

# Erweiterung der CARNOT-Bibliothek im Bereich Hydraulik

IGE\_THAMO

M.Sc. Stephan Volkmer

Hochschule Biberach
Studiengang Gebäudeklimatik & Energiesysteme
Institut für Gebäude- und Energiesysteme (IGE)

## **INHALT**

- Das Forschungsprojekt AutTherm
- Vorstellung der Erweiterungen und Änderungen
- Ausblick
- Offene Fragen und Probleme



## **Hochschule Biberach**

## Institut für Gebäude- und Energiesysteme

- Kooperationen mit Industrie, Wirtschaft & Kommunen
- Lehrplattform f
  ür den Studiengang Energieingenieurwesen (Ba & Ma)
- 11 Professoren, 17 Mitarbeiter, 7 Labore
- Fachgebiete: MSR & Automatisierung, Lichttechnik, Lüftungstechnik,
   Kältetechnik und Hydraulik, Elektrotechnik & Smart Grid, Geothermie,
   energetische Bewertung
- Forschungsintensiv (~1,1 Mio. € Drittmittel / Jahr)
   (für eine HS dieser Größe)



# Forschungsprojekt AutTherm

## Automatisierungsgestützte Systemoptimierung therm. Energiesysteme

- Projektleitung Prof. Dr.-Ing. Martin Becker

Prof. Dr.-Ing. Alexander Floß

Prof. Dr. rer. nat. Stefan Hofmann

- Mitarbeiter 2 Vollzeit + 3 Teilzeit

- Laufzeit 10.2016 – 09.2019





# Vorstellung der Erweiterungen und Änderungen

## Vorbemerkungen

- Erfahrung mit CARNOT ~ 1 Jahr (erstes Nutzertreffen)
- Änderungen teilweise nur zur Erhöhung der Benutzerfreundlichkeit
- Berechnungen nicht in C-Skript, sondern als Funktionen



## Veränderung der Kennlinie bei unterschiedliche Drehzahlen

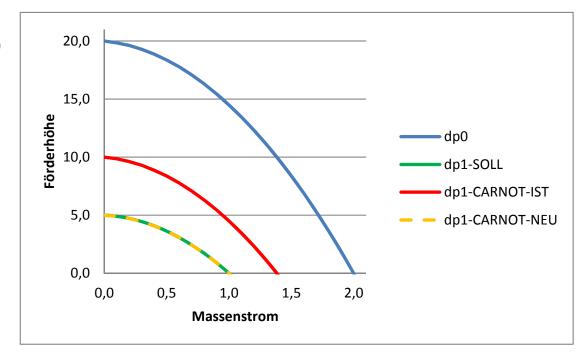
### Bisher:

Stellsignal ctr mit linearem Einfluss auf a<sub>0</sub>

## Geändert:

- Quadratischer Einfluss auf a<sub>0</sub>
- Linearer Einfluss auf a<sub>1</sub>
- Abgeleitet aus:

$$\frac{\dot{V}_1}{\dot{V}_2} = \frac{n_1}{n_2} \qquad \frac{H_1}{H_2} = \left(\frac{n_1}{n_2}\right)^2$$





## Wirkungsgradberechnung

## **Bisher:**

- Fester maximaler Wirkungsgrad mit parabelartigem Verlauf
- Festgelegt für einen maximalen Massenstrom von 5 kg/s

### Geändert:

- Maximaler Wirkungsgrad in Maske editierbar
- Einführung Wirkungsgradexponent a, mit dem variabler maximaler Wirkungsgrad bei variablen Drehzahlen möglich

$$\eta_2 = 1 - (1 - \eta_1) \cdot \left(\frac{n_1}{n_2}\right)^a \text{ (abgeleitet aus } \frac{1 - \eta_1}{1 - \eta_2} = \left(\frac{Re_1}{Re_2}\right)^{0,1})$$



## Wirkungsgradberechnung

## Geändert:

Wirkungsgradverlauf weiterhin parabelförmig

$$\eta(\dot{m}) = 4 \cdot \frac{\eta_{\text{max}}}{\dot{m}_{\text{max}}} \cdot \left(-\frac{\dot{m}^2}{\dot{m}_{\text{max}}} + \dot{m}\right)$$

Maximaler Massenstrom abhängig von Koeffizienten a<sub>0</sub>, a<sub>1</sub>, a<sub>2</sub>
 (auch bei variablen Drehzahlen) (Nullstellensuche)



## Lösungsformel für Massenstromberechnung

### Bisher:

• C-Skript, das MATLAB-Solve zur Lösung verwendet

### Geändert:

 Vorgegebener Lösungsweg durch quad. Lösungsgleichung (Mitternachtsformel) -> Schnittpunkt im 1.Quadranten



## **Pumpenregelung**

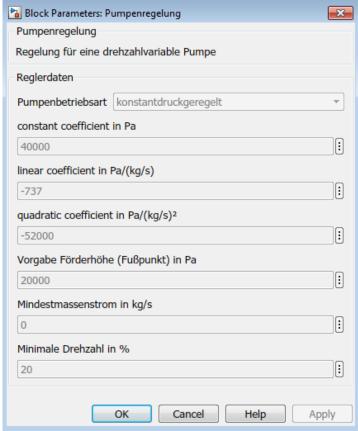
### Bisher:

ohne

### Zusätzlich:

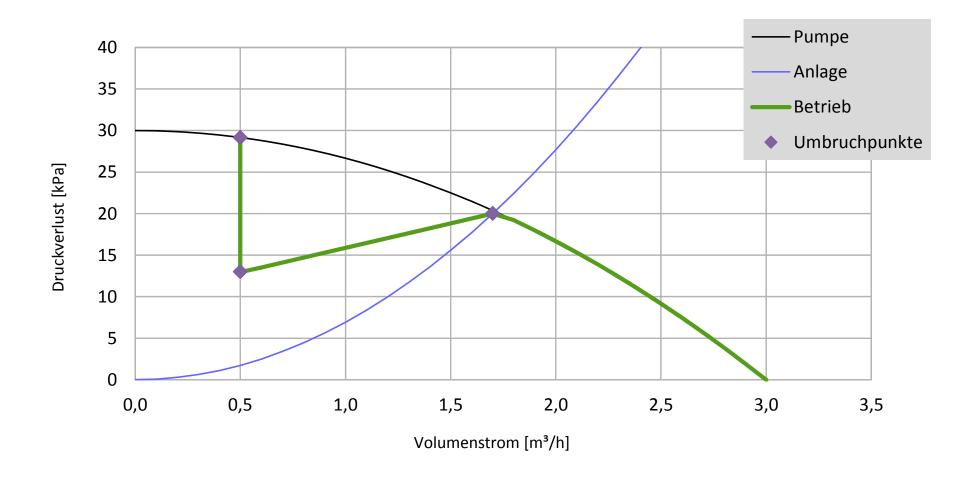
- Δp-c- und Δp-p-Regelung passend zur Pumpe
- Variabler Fußpunkt
- Einstellbarer Mindestmassenstrom
- Minimale Drehzahl







# **Pumpenregelung**





# Modellansatz Schleifenauflösung

# Memory-Blöcke statt Übertragungsfunktionen

### Bisher:

• Übertragungsfunktion mit variabler Zeitkonstante

## **Geändert:**

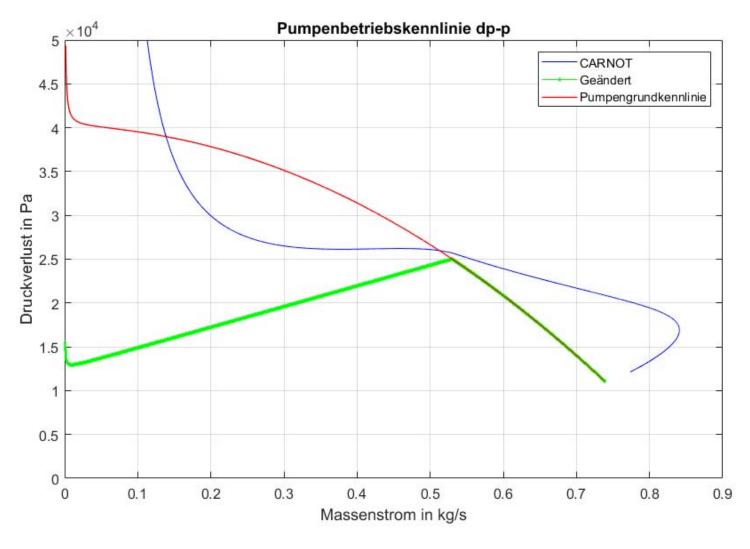
Memory – Block

Grund: Übertragungsfunktionen dämpfen v.a. bei größeren Zeitkonstanten Signal und Massenströme erheblich, Memory-Blöcke zerhacken das Signal nur. Nachteil: Längere Rechenzeit



# Modellansatz Schleifenauflösung

# Memory-Blöcke statt Übertragungsfunktionen





## Ventilmodell

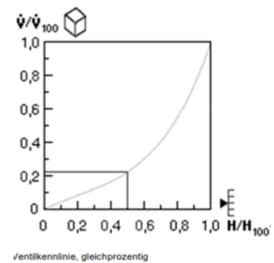
## Kennlinie

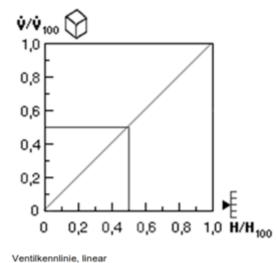
### Bisher:

- Eingabewerte entweder als Array oder
- mit zwei Betriebspunkten (Umrechnungsformel sehr fragwürdig)

## Geändert:

- Ventilcharakteristiken linear oder gleichprozentig
- Eingabewert k<sub>vs</sub> (aus Datenblatt, praxisnah)







## Ventilmodell

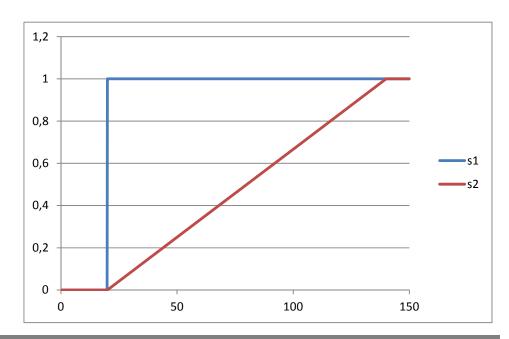
## Ventillaufzeit

## Bisher:

• ohne

## Geändert:

- Begrenzung der Steigung des Eingangssignals Stellsignal als Abbildung der Ventillaufzeit
- Steigung  $m = \frac{1}{\Delta t_V}$





# Druckverlustberechnung

### In Rohren

### Bisher:

- Mit Vorgabe von linearen und eines quadratischen Koeffizienten oder
- Druckverlustberechnung mit Nikuradse u.ä.

## Geändert:

- Berechnung von λ abhängig von laminarer und turbulenter Strömung (Colebrook-White)
- Allerdings nur Einfluss auf quadratischen Koeffizienten

## **Vorteil:**

Schnellere Berechnung



# Druckverlustberechnung

## In anderen Bauteilen

## Bisher:

Mit Vorgabe von Druckverlustkoeffizienten

## Geändert:

Berechnung durch Vorgabe eines bekannten Wertes

$$q = \frac{\rho^3 \cdot 100}{3600^2 \cdot k_{vs}}$$

$$q = \frac{\xi}{2 \cdot \rho \cdot A}$$

$$q = \frac{\Delta p_N}{\dot{m}_N}$$

# **Hydraulische Weiche**

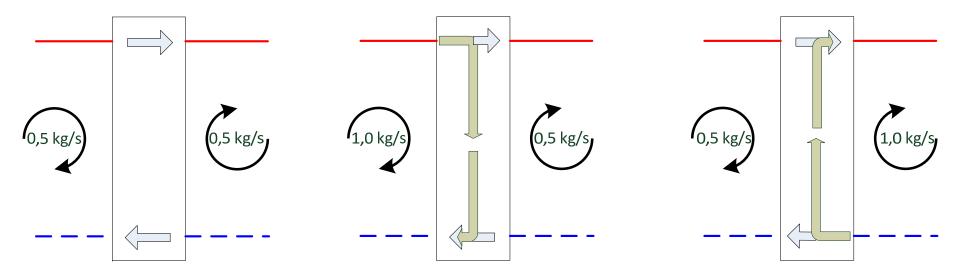
# Entkopplung von zwei Kreisen ohne Kapazität

### Bisher:

• Ohne (Einsatz eines kleinen Multiportspeichers möglich, Druckverlust?)

## Zusätzlich:

 Hydraulische Weiche, durch die die Temperaturen der austretenden Ströme bei ungleichen Massenströmen geändert wird





## **Ausblick**

## **Aktuelle Arbeiten**

- Gegenseitige Beeinflussung von Pumpen
- Abgleich Wärmekapazitätsströme bei hydr. Weichen und WÜ
- Optimale Stellsignale für Rückkühlkreise
- Modellierung CO<sub>2</sub>-Kältemaschine
- Modellierungsansatz Kolbenströmung im Rohr



## Ausblick

## **Geplante Entwicklungen**

- Verfeinerung Pumpenmodell (max. el. Leistung, max. Förderhöhe)
- Bauteile des hydraulischen Abgleichs
  - Massenstromregler
  - Differenzdruckregler
  - Differenzdruckunabhängige Regelventile



# Offene Fragen und Probleme

## Denkanstöße

- Seit CARNOT 6.1 ist die Bibliothek gegen Bearbeitung gesperrt
- Welche Bauteile wurden bereits validiert (Übersichten vorhanden?)
- Strömungsumkehr in Rohrleitungen mit SIMULINK nicht möglich
  - Verwendung bei hydr. Weichen mit mehreren Bauteilen oder bei gegenseitiger Beeinflussung von Pumpen
  - Ggf. mit SimScape?
- Konzept für Hydraulic Inductivity?
- Darstellung von Luftblasen/-polstern im System möglich?



# Danke für eure Aufmerksamkeit Fragen ?

