Potentialanalyse eines zweistufigen Abgasnachbehandlungssystems zur selektiven katalytischen Reaktion für zukünftige Nutzfahrzeugantriebe





Schriftenreihe des Instituts für Verbrennungskraftmaschinen und Fahrzeugantriebe Prof. Dr. techn. Christian Beidl (Hrsg.)



# Potentialanalyse eines zweistufigen Abgasnachbehandlungssystems zur selektiven katalytischen Reaktion für zukünftige Nutzfahrzeugantriebe

Am Fachbereich Maschinenbau an der Technischen Universität Darmstadt

zur Erlangung des akademischen Grades eines Doktor-Ingenieurs (Dr.-Ing.) genehmigte

#### Dissertation

von

Christian von Pyschow, M.Sc.

aus Hanau

Berichterstatter: Prof. Dr. techn. Christian Beidl

Mitberichterstatter: Ao. Univ.-Prof. Dr. techn. Stefan Hausberger

Tag der Einreichung: 26.09.2017
Tag der mündlichen Prüfung: 12.12.2017

Darmstadt 2018

D17

Schriftenreihe
des Instituts für Verbrennungskraftmaschinen und Fahrzeugantriebe

Band 8

Christian von Pyschow

Potentialanalyse eines zweistufigen Abgasnachbehandlungssystems zur selektiven katalytischen Reaktion für zukünftige Nutzfahrzeugantriebe

D17 (Dissertation TU Darmstadt)

Shaker Verlag

Aachen 2018

#### Bibliografische Information der Deutschen Nationalbibliothek

Die Deutsche Nationalbibliothek verzeichnet diese Publikation in der Deutschen Nationalbibliografie; detaillierte bibliografische Daten sind im Internet über http://dnb.d-nb.de abrufbar.

Zugl.: Darmstadt, Techn. Univ., Diss., 2017

Copyright Shaker Verlag 2018 Alle Rechte, auch das des auszugsweisen Nachdruckes, der auszugsweisen oder vollständigen Wiedergabe, der Speicherung in Datenverarbeitungsanlagen und der Übersetzung, vorbehalten.

Printed in Germany.

ISBN 978-3-8440-5738-6 ISSN 2365-3795

Shaker Verlag GmbH • Postfach 101818 • 52018 Aachen Telefon: 02407 / 95 96 - 0 • Telefax: 02407 / 95 96 - 9 Internet: www.shaker.de • E-Mail: info@shaker.de

Hab nun, ach! Philosophie,
Juristerei und Medizin
Und leider auch Theologie!
Durchaus studiert, mit heißem Bemühn.
Da steh ich nun, ich armer Tor!
und bin so klug als wie zuvor.

Faust

#### Vorwort des Autors

Die vorliegende Arbeit entstand während meiner Zeit als Doktorand am Institut für Verbrennungskraftmaschinen und Fahrzeugantriebe der Technischen Universität Darmstadt. Meinem Doktorvater Herrn Prof. Dr. techn. C. Beidl danke ich herzlichst für die jederzeit offene Tür und die fachlichen Diskussionen die mir halfen, die Arbeit anzugehen und mich auf das Wesentliche zu fokussieren. Herrn Ao. Univ.-Prof. Dipl.-Ing. Dr. techn. Hausberger danke ich herzlich für die Übernahme des Koreferats.

Die Arbeit entstand in einem gemeinsamen Forschungsvorhaben in Zusammenarbeit mit der Umicore AG & Co. KG, weshalb ich der Firma Umicore für die technische und fachliche Unterstützung bedanken möchte. Im Besonderen danke ich Herrn Dr. Geißelmann für die vielen fachlichen Gespräche und die gute Zusammenarbeit im Laufe der Jahre sowie die sehr wertvollen Verbesserungsvorschläge für diese Arbeit.

Der Firma Kirchner und Partner und Herrn Birkenfeld danke ich für ihre Interesse an der Forschung und ihre Bereitwilligkeit diese zu unterstützen. Viele Ergebnisse dieser Arbeit wären ohne sie nicht möglich gewesen.

Bei allen Studenten, die im Rahmen Ihrer Abschlussarbeit oder als Hilfswissenschaftlicher Mitarbeiter an dieser Publikation mitwirkten, möchte ich mich im Besonderen Bedanken.

Mein herzlicher Dank gilt auch Herrn Wolfgang Paul für seine langjährige Unterstützung und die vielen gemeinsamen Stunden am Prüfstand.

Nicht zuletzt die gute Atmosphäre und die Hilfsbereitschaft aller Kollegen am Institut haben für eine fruchtbare Umgebung gesorgt, in der dieser diese Arbeit entstehen konnte. Im Besonderen danke ich meinen Bürokollegen für die vielen fachlichen und fachfremden Gespräche und eine gute gemeinsame Zeit.

Mein herzlicher Dank gilt meiner Familie, ohne die diese Arbeit nicht möglich gewesen wäre. Im Besonderen möchte ich meiner Mutter für ihre bedingungslose Liebe und Unterstützung in allen Lebenslagen, auch während der Zeit dieser Arbeit, danken.

#### **Abstract**

European cities do not achieve the set air quality goals in spite of tightening emission limits for newly registered vehicles. Especially nitrogen oxides are a challenge, for which diesel engines are a major source, among them the engines of commercial vehicles, which are the focus of this thesis. A further tightening of the exhaust emission legislation of heavy duty diesel engines can be expected. The European Commission is already introducing a more stringent test procedure for In-Service-Conformity limits, whereas in the United States of America the Environmental Protection Agency and especially the California Air Resources Board is considering reducing the limits for certification cycles.

Selective Catalytic Reduction (SCR) with aqueous urea solution was implemented in large scale for exhaust gas aftertreatment systems with the introduction of the emission standard "Euro IV" in 2005 and has been the essential technology for limiting nitrogen oxide emissions down to low values since.

A long term study over 16 months and a covered distance of 176.000 kilometers on a long haul truck vehicle is the part of the investigation in this thesis, in which the real driving emissions are recorded and analyzed statistically. The results show that low temperatures during cold start and long motoring lead to an impaired nitrogen oxide conversion, whereas throughout elevated temperatures during normal driving the exhaust gas aftertreatment system provides high conversion rates.

Current development strategies approach the task of higher conversion rates to fulfil future emission limits in different ways. One option taken into account is to increase the catalyst temperature more quickly to a level suitable for the catalytic reduction, and to hold it longer on that level. There are many ways to achieve this temperature characteristic, for example by actively heating the exhaust gas or moving the catalyst upstream in the exhaust tract to expose it to higher temperatures. The second possibility can be achieved by coating the particulate filter with catalyst material for SCR.

For the investigation within this thesis, a close coupled SCR-catalyst with an extra dosing unit and an extra mixing element is placed in front of the conventional exhaust gas aftertreatment system. Due to the earlier position and the missing heat capacity of the diesel oxidation catalyst and the diesel particulate filter the catalyst reaches the light of temperature more quickly than at the downstream position. Another benefit of the closed coupled system is the higher average temperature level due to less heat loss. Other benefits are the possibility for additional SCR-catalyst volume and less N<sub>2</sub>O formation. The disadvantage of lower passive particulate filter regeneration can in part be compensated with an optimized dosing strategy. This setup achieves higher

conversion rates than the conventional system in both the cold and hot Federal Test Procedure, because of the better low temperature performance.

The system is studied on an engine test bed which is upgraded by providing a real time simulation environment. The simulation provides a realistic load to the engine by simulating the vehicle, the environment as well as the driver. This enables to not only use cycles but also realistic engine loads for evaluating the potential of exhaust gas aftertreatment systems. The temperature and emission profiles observed in reality are reproduced qualitatively with the conventional exhaust gas aftertreatment system. The suitability of the test bed for an optimized development is shown with a variation of different vehicle loads and powertrain systems.

#### Kurzfassung

Trotz immer strengerer Emissionsgrenzwerte für neu zugelassene Kraftfahrzeuge werden die Luftqualitätsziele in europäischen Städten nicht erreicht. Vor allem zu den Stickoxidemissionen trägt der Dieselmotor einen großen Teil bei. Dies betrifft auch die Emissionen von Nutzfahrzeugen, die im Fokus dieser Arbeit stehen. Im Zuge der Problematik ist mit einer weiteren Verschärfung der Gesetzgebung zu rechnen. Für den Bereich der Nutzfahrzeuge plant die Environmental Protection Agency und vor allem das California Air Resources Board in den Vereinigten Staaten von Amerika die Einführung von strengeren Grenzwerten in den Zertifizierungszyklen. In Europa ist eine Verschärfung der Testprozedur in Betrieb befindlicher Fahrzeuge bereits beschlossen.

Mit Einführung von Euro IV im Jahr 2005 wurde die selektive katalytische Reduktion (SCR) mittels wässriger Harnstofflösung großflächig in der Abgasnachbehandlung von Nutzfahrzeugen eingesetzt und ist seither eine grundlegende Technologie zur Reduktion von Stickoxidemissionen.

In einer in dieser Arbeit durchgeführten Langzeitstudie über 16 Monate und 189.000 gefahrenen Kilometern in einem Langstreckennutzfahrzeug, bei dem Realemissionen erfasst und statistisch ausgewertet werden, zeigt sich, dass niedrige Temperaturen während der Kaltstartphase und nach dem Schleppbetrieb des Motors zu einer verminderten Stickoxidkonvertierung führen. Während in normaler Fahrt auftretenden höheren Temperaturbereichen stehen dagegen sehr hohe Konvertierungsraten zur Verfügung.

Derzeitige Entwicklungsbemühungen nähern sich der Zielsetzung erhöhter Umsatzraten zur Erreichung zukünftiger Emissionsgrenzwerte auf unterschiedliche Weise. Ein Ansatz ist ein früheres Erreichen des für die SCR notwendigen Temperaturniveaus und ein längeres Verweilen auf ebendiesem Niveau. Hierzu gibt es vielfältige Möglichkeiten, wie z. B. den Einsatz von Technologien zur aktiven Erwärmung des Abgasmassenstroms oder das Verschieben des SCR-Katalysators stromaufwärts im Abgasstrang, um diesen höheren Temperaturen auszusetzen. Die zuletzt genannte Herangehensweise kann z. B. durch die Beschichtung des weiter vorne positionierten Partikelfilters mit einem SCR-Katalysator stattfinden.

In dieser Arbeit wird ein System untersucht, in welchem ein motornaher SCR-Katalysator mit zusätzlicher Dosierung wässriger Harnstofflösung vor dem Dieseloxidationskatalysator platziert wird. Aufgrund des Wegfallens der thermischen Kapazität des Dieseloxidationskatalysators und des Dieselpartikelfilters wird die Light-Off-Temperatur zum einen schneller erreicht, zum anderen kommt es durch die motornahe Position und kürzeren Abgasleitungen zu geringeren Abwärmeverlusten und einer Anhebung des mittleren Temperaturniveaus. Weitere Vorteile bestehen in der

Option zur Anhebung des SCR-Gesamtkatalysatorvolumens sowie einer verminderten  $N_2O$ -Bildung der vorderen SCR-Einheit. Die Nachteile bei der passiven Regeneration des Partikelfilters können teilweise durch eine optimierte Dosierstrategie kompensiert werden. Mit diesem System werden sowohl in der kalten Federal Test Procedure als auch in der warmen Federal Test Procedure deutlich höhere Umsatzraten als mit einem konventionellen System erzielt und insbesondere das Tieftemperaturverhalten verbessert.

Das System wird an einem Motorenprüfstand aufgebaut, der um eine Echtzeitsimulationsumgebung erweitert wird, die es ermöglicht, sowohl das Fahrzeug, als auch die Umgebung und den Fahrer zu simulieren und aus der Simulation heraus den Prüfstandsmotor realistisch anzuregen. Damit können nicht nur Zyklen zur Potentialanalyse, sondern auch realistische Motorenbelastungen aus Realfahrten verwendet werden. Am konventionellen Abgasstrang kann anhand des Auskühlens durch den Schleppbetrieb ein qualitativ ähnliches Temperatur- und Emissionsverhalten am Prüfstand nachgestellt werden, wie dies im Feld beobachtet wird. Die Eignung des Prüfstands für eine optimierte Entwicklung wird anhand einer Beladungs- und einer Antriebskonzeptvariation vorgeführt. Damit sind eine realitätsnahe Versuchsdurchführung und eine gezielte Auswahl von Testfällen für die Systemauslegung möglich.

## Inhaltsverzeichnis

Vorwort d	les Autors
Abstract	11
Kurzfassu	ng
Inhaltsver	zeichnisi
Abbildung	gsverzeichnisv
Tabellenv	erzeichnisxi
Formelve	rzeichnis xiii
Abkürzun	gsverzeichnisxv
	is der Formelzeichen und Indizesxix
1 Einlei	itung
2 Grund	dlagen und Stand der Technik
2.1	Abgasemissionen
2.1.1	Kohlenwasserstoffe
2.1.2	Kohlenstoffmonoxide
2.1.3	Kohlenstoffdioxide8
2.1.4	Stickoxide9
2.1.5	Ammoniak
2.1.6	Partikel
2.2	Abgas- und Treibhausgasgesetzgebung
2.2.1	Schwere Nutzfahrzeuge
2.2.2	Mobile Maschinen und Geräte
2.2.3	Treibhausgas-Gesetzgebung
2.3	Abgasnachbehandlungssysteme
2.3.1	Dieselpartikelfilter
2.3.2	Dieseloxidationskatalysator

	2.3.3	Selektive katalytische Reaktion	27
	2.3.4	Systemauslegung	48
	2.4	Entwicklungsumgebung und Methodik	48
3	Zielse	etzung und Abgrenzung der Arbeit	51
4	Versu	chsaufbau	55
	4.1	Versuchsträger Flottenfahrzeug	55
4.2 Prüfstand		Prüfstand	57
	4.2.1	EiL-Umgebung	57
	4.2.2	Verbrennungskraftmaschine	58
	4.2.3	Harnstoff-Dosiersystem	59
	4.2.4	Messtechnik	60
	4.3	Abgasnachbehandlung	63
	4.3.1	Gemischaufbereitung	63
	4.3.2	Eingesetzte Katalysatoren	64
	4.3.3	Untersuchte AGN-Architektur-Varianten	65
5	Versu	chsplanung und -durchführung	67
	5.1	Randbedingungen der Feldversuche	68
	5.2	Testprozeduren	69
	5.2.1	Federal Test Procedure	70
	5.2.2	EiL-Versuche	72
	5.3	Versuchsprogramm zweistufiges SCR	73
6	Ausle	gung einer optimierten Gesamt-Dosierstrategie	75
	6.1	Grundauslegung der Strategie	76
	6.2	Berücksichtigung des NH3-Schlupfes und der N2O-Bildung	78
	6.3	Optimierte Gesamtsystemabstimmung der Dosierstrategie	79
7	Disku	ssion der Ergebnisse	83
	7.1	Realemissionen des Flottenfahrzeugs	83
	7.2	Randbedingungen des Abgasnachbehandlungs-Konzepts	92

7.2.1 Dimensionierung des vorgelagerten SCR-Katalysators		
7.2.2 Temperatur und Speicherbetrachtung		
7.2.3 Betrachtung des NH <sub>3</sub> -Schlupfs und der N <sub>2</sub> O-Bildung		
7.3 Auslegung einer optimierten Gesamtsystem-Dosierstrategie		
7.4 Potentialbewertung des zweistufigen SCR-Systems mit optimierter		
Gesamtsystem-Dosierstrategie		
7.4.1 Emissionsvergleich zwischen der Referenz und dem zweistufigen SCR-		
System im kalten FTP-Zyklus		
7.4.2 Emissionsvergleich zwischen der Referenz und dem zweistufigen SCR-		
System im warmen FTP-Zyklus		
7.4.3 Vergleich der kombinierten Emissionen des FTP-Zyklus		
7.5 Zusammenfassende Analyse des zweistufigen Ansatzes mit optimierter		
Gesamtsystem-Dosierstrategie		
8 RDE-Entwicklungsumgebung		
9 Zusammenfassung und Ausblick		
Anhang		
A.1 Statistische Daten Rückfahrt Teil 1		
A.2 Temperaturverteilung für Referenz und Variante B für den FTP-Zyklus		
134		
Literatur		

## Abbildungsverzeichnis

Abbildung 1-1: Anteil verschiedener Gruppen von Schadstoffemittenten in der
europäischen Union am Ausstoß von Stickoxidemissionen (Tista, Gager und Ullrich,
2016)
Abbildung 1-2: Entwicklung der NO <sub>2</sub> -Jahresmittelwerte der Messstationen in
Deutschland; Ausgewählt wurden diejenigen Stationen, die über den ganzen Zeitraum
hinweg gemessen haben (Minkos et al., Januar 2017)
Abbildung 1-3: Durchschnittliche Stickstoffdioxidkonzentrationen in Europa 2014
(Europäische Umwelt Agentur, 2014)
Abbildung 1-4: Basisszenario zur Abschätzung des Dieselanteils bei Nutzfahrzeugen in
den USA: Dieselmotor(CI), CI HYBRID, CI Super Truck mit 50 % mehr Ladekapazität
(ST) und CI HYBRID ST; Rest: Motor für komprimiertes Erdgas (CNG) und flüssiges
Erdgas (LNG) (Askin et al., 2015)
Abbildung 2-1: Zusammensetzung dieselmotorisches Roh-Abgas (Merker und
Teichmann, 2014, S. 472)
Abbildung 2-2: Keeling Kurve (Keeling, 2016)
Abbildung 2-3: Thermodynamisches Gleichgewicht der Stickoxide (Ahari et al., 2015)
Abbildung 2-4: Selektivität ausgedrückt als N2O-Enstehung an unterschiedlichen
Katalysatoren, blau: über DOC bei unterschiedlichen HC-Konzentrationen, türkis und
gelb über SCR und ASC bei unterschiedlichen NO <sub>2</sub> /NO <sub>x</sub> -Verhältnissen.
(Kamasamudram et al., 2012)
Abbildung 2-5: Übersicht über global geltende Abgasgesetzgebung und die jeweilige
Marktgröße (European Federation for Transport and Environment AISBL)
Abbildung 2-6: Vergleich von VECTO und GEM für verschiedene Fahrzeuge und Zyklen
(Franco, Delgado und Muncrief, 04.2015)
Abbildung 2-7: Anstieg des Druckverlusts bei konstantem Motorbetriebspunkt (Gietzelt,
2007)
Abbildung 2-8: DPF-Kontroll-Strategie mittels Differenzdruck über DPF. 1: DPF defekt,
2: unbeladener DPF, 3: Standard-Arbeitsbereich DPF, 4: beladener DPF, 5: überladener
DPF: 6: verstopfter DPF (Landgraf, 2005, S. 54)
Abbildung 2-9: Regenerationseffizienz von Ruß mit NO2 und O2 dargestellt als CO2-
Intensität in Abhängigkeit der Temperaturen (Allansson et al., 2002)
Abbildung 2-10: Verminderung der Abbrandgeschwindigkeit aufgrund der
Verminderung der Stickoxidemissionen (Soeger et al., 2005)
Abbildung 2-11: Deaktivierungen am Katalysator. a) idealer Katalysator b)
Edelmetallsinterung c) Washcoatsinterung d) selektive Vergiftung e) nicht selektive
Vergiftung (nach van Basshuysen und Schäfer, 2015, S. 840–842)26

Abbildung 2-12: Aktivität der verschiedenen Technologien in Abhängigkeit der
Temperatur (Werner Mueller, 2011)30
Abbildung 2-13: Abhängigkeit der Konvertierung (Isolinien) von Temperatur und
Raumgeschwindigkeit; gestrichelte Linien stellen die Motordrehzahl dar (Schär et al.,
2004b)31
Abbildung 2-14: Speichervolumina für verschiedene Katalysatortechnologien,
einfarbig: ungealterter Katalysator, schraffiert: gealterter Katalysator (Pittner,
Herberger und Kurth, 2013)32
Abbildung 2-15: NO <sub>x</sub> -Reduktion über NH <sub>3</sub> -Speicherbeladung für Cu-Katalysatoren;
durchgezogene Linie: T= 210 °C und RG = 21000 1/h, gepunktete Linie: T = 290 °C
und RG = 30000 1/h, Strich-Punkt-Linie: T = 370 °C und RG = 65000 °1/h (Pittner,
Herberger und Kurth, 2013)32
Abbildung 2-16: Speicher von Fe-Z und Cu-Z in Abhängigkeit der Temperatur
(Zimmermann, 2014)33
Abbildung 2-17: Unerwünschte Reaktionen Ammoniak bei 500 ppm NH $_3$ und 2 $\%$ O $_2$
(Winkler et al., 2003)35
Abbildung 2-18: NOx-Umsetzungsgrad in Abhängigkeit der N2O-Emissionen
(Zimmermann, 2014)37
Abbildung 2-19: Bosch Helix Mixing Section (HMS) aus (Hammer et al., 2016)39
Abbildung 2-20: Harnstoffzersetzung als Abnahme der Gesamtmasse über der
Temperatur (Schaber et al., 2004)41
Abbildung 2-21: Struktur der Dosiermengenregelung nach (Schmitt, 2013, S. 66)42
Abbildung 2-22 modellbasiertes Regelungskonzept für Non-Road-Anwendungen
(Schilling, Kiwitz und Wallmüller, 2014)43
Abbildung 2-23 Regelkonzept nach (Hisao et al., 2014)44
Abbildung 2-24: VKM durchgängiger Entwicklungsprozess und –umgebung
(Maschmeyer, Schmidt und Beidl, 2015)50
Abbildung 3-1: Konzept zur Erreichung niedrigster Stickoxidemissionen51
Abbildung 3-2: Dem hier vorgestellten Ansatz vergleichbare Konzepte; a) nach (Bülte
und Schraml, 2013), b) nach (Gietzelt, 2007) und (Müller, 2011), c) nach (Cloudt et
al., 2009)52
Abbildung 4-1: Aufbau des verwendeten RDE-Prüfstands, abgeändert nach
(Maschmeyer, Schmidt und Beidl, 2015)58
Abbildung 4-2: Schema Harnstoffdosiersystem. Abbildung Dosiermodul Denoxtronic
abgeändert nach (Bosch Emission Systems GmbH & Co. KG)60
Abbildung 4-3: Mess- und Dosierstellen
Abbildung 4-4: Konfigurationsmöglichkeiten des AGN-Systems
Abbildung 5-1: Anwendung der VKM-Entwicklungsmethodik für den vorliegenden Fall
(nach Maschmeyer, Schmidt und Beidl, 2015)67

Abbildung 5-2: Vorgehen zur Untersuchung des Ansatzes mit vorgelagertem SCR-
System
Abbildung 5-3: Höhenprofil der Realfahrt-Strecken
Abbildung 5-4: FTP normierte Drehzahl- und Last-Vorgaben (Ecopoint Inc.) 70
Abbildung 5-5: Ablaufplan Untersuchungen
Abbildung 5-6: EV-Trailer-Konzept; links oben: Aufbau des Anhängers, rechts oben:
Sensor zur Zugkrafterfassung, links unten: elektrische Traktionsunterstützung, rechts
unten: Rekuperation der Bremsenergie (Dautfest und Thiem, 1. Juni 2017)
Abbildung 6-1: Basisstrategie zur Dosierung von WHL
Abbildung 6-2: Gesamtsystemabstimmung
Abbildung 6-3: Abgestimmte Dosierstrategie des vorderen SCR-Systems
Abbildung 7-1: Konvertierung des Systems über der Temperatur vor SCR (abgeändert
nach von Pyschow, Geißelmann und Beidl, 2017)
Abbildung 7-2: Temperaturverteilung des Versuchsfahrzeugs vor SCR und vor DOC
über einen Zeitraum von 16 Monaten; links: Temperaturverteilung aller Messpunkte,
rechts: Temperatur verteilung aller Messpunkte, bei denen T vor SCR kleiner als 250 °C verte $^{\circ}$ C
ist
Abbildung 7-3: Kaltstart-Emissionen der Hinfahrt auf den ersten 5 km (abgeändert nach
von Pyschow, Geißelmann und Beidl, 2017)
Abbildung 7-4: Auskühlung des AGN-Systems durch Schleppbetrieb auf dem zweiten
Teil der Rückfahrt, Kilometer 35 bis 65 (abgeändert nach von Pyschow, Geißelmann
und Beidl, 2017)
Abbildung 7-5: Vergleich des Druckanstiegs im FTP-Zyklus über die AGN-Systeme mit
SCR-Vorkatalysator im Vergleich zum Referenzsystem, 7,5"- und 10,5" für SCR1 93 $$
Abbildung 7-6: gemittelte Druckdifferenzen im FTP-Zyklus über die AGN-Systeme mit
SCR- Vorkatalysator im Vergleich zum Referenzsystem, 7,5" und 10,5" für SCR1 93
Abbildung 7-7: Temperatur vor, im (2,5 cm von der Rückseite) und nach SCR1 Variante
B, FTP-10min
Abbildung 7-8, Effekt der Temperaturdynamik auf das Umsatzverhalten im SCR1,
Variante B, FTP-10min
Abbildung 7-9: Temperatur vor, im (2,5 cm von der Vorderseite und 2,5 cm von der
Hinterseite platziert) und nach SCR2 Variante D, FTP-10min
Abbildung 7-10: Speicherverlauf des SCR-Katalysators über den FTP für SCR1 und
SCR2 Variante B in der Basisstrategie, FTP-10min
Abbildung 7-11: Temperatur in SCR2 für Referenz, Variante A/D und Variante B/C,
FTP-10min
Abbildung 7-12: $N_2O$ -Entstehung ohne Dosierung wässriger Harnstofflösung
Variante A, FTP-10min
Abbildung 7-13: NH <sub>3</sub> -Oxidation zu N <sub>2</sub> O über den DOC Variante A, FTP-10min 99

Abbildung 7-14: oben: N <sub>2</sub> O/NH <sub>3</sub> -Stoffmengenverhältnis über Temperatur vor DOC;
unten: Molare Menge an NH3 und N2O über Temperatur vor DOC, Variante A, FTP-
10min
Abbildung 7-15: Vergleich der Emissionen Variante A, B und C, FTP-10min 101
Abbildung 7-16: N2O-Bildung über das Gesamtsystem für die jeweils optimal ausgelegte
Dosierstrategie, Referenz, Variante B mit Basis- und abgestimmter Dosierstrategie und
Variante D mit Basisstrategie, FTP-10min
Abbildung 7-17: THC und CO nach SCR1 ohne und mit zoniertem/hochbeladenem
Schlupfkatalysator, FTP-10min
Abbildung 7-18: Dosierung WHL Vergleich mit und ohne abgestimmte Strategie, FTP-
10min
Abbildung 7-19: Vergleich maximal möglicher Speicherfüllstand, Soll-Speicherfüllstand
und Ist-Speicherfüllstand der Basis- und der abgestimmten Strategie für den SCR1, FTP-
10min
Abbildung 7-20: Vergleich SCR2-Speicherfüllstand der Basis- und der abgestimmten
Strategie, FTP-10min
Abbildung 7-21: Variante B mit abgestimmter Dosierstrategie, Vergleich der
Konvertierung SCR1 und SCR2 über die Temperatur im SCR2, FTP (kalt)
Abbildung 7-22: Vergleich kumulierte NO <sub>x</sub> -Massen; Basis- gegen abgestimmte
Dosierstrategie, FTP-10min
Abbildung 7-23: Messung FTIR nach SCR2; in der Basisstrategie entsteht mehr N2O,
FTP-10min
Abbildung 7-24: HWL-Dosiermenge und N <sub>2</sub> O-Masse über Temperatur nach SCR1, FTP-
10min
Abbildung 7-25: Vergleich Basis- und abgestimmte Strategie, FTP-20min + 10xWHTC
Abbildung 7-26: Temperaturverläufe für die jeweiligen SCR-Katalysatoren im kalten
FTP-Zyklus, FTP (kalt)
Abbildung 7-27: Vergleich der Konvertierungen über die einzelnen Messstellen für die
Referenz und das zweistufige SCR-System mit abgestimmter Strategie, FTP (kalt)112
Abbildung 7-28: Konvertierung über SCR1 in Variante B mit Basisstrategie oben und
über SCR2 in der Referenz unten mit unabhängigen Dosierstrategien, FTP (kalt) 113
Abbildung 7-29: Kumulierte NOx-Rohemissionen über TSCR1 und TSCR2 Variante B; rot:
$T_{SCR1} + T_{SCR2} < T_{Light\text{-}Off}, \ gelb: \ Potential \ SCR1, \ gr\"{u}n: \ T_{SCR1} + T_{SCR2} > T_{Light\text{-}Off}, \ blau: \ nicht to the state of the st$
relevant, FTP (kalt)114
Abbildung 7-30: Vergleich der NOx-Masse vor und nach SCR2 über die Temperatur für
Referenz und Variante B, FTP (kalt)
Abbildung 7-31: NO <sub>x</sub> -Konvertierung über SCR2 kumuliert über T <sub>nach SCR2</sub> für die
Referenz und Variante B mit abgestimmter Dosierstrategie, FTP (kalt)116

## Tabellenverzeichnis

Tabelle 4-1: Im Schalldämpfer eingesetzte Katalysatoren	56
Tabelle 4-2: Messgrößen im Fahrzeug	56
Tabelle 4-3: Technische Eigenschaften des Versuchsmotors	59
Tabelle 4-4: Standardmessstellenbelegung der eingesetzten Abgasmesstechnik	62
Tabelle 4-5: eingesetzte Substrate	64
Tabelle 5-1: Versuchsmatrix der EiL-Tests	73
Tabelle 6-1: Eingesetzte Dosierstrategien	81
Tabelle 7-1: Übersicht über die Kennwerte der Fahrzeugvermessung	84
Tabelle 7-2: statistische Daten allgemeiner Kennwerte der Hinfahrt	85
Tabelle 7-3: statistische Daten allgemeiner Kennwerte der Rückfahrt Teil 2	85
Tabelle 7-4: statistische Daten der Kennwerte des AGN-Systems der Hinfahrt	86
Tabelle 7-5: statistische Daten der Kennwerte des AGN-Systems der Rückfahr	rt Teil 2
	87
Tabelle 7-6: Anteil der Stickoxidemissionen und der Zeit für Temperaturen kle	einer als
250 °C vor SCR-Katalysator	91
Tabelle 4-4: Standardmessstellenbelegung der eingesetzten Abgasmesstechnik Tabelle 4-5: eingesetzte Substrate	

## Formelverzeichnis

Formel 2-1: erweiterter Zeldovich Mechanismus (Merker und Teichmann, 2014, S. 495)
Formel 2-2: erweiterter Zeldovich Mechanismus (Merker und Teichmann, 2014, S. 495)
Formel 2-3: erweiterter Zeldovich Mechanismus (Merker und Teichmann, 2014, S. 495)
Formel 2-4: N <sub>2</sub> O-Mechanismus – N <sub>2</sub> O-Bildung (Merker und Teichmann, 2014, S. 500)
Formel 2-5: N <sub>2</sub> O-Mechanismus – Reaktion zu NO (Merker und Teichmann, 2014, S.
500)
Formel 2-6: Thermolyse-Reaktion (Koebel, Elsener und Kleemann, 2000)
Formel 2-7: Hydrolyse-Reaktion (Koebel, Elsener und Kleemann, 2000)
Formel 2-8: Standard-SCR-Reaktion (DEVADAS et al., 2006)
Formel 2-9: schnelle SCR-Reaktion nach (DEVADAS et al., 2006)
Formel 2-10: langsame SCR-Reaktion nach (DEVADAS et al., 2006)
Formel 2-11: NH <sub>3</sub> -Oxidation über 400 °C für Vanadium-Katalysatoren (Koebel, Elsener
und Madia, 2001)
Formel 2-12: NH <sub>3</sub> -Oxidation bei noch höheren Temperaturen für Vanadium-
Katalysatoren (Koebel, Elsener und Madia, 2001, Winkler et al., 2003)34
Formel 2-13: N <sub>2</sub> O-Bildung bei Vanadiumkatalysatoren
Formel 2-14: N <sub>2</sub> O-Bildung bei Temperaturen unterhalb von 350 °C (DEVADAS et al.,
2006)
Formel 2-15: N <sub>2</sub> O-Bildung bei Temperaturen unterhalb von 350 °C (DEVADAS et al.,
2006)
Formel 2-16: Globale Reaktion zur N <sub>2</sub> O-Entstehung bei Kupfer Zeolithen (Colombo,
Nova und Tronconi, 2010)
Formel 6-1: NH <sub>3</sub> -Konzentrations-Bilanz am SCR-Katalysator (Fischer et al., 2014) 76
Formel 6-2: Integral zur Bestimmung der Größe des NH <sub>3</sub> -Speichers (Fischer et al.,
2014)

#### Abkürzungsverzeichnis

AGN Abgasnachbehandlung

AGR Abgasrückführung

AMA Abgasmessanlage

ANR Ammonia to NO<sub>x</sub> Ratio – Ammoniak zu NO<sub>x</sub>-Verhältnis

ASC Ammonia Slip Catalyst – Ammoniak-Schlupf-Katalysator

ASCh hoch beladener ASC

ASCz zonierter ASC

CAN Controller Area Network – serielles Bussystem

CARB California Air Resource Board

CDPF Mit DOC-Katalysator beschichteter Partikelfilter

CF Conformity Factor – Übereinstimmungsfaktor

CFR Code of Federal Regulation – Richtlinie in den USA

CI Compression Ignition - selbstzündend

cpsi cells per square inch – Zellen pro Quadratzoll

CRT Continuous Regeneration Trap – Passive Regeneration des DPF

Cu-Z Kupfer-Zeolith

CVS Constant Volume Sampling - Vollstromverdünnung

DOC Diesel Oxidation Catalyst – Diesel Oxidationskatalysator

DPF Dieselpartikelfilter

EG Europäische Gemeinschaft

EiL Engine-in-the-Loop – Motorenprüfstand mit

Echtzeitsimulationsumgebung

EN Europäische Norm

EPA Environmental Protection Agency

EU Europäische Union

Fe-Z Eisen-Zeolith

FTIR Fourier-Transformations-Infrarotspektrometer

FTP Federal Test Procedure - Test-Prozedur der amerikanischen

Homologation

GEM Greenhouse gas Emission Model – Werkzeug zur CO<sub>2</sub>-Berechnung

GPS Globales Positionsbestimmungssystem

GTR4 Globale Technische Regelung Nummer 4

HDV Heavy Duty Vehicles – Schwere Nutzfahrzeuge

HiL Hardware-in-the-Loop – Simulation der Ein- und Rückführgrößen

für die Hardware

HLB Hydraulische Leistungsbremse

ISC In-Service-Conformity – Konformität in Betrieb befindlicher

Fahrzeuge

ISO Internationale Organisation für Standardisierung

LAFY Los Angeles Freeway

LANF Los Angeles Non Freeway

LDT Light Duty Trucks – Leichte Nutzfahrzeuge

MDE Messdatenerfassungssystem

mil milli-inch – milli-Zoll

NRMM Non Road Mobile Machinery – Mobile Arbeitsmaschinen

NFZ Nutzfahrzeug

NYNF New York Non Freeway

PEMS Portables Emissions-Messsystem

PKW Personenkraftwagen

PM Partikel Masse

PNA Passiver NO<sub>x</sub>-Adsorber
PWM Pulsweitenmodulation

RDE Real Driving Emissions – Realfahrtemissionen

SCR catalyst for Selective Catalytic Reduction – Katalsytor zur selektiven

katalytischen Reduktion

SCR1 vorgelagertes SCR-System

SCR2 nachgelagertes SCR-System

SCRF Dieselpartikelfilter mit SCR-Katalysator-Beschichtung

SET Supplemental Emissions Test – Test-Prozedur der amerikanischen

Homologation

UMTS Universales Mobiles Telekommunikationssystem

VECTO Vehicle Energy Consumption calculation Tool – Werkzeug zur

Berechnung des Energieverbrauchs

VKM Institut für Verbrennungskraftmaschinen und Fahrzeugantriebe

VWT Vanadium-, Wolfram- und Titanoxid

WHL Wässrige Harnstoff-Lösung

WHSC World Harmonized Stationary Cycle – Stationärer Prüfzyklus für

NFZ

WHTC World Harmonized Transient Cycle – Transienter Prüfzyklus für NFZ

## Verzeichnis der Formelzeichen und Indizes

#### Lateinische Buchstaben

Zeichen	Einheit	Bezeichnung
ANR	-	Ammoniak zu Stickoxid-Verhältnis
n	1/min	Motordrehzahl
n	mol	Stoffmenge
p	bar	Druck
M	Nm	Moment
RG	1/h	Raumgeschwindigkeit
t	S	Zeit
T	°C	Temperatur
v	km/h	Geschwindigkeit
V	$m^3$	Volumen
W	kWh	Arbeit

#### Griechische Buchstaben

Zeichen	Einheit	Bezeichnung
α	-	Lastanforderung
Δ	-	Differenz
λ	-	Verbrennungsluftverhältnis
ρ	kg/m³	Dichte
σ	-	Standardabweichung
Θ	-	NH₃-Speicherfüllstand

xix

## Chemische Symbole

Chemische Symbole	
Zeichenfolge	Bezeichnung
Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	Aluminiumoxid
$CH_4N_2O$	Harnstoff
CO	Kohlenstoffmonoxid
$CO_2$	Kohlenstoffdioxid
Cu	Kupfer
Fe	Eisen
H/H <sub>2</sub>	Wasserstoff-Atom/Molekül
H <sub>2</sub> O	Wasser
НС	unverbrannte Kohlenwasserstoffe
HCN	Blausäure
HNCO	Isocyansäure
MgO	Magnesiumoxid
N/N <sub>2</sub>	Stickstoff-Atom/Molekül
$N_2O$	Distickstoffmonoxid/Lachgas
$N_2O_3$	Distickstofftrioxid
$N_2O_4$	Distickstofftetroxid
$N_2O_5$	Distickstoffpentoxid
NH <sub>3</sub>	Ammoniak
NO	Stickstoffmonoxid
NO <sub>2</sub>	Stickstoffdioxid
NO <sub>3</sub>	Nitrat
$NO_x$	Stickoxide
$O/O_2$	Sauerstoff-Atom/Molekül
ОН	Hydroxyl-Radikal

Siliziumoxid

 $SiO_2$ 

#### Indizes

Zeichenfolge	Bezeichnung
ECU	Fahrzeugsteuergerät
GPS	Globales Positionsbestimmungssystem
ist	tatsächlicher Stand
max	Maximum
min	Minimum
SCR1	vorgelagertes SCR-System
SCR2	nachgelagertes SCR-System
soll	Sollwert-Vorgabe

xxi