesse Erhöhung der - Gemischbildung Verbesserung der Effektivität – Verbrennung ... Aerodynamik Steuerung und Verbesserung des Synchronisieren **Ansprechverhaltens** Regelung der Ampel in den Städten Konstruktion der Senkung des Kaufpreises Bauteile u. Systeme Begrenzung der

Konzepte (GDI,

CR, EGR, VTG, VVT)

Geschwindigkeit auf

Autobahnen ...

<u>Return</u>

ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

MODELLARTEN

1. Phase

2. Phase

Phase

Probleme + Zukunf

Anforderungen an Motor und Fahrzeug

- Reduzierung der
 Emissionen
 *
- Erhöhung der Effektivität
- Verbesserung des Ansprechverhaltens
- Senkung des Kaufpreises
- Erhöhung der Lebensdauer ...

Motorische Maßnahmen

Optimierung der:

- inneren Prozesse
 - Gemischbildung
 - Verbrennung …

Steuerung und Regelung

- Konstruktion der Bauteile u. Systeme
- Konzepte (GDI, CR, EGR, VTG, VVT)

Außermotorische Maßnahmen

- Reduzierung der Fahrzeugmasse
- Verbesserung der Aerodynamik
- Synchronisieren der Ampel in den Städten
- Begrenzung der Geschwindigkeit auf Autobahnen ...

<u>Return</u>

ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

MODELLARTEN

<u>1. Phase</u>

Dhace

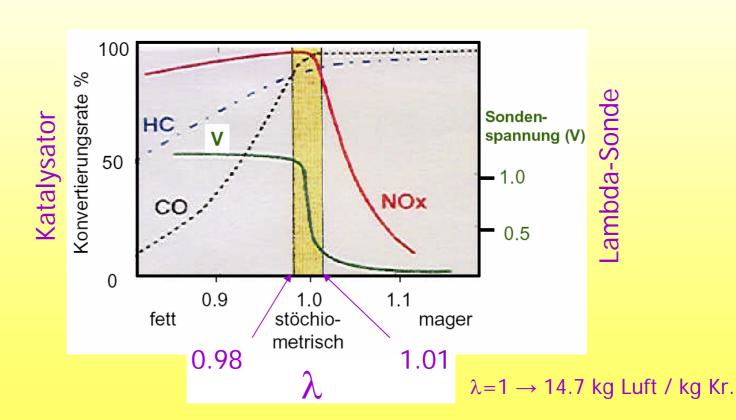
Phase

Probleme + Zukunf

Problematik des klassischen Ottomotors:

(d.h. mit Saugrohreinspritzung und homogene Gemischbildung)

Einhaltung des Lambda-Fensters





ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

<u>MODELLARTEN</u>

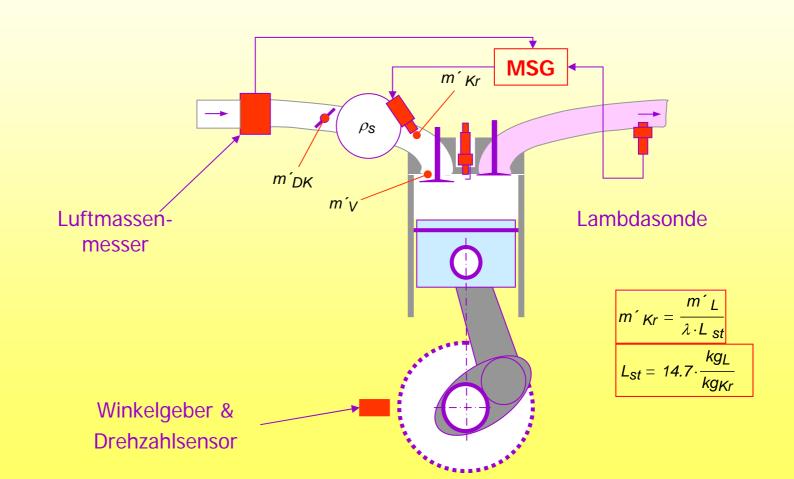
Phase

Phase

. Phase

Probleme + Zukunf

Problematik des klassischen Ottomotors: Einhaltung des Lambda-Fensters





ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

<u>MODELLARTEN</u>

<u>1. Phase</u>

2. Phase

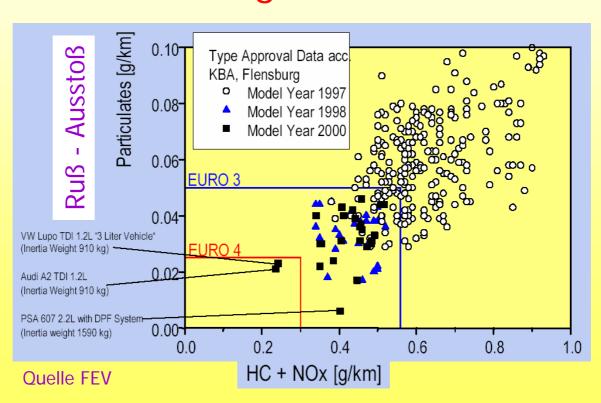
. Phase

Probleme+Zukunf

Problematik des klassischen Dieselmotors:

(d.h. mit Direkteinspritzung und inhomogene Gemischbildung)

Gleichzeitige Einhaltung der Ruß- und NOx-Grenzwerten ohne große Verbrauchseinbuße





ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

MODELLARTEN

1. Phase

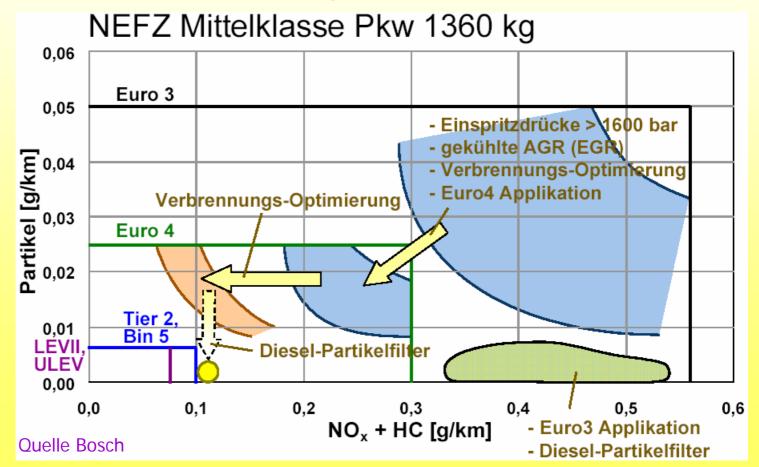
2. Phase

3. Phase

Probleme + Zukunf

Problematik des klassischen Dieselmotors:

Gleichzeitige Einhaltung der Ruß- und NOx-Grenzwerten ohne große Verbrauchseinbuße





ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

MODELLARTEN

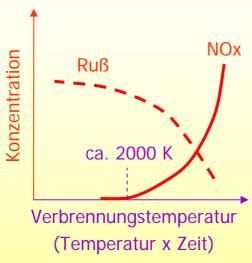
Phase

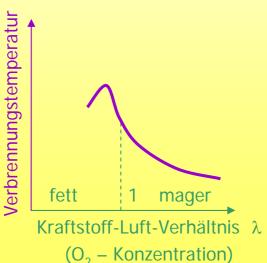
2. Phase

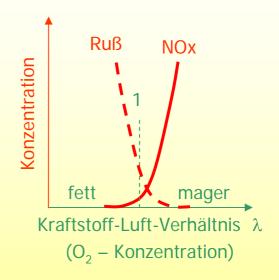
. Phase

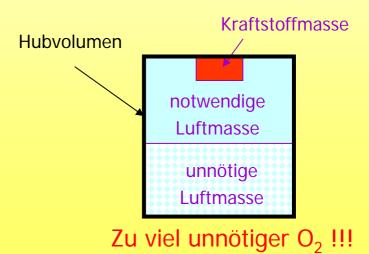
<u> Probleme + Zukunf</u>













ANFORDERUNGEN an den MOTORSTEUERUNGEN

MODELLARTEN

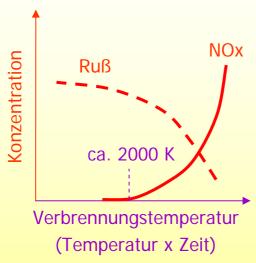
Phase

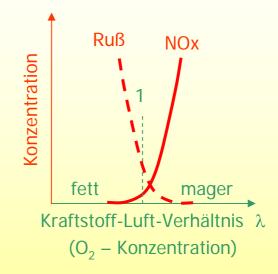
2. Phase

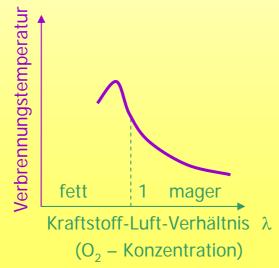
. Phase

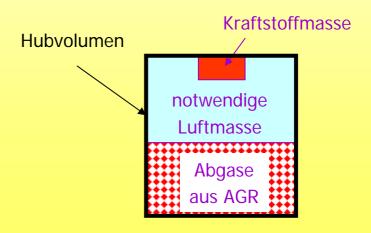
<u> Probleme + Zukunf</u>















MODELLARTEN FÜR MOTOR-STEUERGERÄTE (MSG)

Phase
 Phase

3. Phase

Probleme+Zukunf

F	Modellierungsart	Steuerungs- und Regelungsart	Verwendungsart der Messsignale
1.	nur auf Kennfelder basierend	vorhersehbar	als Erregung
2.	physikalisch + kennfeldbasierend	vorhersehbar + anpassend	als Erregung
3.	analysierend + physikalisch (+ kennfeldbasierend)	vorhersehbar + anpassend + selbstprüfend	als Infoquelle + als Erregung

<u>Return</u>

<u>Inhalt</u> Anforderungen MODELLARTEN

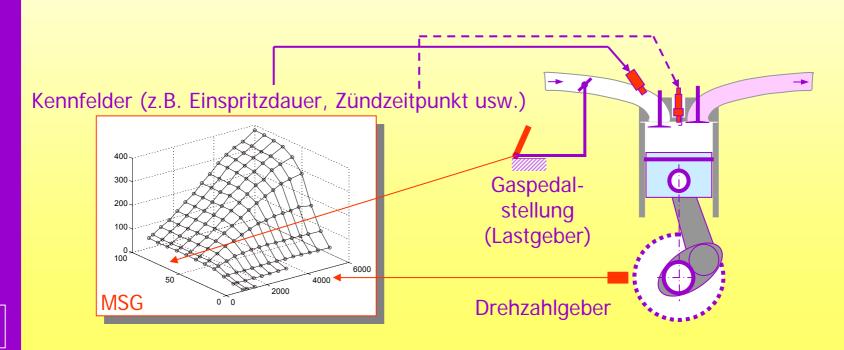
1. Phase

2. Phase

3. Phase

Probleme+Zukunf

Modellierungsart		Verwendungsart der Messsignale
nur auf Kennfelder basierend	vorhersehbar	als Erregung



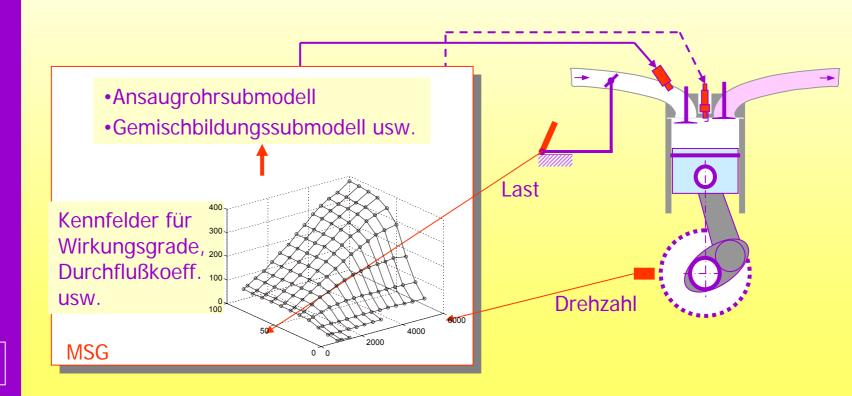


Inhalt
Anforderungen
MODELLARTEN
1. Phase

2. Phase

<u>3. Phase</u> Probleme+Zukunf

Modellierungsart	_	Verwendungsart der Messsignale
physikalisch + kennfeldbasierend	vorhersehbar + anpassend	als Erregung

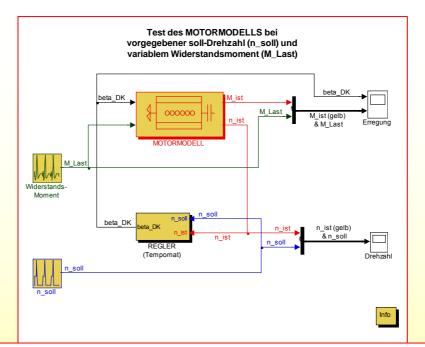


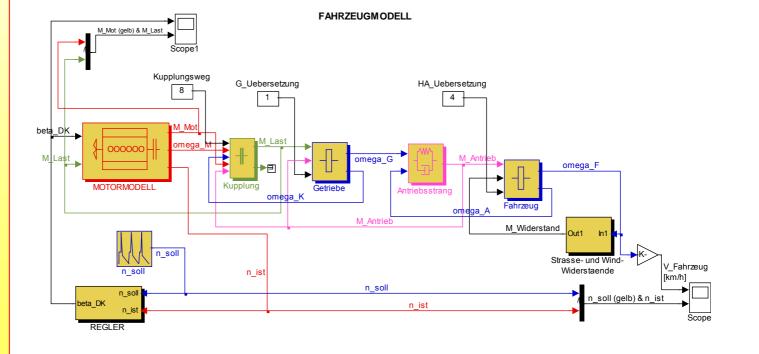


<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN 1. Phase

2. Phase

<u>3. Phase</u> Probleme+Zukunf



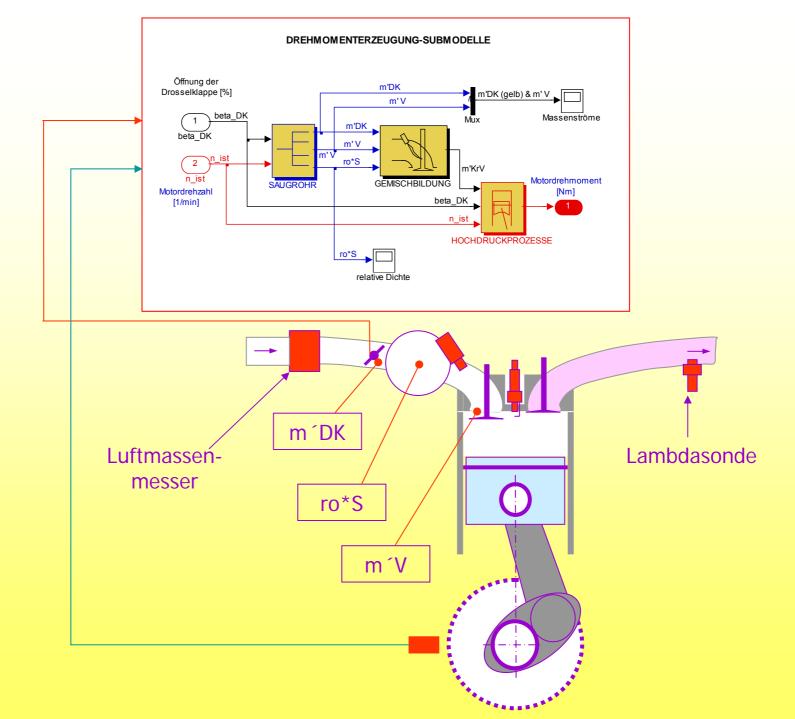




<u>Anforderungen</u> <u>MODELLARTEN</u> 1. Phase

2. Phase

<u>3. Phase</u> Probleme+Zukunf

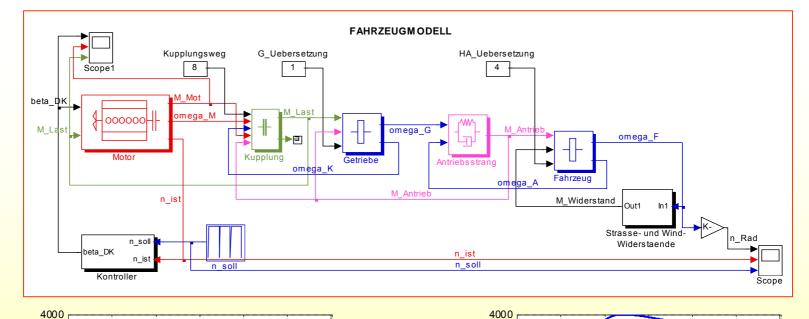


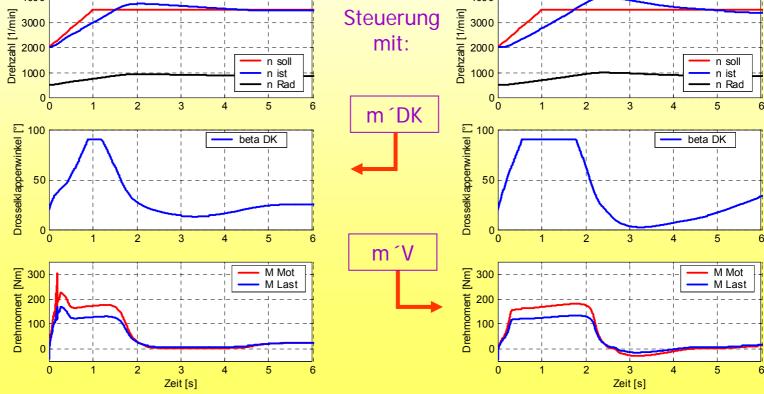
Return

<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN <u>1. Phase</u>

2. Phase

<u>3. Phase</u> Probleme+Zukunf





Return

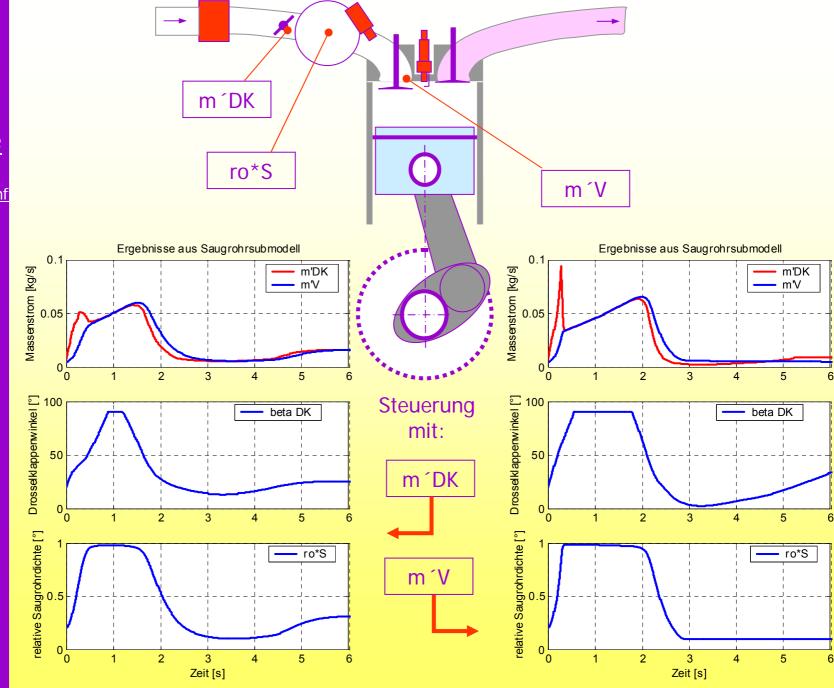
<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

1. Phase

2. Phase

. Phase

Probleme+Zukunf



<u>Return</u>

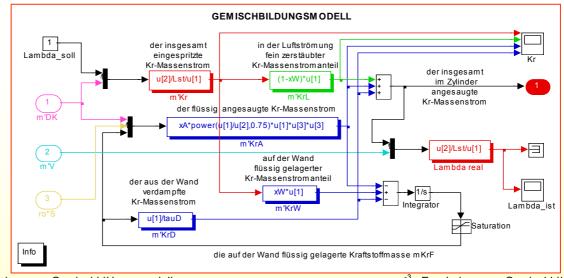
Anforderungen MODELLARTEN

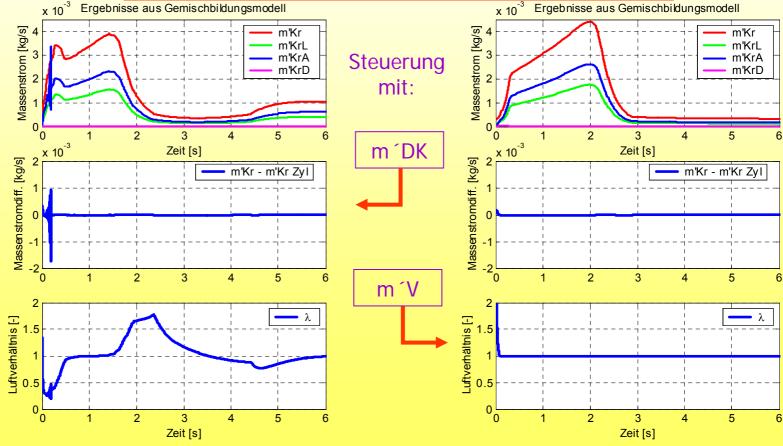
<u> 1. Phase</u>

2. Phase

. Phase

Probleme+Zukunf





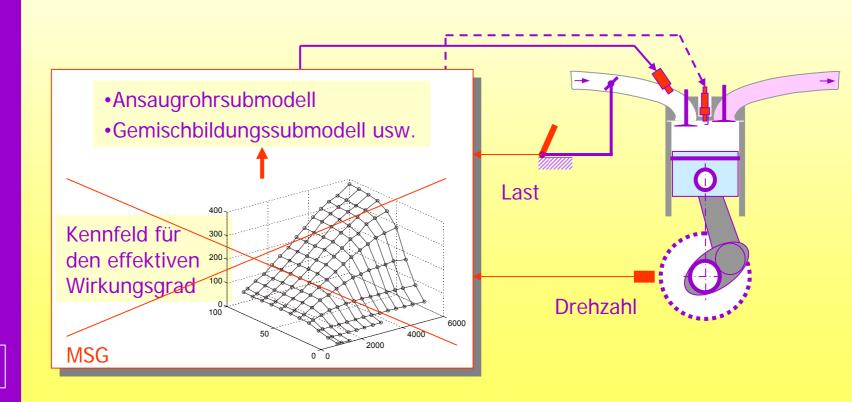
<u>Return</u>

Inhalt
Anforderungen
MODELLARTEN
1. Phase
2. Phase

3. Phase

<u> Probleme + Zukunf</u>





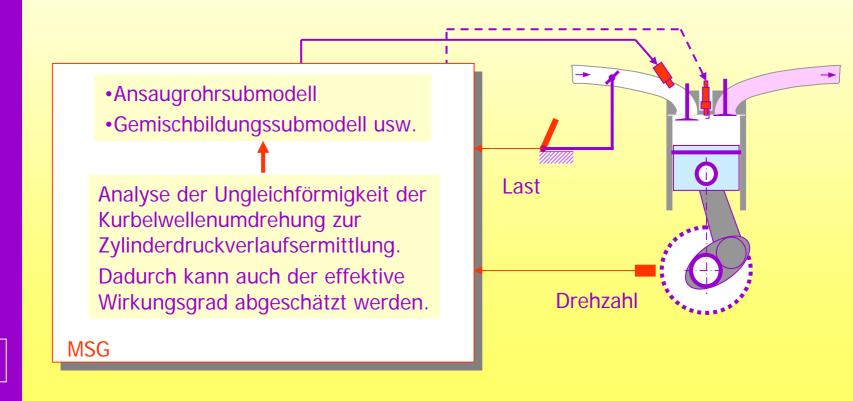


Inhalt
Anforderungen
MODELLARTEN
1. Phase
2. Phase

3. Phase

Probleme+Zukunf

Modellierungsart	Steuerungs- und Regelungsart	Verwendungsart der Messsignale
analysierend + physikalisch (+ kennfeldbasierend)	vorhersehbar + anpassend + selbstprüfend	als Infoquelle + als Erregung





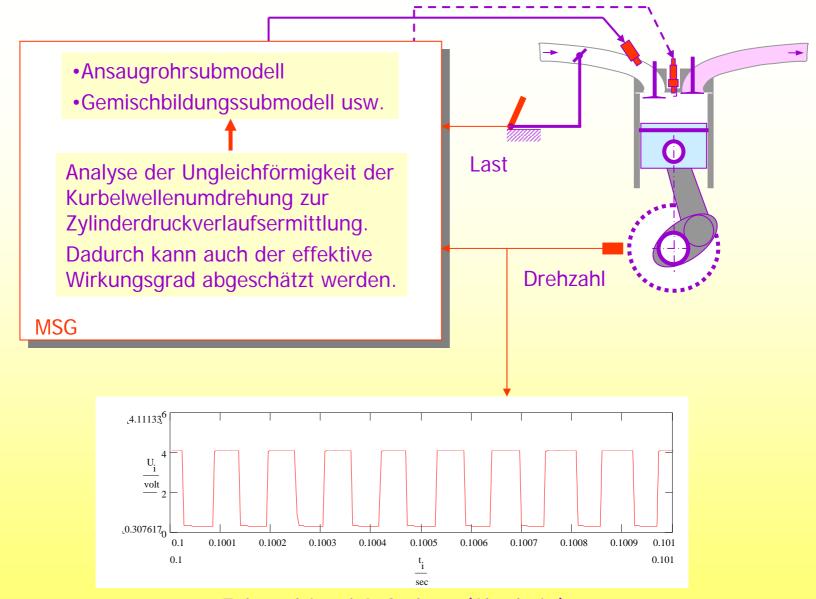
Anforderungen MODELLARTEN

1. Phase

<u>2. Phase</u>

3. Phase

Probleme+Zukunf



Zahnradsignal-Aufnahme (Abschnitt)



AUDI 5 Zyl. TDI

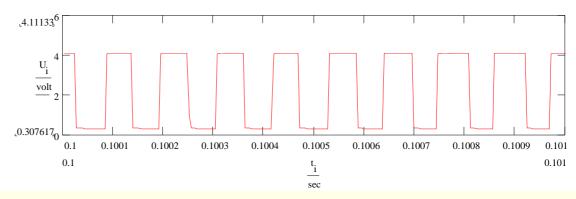
<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

1. Phase

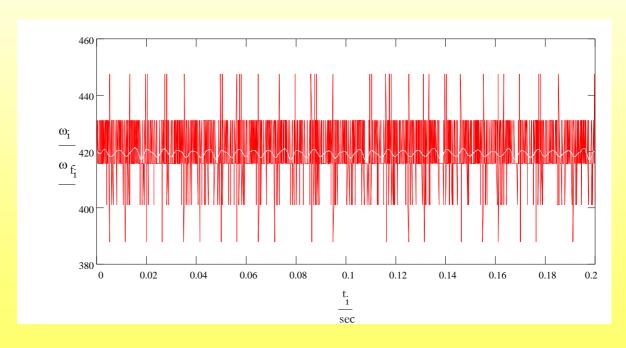
2. Phase

<u>3. Phase</u>





Zahnradsignal-Aufnahme (Abschnitt)





Roh- und filtrierte Winkelgeschwindigkeit

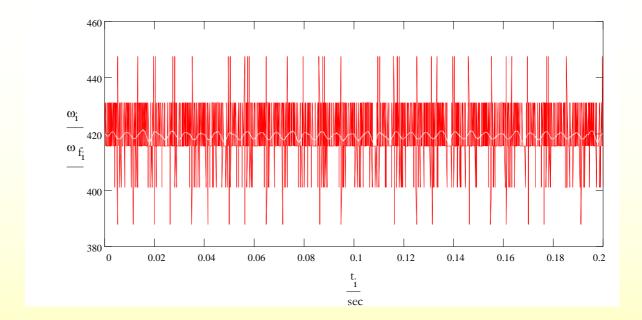
<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

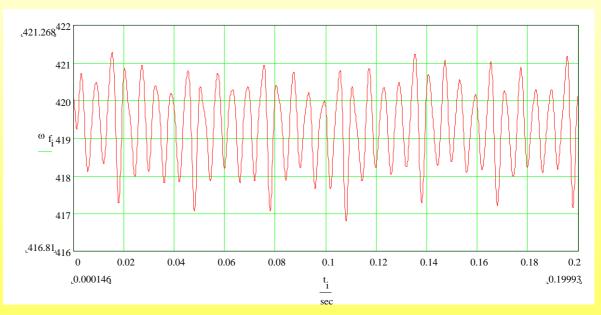
<u> 1. Phase</u>

<u>2. Phase</u>

<u>3. Phase</u>

Probleme + Zukunf







AUDI 5 Zyl. TDI

Filtrierte Winkelgeschwindigkeit

<u>Anforderunger</u> MODELLARTEN

1. Phase

2. Phase

3. Phase

Probleme + Zukunf

$$\sum_{j=1}^{z} P_{Gas_{j}} - P_{Nutz} - P_{Reib} = \frac{d}{dt} E_{kin} + \frac{d}{dt} E_{pot}$$

$$P_{Gas_j} = \left(p_{Zyl_j} - p_0\right) \cdot A_K \cdot \left(\frac{d}{dt} s_j\right)$$

$$\frac{d}{dt} E_{kin} = M_{Massen} \cdot \omega + P_{VT} + P_{EP}$$

$$\sum_{j=1}^{z} \left(p_{Zyl_{j}} - p_{0} \right) \cdot A_{K} \cdot \left(\frac{d}{dt} s_{j} \right) - \overline{P_{i}} = M_{Massen} \cdot \omega$$

$$\frac{\mathbf{A}_{\mathbf{K}}}{\mathbf{\omega}} \cdot \sum_{\mathbf{j}=1}^{\mathbf{z}} \left(\mathbf{p}_{\mathbf{Z}\mathbf{y}\mathbf{l}_{\mathbf{j}}} - \mathbf{p}_{\mathbf{0}} \right) \cdot \left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d} t} \mathbf{s}_{\mathbf{j}} \right) - \overline{\mathbf{M}_{\mathbf{i}}} = \mathbf{M}_{\mathbf{Massen}}$$

$$\mathbf{M}_{\mathbf{Massen}} = \mathbf{J} \cdot \left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d} t} \mathbf{\omega} \right) + \frac{1}{2} \cdot \mathbf{J}' \cdot \mathbf{\omega}^{2}$$

$$\mathbf{J} = \mathbf{J}_{0} + \mathbf{r}^{2} \cdot \mathbf{m}_{0} \cdot \sum_{j=1}^{\mathbf{z}} (\mathbf{x'}_{j})^{2}$$

$$\mathbf{J}' = \left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d}\alpha}\mathbf{J}\right) = 2 \cdot \mathbf{r}^2 \cdot \mathbf{m}_0 \cdot \sum_{\mathbf{j}=1}^{\mathbf{Z}} \mathbf{x}'_{\mathbf{j}} \cdot \mathbf{x}''_{\mathbf{j}}$$

<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

<u>1. Phase</u>

<u> 2. Phase</u>

3. Phase

Probleme + Zukunf

$$\mathbf{x} = 1 + \frac{1}{\Lambda} \cdot \sqrt{1 - \mu^2} - \frac{1}{\Lambda} \cdot \sqrt{1 - (\Lambda \cdot \sin(\alpha) - \mu)^2} - \cos(\alpha)$$

$$\mathbf{x'} = \left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d}\alpha}\mathbf{x}\right) = \frac{(\mathbf{\Lambda} \cdot \sin(\alpha) - \mathbf{\mu}) \cdot \cos(\alpha)}{\sqrt{1 - (\mathbf{\Lambda} \cdot \sin(\alpha) - \mathbf{\mu})^2}} + \sin(\alpha)$$

$$\mathbf{x''} = \left(\frac{\mathbf{d}^{2}}{\mathbf{d} \boldsymbol{\alpha}^{2}} \mathbf{x}\right) = \frac{\left(\boldsymbol{\Lambda} - 2 \cdot \boldsymbol{\Lambda} \cdot \sin(\boldsymbol{\alpha})^{2} + \boldsymbol{\Lambda}^{3} \cdot \sin(\boldsymbol{\alpha})^{4} - 3 \cdot \boldsymbol{\Lambda}^{2} \cdot \sin(\boldsymbol{\alpha})^{3} \cdot \boldsymbol{\mu} \dots \right)}{\left(+ 3 \cdot \boldsymbol{\Lambda} \cdot \sin(\boldsymbol{\alpha})^{2} \cdot \boldsymbol{\mu}^{2} + \sin(\boldsymbol{\alpha}) \cdot \boldsymbol{\mu} - \sin(\boldsymbol{\alpha}) \cdot \boldsymbol{\mu}^{3}\right)} + \cos(\boldsymbol{\alpha})}{\sqrt{\left[1 - (\boldsymbol{\Lambda} \cdot \sin(\boldsymbol{\alpha}) - \boldsymbol{\mu})^{2}\right]^{3}}}$$

 $\mathbf{s} = \mathbf{x} \cdot \mathbf{r}$

$$\left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d}\,\mathbf{t}}\,\mathbf{s}\right) = \mathbf{r}\cdot\mathbf{x}'\cdot\mathbf{\omega}$$

$$\left(\frac{\mathbf{d}^2}{\mathbf{d} \mathbf{t}^2} \mathbf{s}\right) = \mathbf{r} \cdot \left[\mathbf{x''} \cdot \mathbf{\omega}^2 + \mathbf{x'} \cdot \left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d} \mathbf{t}} \mathbf{\omega}\right)\right]$$

$$\mathbf{r} \cdot \mathbf{A} \mathbf{K} \cdot \sum_{\mathbf{j}=1}^{\mathbf{z}} \left(\mathbf{p} \mathbf{Z} \mathbf{y} \mathbf{l}_{\mathbf{j}} - \mathbf{p} \mathbf{0} \right) \cdot \mathbf{x}'_{\mathbf{j}} - \overline{\mathbf{M}}_{\mathbf{i}} = \begin{bmatrix} \mathbf{J}_{\mathbf{0}} + \mathbf{r}^{2} \cdot \mathbf{m}_{\mathbf{0}} \cdot \sum_{\mathbf{j}=1}^{\mathbf{z}} \left(\mathbf{x}'_{\mathbf{j}} \right)^{2} \\ + \mathbf{r}^{2} \cdot \mathbf{m}_{\mathbf{0}} \cdot \boldsymbol{\omega}^{2} \cdot \sum_{\mathbf{j}=1}^{\mathbf{z}} \mathbf{x}'_{\mathbf{j}} \cdot \mathbf{x}''_{\mathbf{j}} \end{bmatrix} \cdot \left(\frac{\mathbf{d}}{\mathbf{d} \mathbf{t}} \boldsymbol{\omega} \right) \dots$$

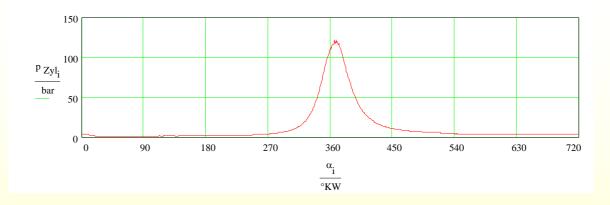
Return

<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

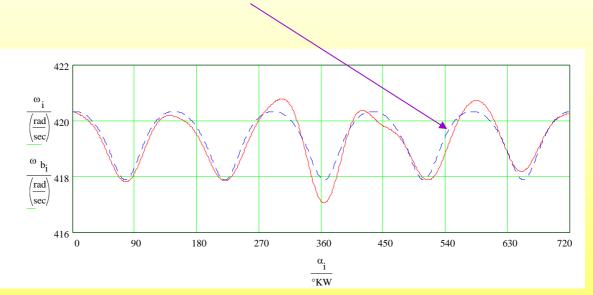
1. Phase

2. Phase

3. Phase
Probleme+Zukunf



Zylinderdruck aus der Indizierung



Vergleich zwischen berechneter (aus dem Zylinderdruck) und gemessener (rot)
Winkelgeschwindigkeit



AUDI 5 Zyl. TDI

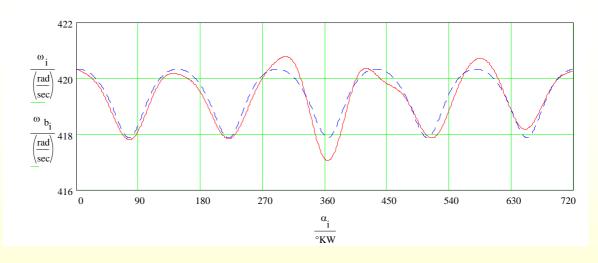
<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

<u>1. Phase</u>

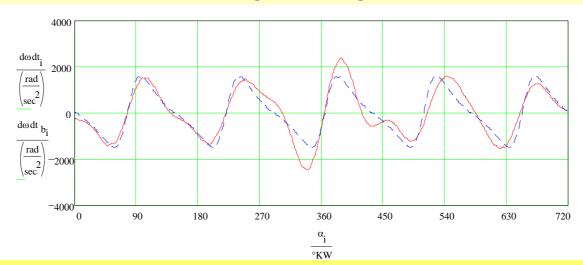
2. Phase

<u>3. Phase</u>

Probleme + Zukunf



Vergleich zwischen berechneter (aus dem Zylinderdruck) und gemessener (rot)
Winkelgeschwindigkeit





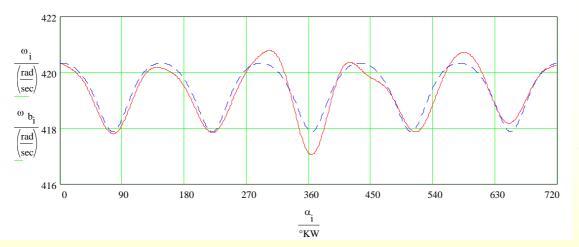
Vergleich zwischen berechneter (aus dem Zylinderdruck) und gemessener (rot)
Winkelbeschleunigung

<u>Anforderungen</u> MODELLARTEN

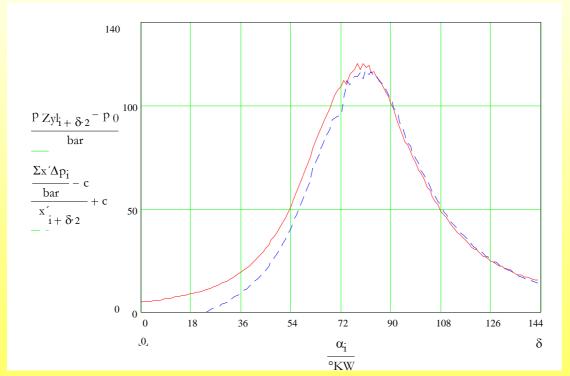
Phase
 Phase

<u>3. Phase</u>

Probleme + Zukunf



Vergleich zwischen berechneter (aus dem Zylinderdruck) und gemessener (rot) Winkelgeschwindigkeit



Vergleich zwischen berechnetem (aus der Ungleichförmigkeit der KW-Umdrehung) und gemessenem (rot) Druckverlauf

<u>Return</u>

AUDI 5 Zyl. TDI



<u>Anforderungen</u>

<u>MODELLARTEN</u>

<u> 1. Phase</u>

2. Phase

3. Phase

<u>PROBLEME +</u> ZUKUNFT

Probleme:

- Das Winkelgeschwindigkeitssignal ist sehr stark verrauscht (große Aufwand für die Filtrierung und gleichzeitig große Unsicherheit über das Ergebnis).
- Die Indizierung und somit der Vergleich zwischen Experiment und Simulation wurde nur an einem Zylinder von fünf durchgeführt. Aus diesen Untersuchungen resultiert aber, dass die Zylinder unterschiedliche Druckverläufe aufweisen, was bisher noch nicht überprüft wurde.
- 3. Für die Erfüllung der zukünftigen Abgasvorschriften werden neue Drehzahlsensoren benötigt.

Zukunftsentwicklungen:

- 1. Es wird einen neuen Drehzahlsensor entwickelt, der weniger Verrauschen der Signale produziert.
- 2. Die Indizierung wird an allen fünf Zylinder gleichzeitig durchgeführt, um die Unterschiede zwischen den Zylinder erfassen zu können.

