Vom Einzeltropfen zum Brenner mit 5 kW Heizleistung

Dipl.-Ing. I. Ederer

Vom Einzeltropfen zum Brenner mit 5 kW Heizleistung (Kfz-Wärmedefizitheizung)

I. Ederer, W. Schullerus, C. Tille, U. Zech, B. Zuck, S. Petters

Inhalt:

- Motivation und Stand der Technik
- Theoretische und experimentelle Vorüberlegungen
- Eigene Lösungen
- Zusammenfassung und Ausblick

Ingo Ederer,

Wolfgang Schullerus,

Carsten Tille

Ulrich Zech, Bernhard Zuck

Stefan Petters,

Lehrstuhl für Feingerätebau Tel.: 089/ 2105-2346

und Mikrotechnik

Fax:

-8397

Tel: 089/ 523 39 68

Thermodynamik

Lehrstuhl A für

Lehrstuhl für

Tel.: 089/ 2105-3556

Prozessrechner

Technische Universität München

Arcisstr. 21

80290 München

Die Einführung modernster, hocheffizienter Antriebseinheiten in der Automobilindustrie, wie sie zur Zeit und in naher Zukunft stattfindet, hat den unerwarteten Nebeneffekt, daß derartige Motoren zu wenig nutzbare Abwärme erzeugen. Dies macht sich speziell in der kälteren Jahreszeit bemerkbar, da die Fahrgastzelle nicht mehr ausreichend beheizt wird. Zusätzlich wird die Warmlaufphase des Motors empfindlich verlängert, was einen überproportionalen Anstieg der Schadstoffemissionen zur Folge hat (Bild 1).

Zur Beseitigung dieses Mangels wird die Möglichkeit einer Zusatzheizung untersucht, die 3 - 5 kW Wärmeleistung abgibt. Konventionelle Konzepte einer derartigen Heizung bringen hier die unterschiedlichsten Schwierigkeiten mit sich. So gestalten sich die Regelbarkeit der abgegebenen Wärmemenge, die Konditionierung des Schadstoffverhaltens und der notwendige Einbauraum als problematisch (Bild 2). Das führt zu dem Ergebnis, daß neue technologische Pfade zu beschreiten sind, um befriedigende Lösungen zu finden.

Einen vielversprechenden Ansatz bietet hier die Mikrotechnik. Mit ihrer Hilfe ist man in der Lage Dosierpumpen zu bauen, die den Brennstoff in Form kleinster Tropfen abgeben. Für diese Pumpe wurden verschiedene Konzepte zur Dosierung und Einzeltropfenerzeugung untersucht. Dabei zeigte sich, daß vor allem Verfahren, die im Bereich der Tintendrucktechnologie bereits erfolgreich angewendet werden, wie das Bubble-Jet- (Bild 6) und das Piezo-Prinzip (Bild 7), hervorragend zur Tropfengenerierung geeignet sind. Beide Verfahren sind in der Lage Einzeltropfen von reproduzierbarer Masse und Geschwindigkeit zu wählbaren Zeitpunkten auszustoßen. Nach eingehenden Untersuchungen schied das Bubble-Jet-Prinzip allerdings aus, da sich auf deren Heizflächen Treibstoffrückstände ablagerten, die zum Versagen der Pumpen führten.

Mit der Piezotechnik ist eine Vielzahl unterschiedlicher aktorischer Konzepte realisierbar, die über die Verdrängung eines definierten Volumens eine Tropfenerzeugung ermöglichen (Bild 9). Im Verlauf des Projektes stellten sich zwei Varianten als besonders geeignet heraus, Brennstofftropfen in möglichst großer Anzahl bei geringem Komplexitätsgrad und kleiner Piezomasse (Preis) zu fördern. Es handelt sich dabei um ein Membranpumpen- (Bild 10, 11) und ein Schlagpaddelsystem (Bild 10, 12). Ersteres hat den Vorteil, daß der Piezo nicht mit dem Brennstoff in Berührung kommt. Hingegen weist das Schlagpaddel bessere Anlaufeigenschaften auf. Mit beiden Systemen lassen sich üblicherweise Brennstofftropfen mit Massen von 50 ng bis 300 ng erzeugen, welche mit einer Geschwindigkeit zwischen 3 m/s bis 10 m/s das Dosiersystem verlassen. Gängige Repetitionsraten liegen bei ca. 500 Hz bis 3000 Hz, was einen sehr weiten Regelungsbereich ermöglicht. Die bis jetzt erzielbaren Massenströme pro Pumpensystem erlauben eine thermische Leistung von bis zu 500 W. Die Systeme sind offen und werden somit nahezu im Gleichdruck betrieben (Bild 13).

Das Besondere dieser Technik aus der Sicht des Heizungsbauers ist zum einen die Möglichkeit, einen Massenstrom zu erzeugen, der exakt im angestrebten Verhältnis das Gemisch der Brennkammer zuführt und der äußerst homogen ist. Zum anderen können die einzelnen Dosierpumpen nahzu frei an der Brennkammer angeordnet werden (Bild 4). Letzteres ermöglicht es z.B. einen guten Ausbrandgrad noch im

Brennraum durch schrittweise Gemischzuführung zu erreichen. Dies konnte bereits in Untersuchungen mit dem LIF-Verfahren gezeigt werden (Bild 15, 16).

In dieser Form der Gemischbildung unterscheidet sich diese Technik von herkömmlichen Verdampfungsbrennern grundlegend (Bild 3). Durch die großen Eingriffsmöglichkeiten in die Flamme, besteht die Möglichkeit den Schadstoffausstoß so zu optimieren, daß im Vergleich mit den herkömmlichen Fließverdampfern deutlich bessere Ergebnisse erzielbar sind. Dies gilt auch für das Zündverhalten, das mit dem Mikropumpenkonzept deutlich verkürzt wird, da je nach Zündungskonzept eine Zündung innerhalb weniger Sekunden oder sogar in Bruchteilen einer Sekunde erfolgt (Bild 14). Der Ausstoß von unverbranntem Treibstoff in der Startphase wird somit minimiert.

Auch die Anforderung einer kompakten Bauweise kann erfüllt werden, da durch die Brennstoffzuführung der Ausbrand noch im Brennraum erreicht wird, was lange Flammrohre vermeidet. Dies wird sich in kürzeren Baulängen niederschlagen.

Die Rahmenbedingungen einer Zusatzheizung erfordern, daß die Brennstoffdosierpumpe mit unterschiedlichsten Kraftstoffarten, wie z.B. Diesel, Benzin und
PME betrieben werden kann. Dafür wird die Eignung mikrotechnisch hergestellter
Einspritz- und Sensorsysteme für diese Aufgabe erprobt. Die Systemintegration im
Fahrzeug wird mit Hilfe dieser Sensoren und
einer zur Zeit entstehenden Ansteuerung der Einspritzanlage durchgeführt, welche

einer zur Zeit entstehenden Ansteuerung der Einspritzanlage durchgeführt, welche z.B. CAN-Bus kompatibel sein sollte.

Literatur

Mikrotechnik allgemein:

Springer Verlag 1989 Mikrosystemtechnik [1] Heuberger A.

Teubnerverlag 1994 Mikrosystemtechnik [2] Büttgenbach S.

VCH Verlag Weinheim 1993 [3] Menz W., Bley Mikrosystemtechnik für

Ingenieure Р.

Piezodruck:

Proceedings Comp Euro, Simulation of a Drop-on-[4] Berchtold A. Demand Print Head with Hamburg 1989

Planar Piezoceramic

Transducers

Optimization of a Drop-on-SID Symposium, Las Vegas [5] Berchtold A. 1990

Demand Print Head with Planar Piezoceramic

Transducers

Diss. TU München 1991 Simulation und Optimierung [6] Berchtold A.

> eines Tintenschreibwerkes mit planaren, piezoelektrischen

Aktoren

Computer Design, July 1978, Ink-Jet Printer Mechanism [7] Heinzl J., S.104-106 Rosenstock G.

Uses Non-Static Vacuum **Technique**

Diss. TU München 1982 Erzeugung schnell fliegender [8] Rosenstock G.

Tropfen für Tintendrucker mit

Hilfe von Druckwellen

Brenner mit Mikropumpen:

Proc. der 7. Int. Fachmesse Projekte des [9] Kirsch K., mit Kongress für Sensoren, Forschungsverbundes Funtsch M., Zürl Meßaufnehmer und Systeme FORMIKROSYS aus den K., Temmel G.;

Sensor '95, Nürnberg, Mai 9.-Bereichen Medizintechnik, Folkmer B., 11., 1995. Eds.: ACS-Fertigungsautomatisierung Ederer I., Zech

Organisations-GmbH, und Kraftfahrzeugtechnik.-U.

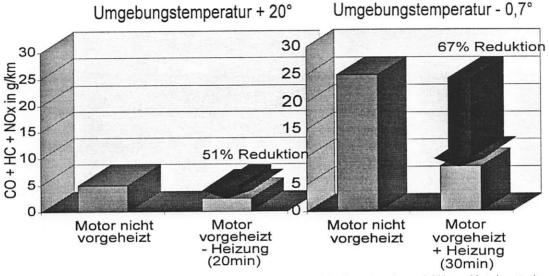
Wunstorf-Steinhude, 1995. S. 587- S. 592.

Jahresbericht des Bericht des Teilprojektes 4 [10 Ederer I.,

FORMIKROSYS "Brennstoffdosierpumpe" Schullerus W., . Zech U., Zuck B.



Abgasverhalten vorgewärmter Motoren



(FTP 75 Fahrzyklus 1. Teil- Saab 9000 Turbo 16 V mit geregeltem 3-Wege-Katalysator)









Bild 1



Teilprojekt 4 Brennstoff-Dosierpumpe

Heizungsvergleich

System	Baugröße Gewicht	Regel- barkeit	Start- verhalten	Schadstoff- verhalten	Wirkungs- grad
Fließver- dampfer		9		9	7
Einspritzung	7	9	4	4	
Mikropumpen	4		4		
Latentwärme- speicher	9	7	4	7	
elektrische Heizung	9	4	9	7	7





(~)ebasto

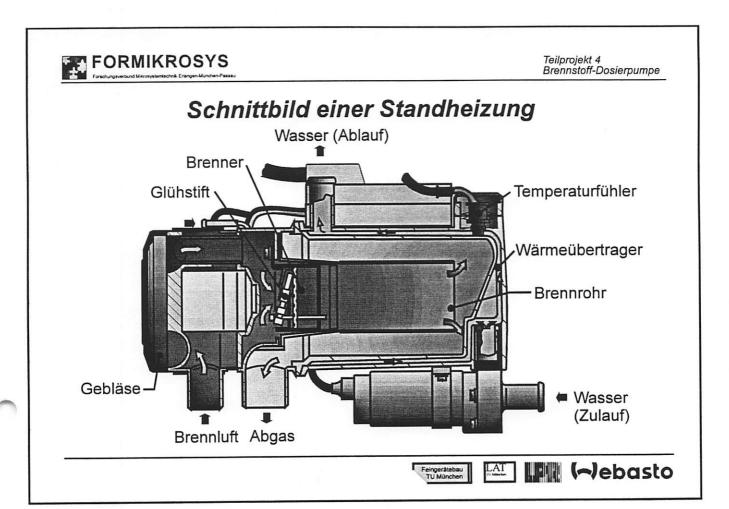
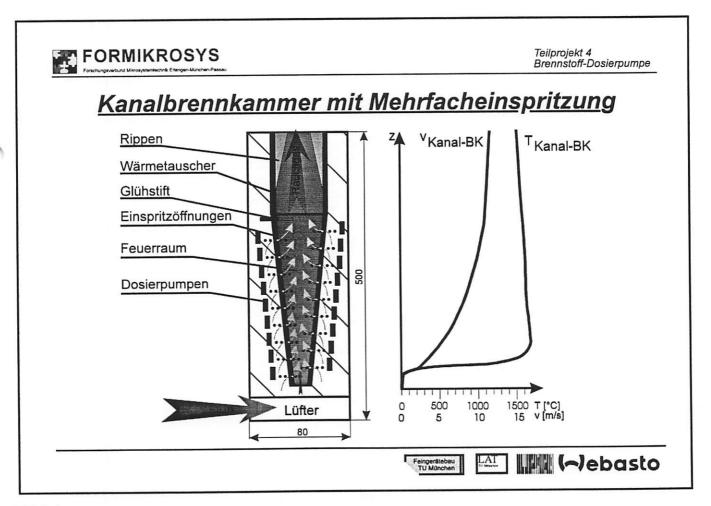
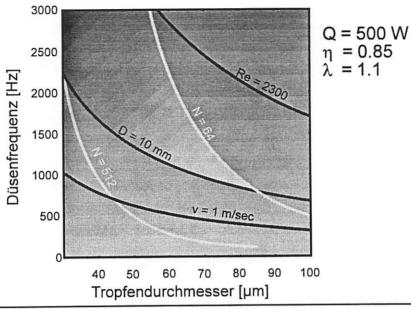


Bild 3



Auslegungsdiagramm für eine einzelne Dosierpumpe (Diesel / 500 W)

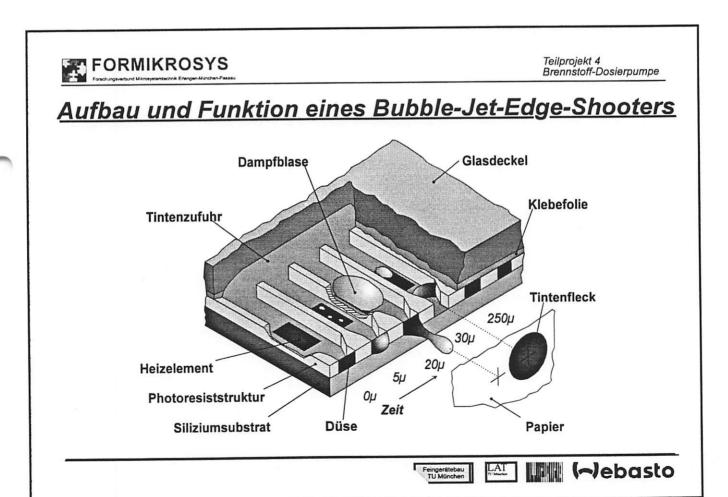






Link (~)ebasto

Bild 5



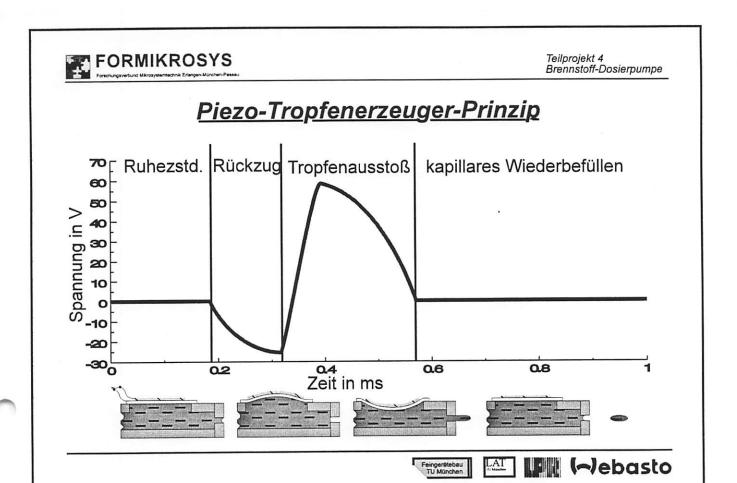
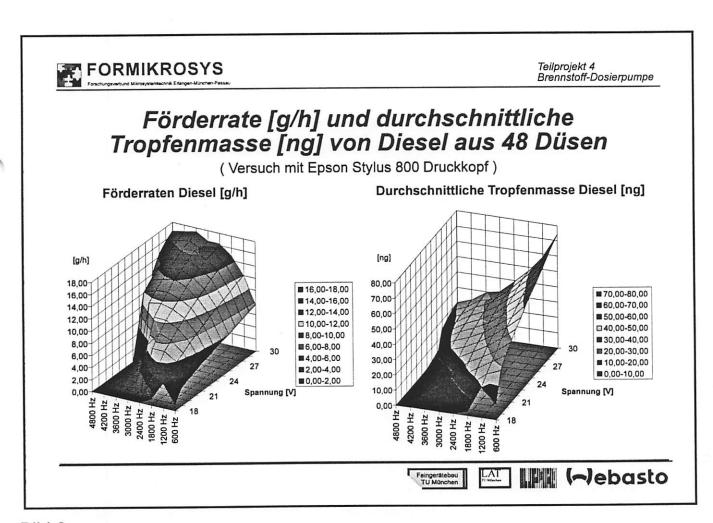
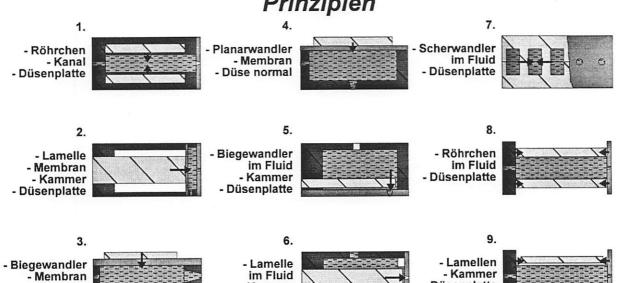


Bild 7





Verschiedene Piezo-Tropfenerzeuger Prinzipien



- Kammer

- Düsenplatte

Feingerätebau TU München



Düsenplatte

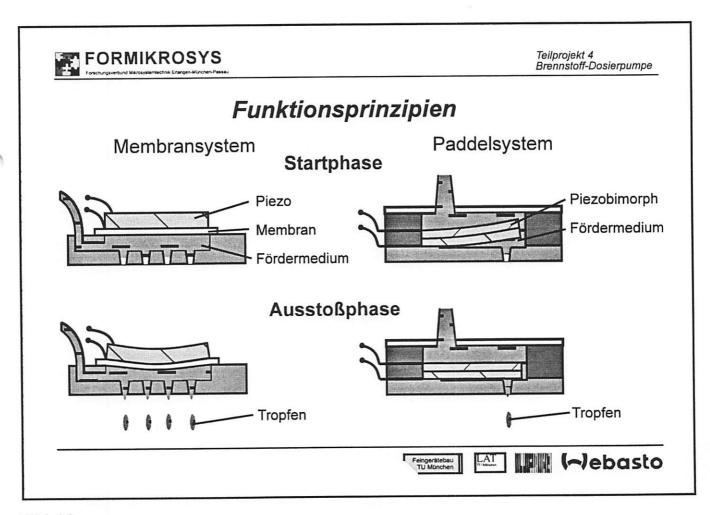




Bild 9

- Kammer

- Düse tang.



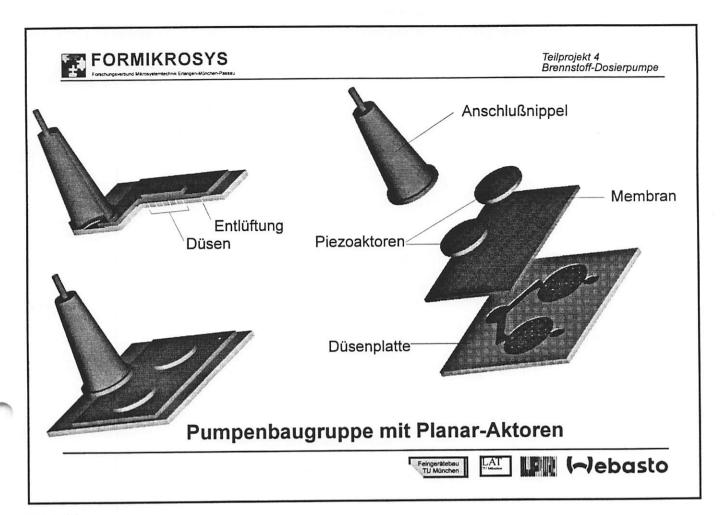
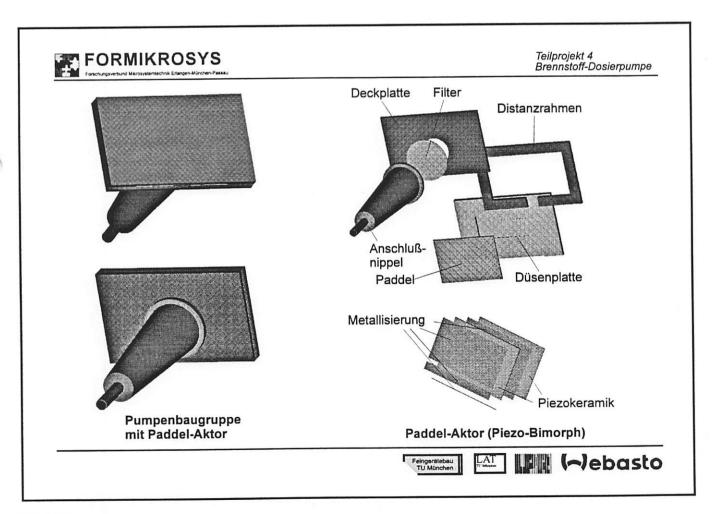


Bild 11





Leistungsdaten

		Membransystem	Paddelsystem
Außenabmessungen	[mm]	19•19•2	18•12•3
Düsenanzahl		2•19	17
Düsendurchmesser	[µm]	50	50
max. Spannung	[V]	120	150
Piezohub	[µm	3,5	15
max. Frequenz	[Hz]	3000	2500
Fördermenge	[ml/h]	2•25	40

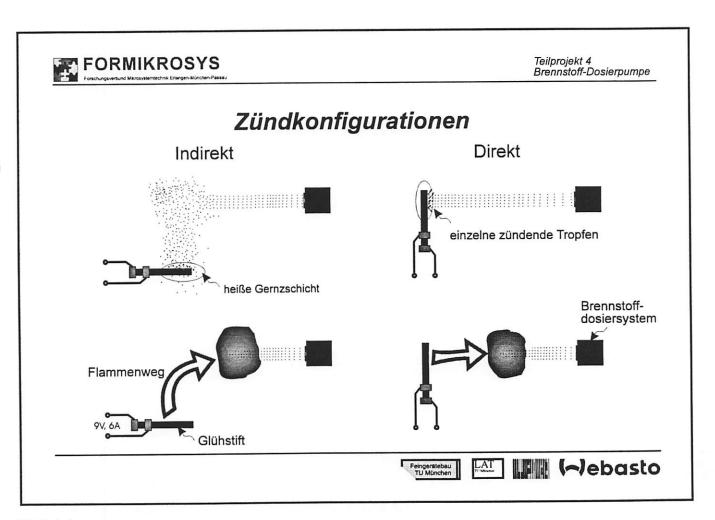








Bild 13



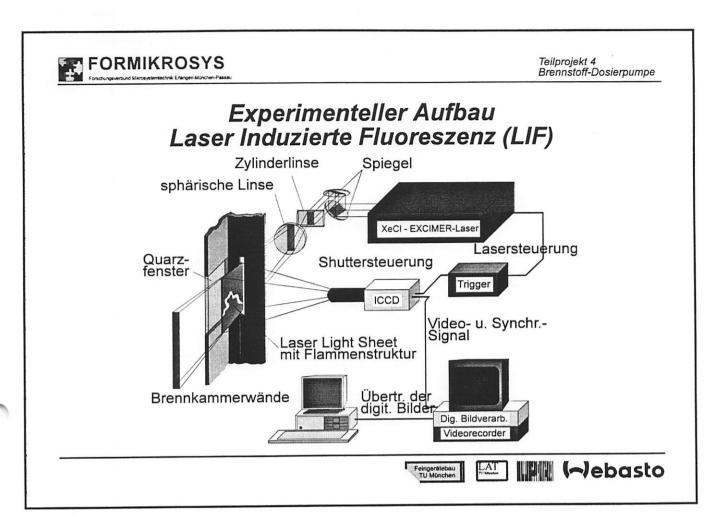


Bild 15

