



Europäisches Patentamt
European Patent Office
Office européen des brevets



(11)

EP 1 247 963 B1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTSCHRIFT

(45) Veröffentlichungstag und Bekanntmachung des
Hinweises auf die Patenterteilung:
12.04.2006 Patentblatt 2006/15

(51) Int Cl.:
F02D 41/02 ^(2006.01)

(21) Anmeldenummer: **02090054.4**

(22) Anmeldetag: **13.02.2002**

(54) **Verfahren zur Steuerung eines Betriebsmodus einer magerlauffähigen
Verbrennungskraftmaschine**

Method for controlling of an operating mode of a lean burn internal combustion engine

Procédé de commande d'un mode de fonctionnement d'un moteur à combustion interne à mélange pauvre

(84) Benannte Vertragsstaaten:
DE ES FR GB IT

(30) Priorität: **03.04.2001 DE 10117434**

(43) Veröffentlichungstag der Anmeldung:
09.10.2002 Patentblatt 2002/41

(73) Patentinhaber: **Volkswagen Aktiengesellschaft
38436 Wolfsburg (DE)**

(72) Erfinder: **Hahn, Hermann, Dr.
30175 Hannover (DE)**

(74) Vertreter: **Schneider, Henry et al
Anwaltskanzlei
Gulde Hengelhaupt Ziebig & Schneider
Wallstrasse 58/59
10179 Berlin (DE)**

(56) Entgegenhaltungen:
**WO-A-01/06105 WO-A-99/35386
DE-A- 19 850 786 DE-A- 19 932 290
US-A- 5 771 686**

EP 1 247 963 B1

Anmerkung: Innerhalb von neun Monaten nach der Bekanntmachung des Hinweises auf die Erteilung des europäischen Patents kann jedermann beim Europäischen Patentamt gegen das erteilte europäische Patent Einspruch einlegen. Der Einspruch ist schriftlich einzureichen und zu begründen. Er gilt erst als eingelegt, wenn die Einspruchsgebühr entrichtet worden ist. (Art. 99(1) Europäisches Patentübereinkommen).

Beschreibung

[0001] Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Steuerung eines Betriebsmodus einer magerlauffähigen Verbrennungskraftmaschine mit den Merkmalen des Oberbegriffes des Anspruchs 1.

[0002] Zur Senkung eines Kraftstoffverbrauchs werden heutige Verbrennungskraftmaschinen über möglichst weite Betriebsbereiche in einem mageren Betriebsmodus betrieben, das heißt mit einem Luft-Kraftstoff-Gemisch mit Luftüberschuss ($\lambda > 1$). Im Falle von Verbrennungskraftmaschinen, die über eine Kraftstoffdirekteinspritzung verfügen, können durch Realisierung eines so genannten Schichtladebetriebes, bei dem der eingespritzte Kraftstoff sich im Wesentlichen im Bereich einer Zündkerze eines Zylinders konzentriert, besonders mager Luft-Kraftstoff-Gemische und damit besonders hohe Verbrauchsvorteile dargestellt werden. Ein gewisses Problem des mageren Betriebsmodus stellen bekanntlich Stickoxide NO_x des Abgases dar, die sich aufgrund des Sauerstoffüberschusses im mageren Abgas an herkömmlichen Oxidations- oder 3-Wege-Katalysatoren nicht vollständig zu umweltneutralem Stickstoff N_2 umsetzen lassen. Zur Überwindung dieses Problems ist bekannt, NO_x -Speicherkatalysatoren einzusetzen, die neben einer 3-Wege-katalytischen Komponente eine NO_x -Speicherkomponente zur Absorption von NO_x im mageren Abgas aufweisen. Zum Zwecke einer NO_x -Regeneration werden NO_x -Speicherkatalysatoren im diskontinuierlichen Betrieb alternierend mit magerem und fettem Abgas beaufschlagt, wobei in den fetten Intervallen das im Magerbetrieb eingelagerte NO_x freigesetzt und reduziert wird. Diese aufgrund einer endlichen NO_x -Speicherkapazität eines Speicherkatalysators erforderlichen fetten Betriebsintervalle führen allerdings zu einer teilweisen Kompensation des im Magerbetrieb erzielten Verbrauchsvorteils.

[0003] Eine NO_x -Speicher- und Konvertierungsfähigkeit des Speicherkatalysators hängt von verschiedenen Betriebsparametern ab und verändert sich zudem mit einer Alterung des Katalysators, wie in der WO 01 06105 A offenbart wird. Insbesondere liegt nur in einem gewissen Temperaturbereich des NO_x -Speicherkatalysators eine ausreichende Speicherfähigkeit vor. Daher ist beispielsweise aus der DE 199 32 290 A1 und der DE 199 29 292 A1 bekannt, eine Zulassung eines Magerbetriebs der Verbrennungskraftmaschine von der Katalysatortemperatur des NO_x -Speicherkatalysators abhängig zu machen und eine untere und obere Temperaturschwelle für den zulässigen Magerbetriebsbereich vorzugeben, um NO_x -Durchbrüche zu vermeiden. Die DE 198 50 786 A1 offenbart ferner ein Verfahren, wonach diese obere und untere Temperaturschwelle an die NO_x -Speicherfähigkeit des Katalysators adaptiert wird, welche anhand einer Dauer eines vorausgegangenen Magerintervalls oder NO_x -Regenerationsintervalls überwacht wird.

[0004] Es hat sich jedoch erwiesen, dass die Katalysatortemperatur allein kein ausreichendes Kriterium für

die NO_x -Speicher- und Konvertierungsfähigkeit des Katalysators und somit für die Zulassung des Magerbetriebsmodus darstellt. Vielmehr hängt das NO_x -Einspeicherverhalten des Katalysators von weiteren Einflussgrößen ab. So kann beispielsweise ein gealterter Speicherkatalysator bei einer mittleren Katalysatortemperatur von 350 °C in Betriebspunkten mit niedrigen NO_x -Rohemissionen noch eine ausreichende NO_x -Speicher- und -Konvertierungsfähigkeit aufweisen, dagegen bei hohen NO_x -Rohemissionen die Speicherfähigkeit so weit abnehmen, dass eine hierdurch verursachte hohe Regenerationshäufigkeit den durch den Magerbetrieb gewonnenen Verbrauchsvorteil vollständig aufzehrt. In einem solchen Falle zeigt die Anpassung der Temperaturschwellen nicht den gewünschten Erfolg.

[0005] Aufgabe der vorliegenden Erfindung ist es, ein Verfahren zur Steuerung eines Betriebsmodus einer magerlauffähigen Verbrennungskraftmaschine bereitzustellen, welches die geschilderten Mängel des Standes der Technik überkommt und durch genauere Abstimmung eines Magerbetriebsmodus der Verbrennungskraftmaschine auf einen aktuellen Betriebspunkt sowie auf einen Zustand des NO_x -Speicherkatalysators erlaubt.

[0006] Diese Aufgabe wird durch ein Verfahren mit den Merkmalen des Anspruchs 1 gelöst. Dadurch, dass

- ein Magerbetriebsmodus der Verbrennungskraftmaschine mit $\lambda > 1$ in Abhängigkeit von vorgebbaren Schwellenwerten für eine Temperatur des NO_x -Speicherkatalysators und für mindestens einen weiteren Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine und/oder des Abgastraktes zugelassen wird und
- mindestens ein Schwellenwert in Abhängigkeit einer aktuellen NO_x -Speicher- und/oder NO_x -Konvertierungsfähigkeit des NO_x -Speicherkatalysators variiert wird, erfolgt eine Zulassung des Magerbetriebsmodus unter sehr genauer Berücksichtigung des aktuellen Betriebspunktes sowie eine ständige Aktualisierung der Zulassungsbedingungen an eine tatsächliche NO_x -Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit des NO_x -Speicherkatalysators. Im Ergebnis kann somit eine NO_x -Endemission deutlich reduziert werden und gleichzeitig der Magerbetriebsmodus über weite Betriebsbereiche eines durch die Verbrennungskraftmaschine angetriebenen Fahrzeuges eingesetzt werden, wodurch optimale Kraftstoffverbrauchswerte erzielt werden können.

[0007] Es ist besonders bevorzugt vorgesehen, dass der Magerbetriebsmodus von einer NO_x -Rohemission der Verbrennungskraftmaschine abhängig gemacht wird, da diese entscheidend eine NO_x -Speicherrate des Speicherkatalysators beeinflusst. Ferner können Rohemissionen weiterer Abgaskomponenten, insbesondere

von unverbrannten Kohlenwasserstoffen HC und/oder Kohlendioxid CO₂ und/oder Kohlenmonoxid CO, berücksichtigt werden. Diese behindern in hohen Konzentrationen die Einlagerung von NO_x in den Katalysator. Entsprechend kann für die Rohemission jeder dieser Komponenten oder einer Summe der Komponenten ein oberer Schwellenwert vorgegeben werden, bei dessen Überschreitung der Magerbetriebsmodus gesperrt wird. Dabei wird unter Rohemission eine Konzentration und/oder ein Massenstrom der jeweiligen Abgaskomponente stromauf eines ersten, der Verbrennungskraftmaschine nachgeschalteten Katalysators verstanden. Im Einzelfall kann eine Vorgabe einzelner Schwellenwerte für die Konzentration und den Massenstrom zweckmäßig sein. Die Rohemission von NO_x oder der weiteren Abgaskomponenten kann entweder mittels entsprechend im Abgastrakt angeordneten Gassensoren gemessen oder vorzugsweise in Abhängigkeit eines aktuellen Betriebspunktes der Verbrennungskraftmaschine, insbesondere einer aktuellen Motordrehzahl und/oder Motorlast, modelliert werden. Dabei wird, falls die Verbrennungskraftmaschine sich aktuell in einem stöchiometrischen oder fetten Betriebsmodus mit $\lambda \leq 1$ befindet, für die Modellierung ein Magerbetriebsmodus angenommen. Eine derartige Modellierung von Rohemissionen, beispielsweise anhand von gespeicherten Kennfeldern, ist hinreichend bekannt und wird hier nicht näher erläutert.

[0008] Bezüglich der Temperatur des NO_x-Speicherkatalysators kann eine lokale Temperatur einer Beschichtung des Katalysators und/oder eines Katalysatorträgers und/oder eine Temperaturverteilung über die gesamte Katalysatorlänge betrachtet werden. Dabei kann die Katalysatortemperatur aus einer stromauf und/oder stromab des Speicherkatalysators gemessenen Abgatemperatur ermittelt und/oder mittels einer im Katalysator selbst angeordneten Temperaturmessstelle gemessen werden. Es ist jedoch ebenso bekannt und zweckmäßig, die Katalysatortemperatur in Abhängigkeit eines Betriebspunktes der Verbrennungskraftmaschine unter Verwendung entsprechender Kennfelder mit guter Genauigkeit zu berechnen.

[0009] Um eine Anpassung der Schwellenwerte für den zulässigen Magerbetriebsbereich an tatsächliche Erfordernisse vorzunehmen, erfolgt die Variation mindestens eines Schwellenwertes, wenn die NO_x-Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit des Katalysators einen vorgegebenen Grenzwert unterschreitet, das heißt hinter einer, für einen frischen NO_x-Speicherkatalysator abgeleiteten oder auf einen bereits irreversibel teilgeschädigten Katalysator abgestimmten Leistungserwartung zurückbleibt. Zur Beurteilung der NO_x-Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit bieten sich verschiedene Strategien an. Insbesondere kann der Magerbetrieb über einen stromab des NO_x-Speicherkatalysators beispielsweise mittels eines NO_x-Sensors gemessenen NO_x-Gehalt im Abgas gesteuert und beendet werden, wenn ein temporärer oder ein über die Magerbetriebsphase kumulierter NO_x-Gehalt eine Erschöpfung der

Speicherkapazität des Katalysators anzeigt. In diesem Fall kann eine Dauer einer so gesteuerten Magerbetriebsphase als Maß für eine eingelagerte NO_x-Masse und somit für die Speicher- und -Konvertierungsfähigkeit des Katalysators herangezogen werden. Ebenso kann der gemessene, insbesondere der kumulierte NO_x-Gehalt oder dessen Verlauf zur Beurteilung der NO_x-Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit herangezogen werden. Alternativ kann auch eine Dauer mindestens einer vorausgegangenen NO_x-Regenerationsphase als Kriterium für die Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit des Katalysators eingesetzt werden, wenn die Regeneration abhängig von einem stromab des Katalysators beispielsweise mittels einer Lambdasonde gemessenen Sauerstoffgehalt gesteuert wird. Auch hier kann statt der Dauer der Regenerationsphase auch der gemessene Sauerstoffgehalt beziehungsweise dessen Verlauf als Kriterium dienen. Ferner kann die NO_x-Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit des Speicherkatalysators anhand eines Kraftstoffverbrauchs und/oder anhand einer Häufigkeit der NO_x-Regeneration bestimmt werden. Unabhängig von der Wahl der Beurteilungsgröße wird das Verhalten des NO_x-Speicherkatalysators stets mit dem eines frischen ungeschädigten Katalysators oder - falls bereits irreversible Schädigungen festgestellt wurden - mit einem bestenfalls zu erwartenden Verhalten verglichen.

[0010] Es wird vorzugsweise immer derjenige Schwellenwert eines Betriebsparameters der Verbrennungskraftmaschine und/oder des Abgastraktes variiert, in dessen Bereich sich der Betriebszustand während der vorausgegangenen Magerphase befand oder zumindest vorwiegend befand, wobei für den Bereich entsprechende Grenzen vorzugeben sind. Lag der gegebenenfalls gemittelte Betriebszustand im Betrachtungszeitraum im Grenzbereich mehrerer Schwellenwerte, so werden vorzugsweise alle betroffenen Schwellenwerte variiert.

[0011] Lag hingegen der Betriebszustand in keinem Bereich eines Schwellenwertes, kann vorteilhaft zumindest ein Schwellenwert variiert werden. Es ist insbesondere vorgesehen, einen oberen Schwellenwert für eine im Magerbetriebsmodus zulässige Rohemission abzusenken, wenn während der vorausgegangenen Magerbetriebsphase die mittlere NO_x-Rohemission der Verbrennungskraftmaschine sich im Bereich dieses oberen Schwellenwertes befand und die NO_x-Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit den vorgegebenen Grenzwert unterschreitet. Umgekehrt kann bei ausreichender Speicher- und Konvertierungsfähigkeit dieser Schwellenwert angehoben werden. In analoger Weise wird für die anderen betrachteten Schwellenwerte vorgegangen. Zudem kann es insbesondere im Falle eines unteren Schwellenwertes für eine im Magerbetriebsmodus zulässige Katalysatortemperatur sinnvoll sein, eine gemessene oder berechnete irreversible Schädigung des NO_x-Speicherkatalysators statt oder zusätzlich zum aktuell gemessenen Katalysatorverhalten zu berücksichtigen.

[0012] Die Verbrennungskraftmaschine verfügt vorzugsweise über eine Kraftstoffdirekteinspritzung und ist im Magerbetriebsmodus schichtladefähig. Dabei liegt im Schichtladebetrieb ein in einen Zylinder eingespritzter Kraftstoff zum Zündzeitpunkt im Wesentlichen im Bereich einer Zündkerze konzentriert vor, während im übrigen Brennraum des Zylinders praktisch reine Luft vorherrscht. Auf diese Weise lassen sich im Schichtladebetrieb besonders magere Luft-Kraftstoff-Verhältnisse und somit ein besonders niedriger Kraftstoffverbrauch realisieren. Die Ausbildung der Schichtladungswolke sowie ihr Transport zur Zündkerze kann in bekannter Weise durch wandführende Maßnahmen, beispielsweise durch eine muldenförmige Ausgestaltung eines Kolbenbodens, unterstützt werden. Ferner sind luftführende Maßnahmen bekannt und zweckdienlich, die etwa in Form einer in einem Saugrohr des Zylinders angeordneten Ladungsbewegungsklappe realisiert werden können und spezielle Luftströmungen im Brennraum bewirken.

[0013] Weitere vorteilhafte Ausgestaltungen der Erfindung ergeben sich aus den übrigen, in den Unteransprüchen genannten Merkmalen.

[0014] Die Erfindung wird nachfolgend in Ausführungsbeispielen anhand der zugehörigen Zeichnungen näher erläutert. Es zeigen:

Figur 1 eine Blockdarstellung einer Verbrennungskraftmaschine mit zugeordneter Abgasanlage;

Figur 2 einen in Abhängigkeit von einer Katalysatortemperatur und einer NO_x -Rohemission zulässigen Bereich für einen Magerbetriebsmodus und

Figur 3 ein Fließschema einer bevorzugten Ausführung des Verfahrens.

[0015] Die in Figur 1 dargestellte magerlauffähige Verbrennungskraftmaschine 10 weist in diesem Beispiel vier Zylinder 12 auf, die jeweils über ein nicht dargestelltes Kraftstoff-Direkteinspritzungssystem verfügen. Die Verbrennungskraftmaschine 10 ist ferner mittels eines wand- und luftgeführten Gemischaufbereitungsverfahrens in einem Schichtlademodus betreibbar. Ein von der Verbrennungskraftmaschine 10 erzeugtes Abgas wird in einem insgesamt mit 14 bezeichneten Abgastrakt nachbehandelt. Der Abgastrakt 14 besteht im Wesentlichen aus einem in einem Abgaskanal 16 installierten Katalysatorsystem, mit einem kleinvolumigen und motornah angeordneten Vorkatalysator 18, beispielsweise einem 3-Wege- oder Oxidationskatalysator, sowie einem typischerweise an einer Unterbodenposition angeordneten NO_x -Speicherkatalysator 20. Der NO_x -Speicherkatalysator 20 umfasst neben einer 3-Wege-Katalysatorkomponente einen NO_x -Absorber zur Einspeicherung von im Magerbetriebsmodus nicht vollständig konvertierbaren Stickoxiden NO_x . Eine stromab der Verbrennungskraft-

maschine 10 angeordnete Lambdasonde 22 misst einen Sauerstoffgehalt des Abgases und ermöglicht somit eine Regelung eines den Zylindern 12 zuzuführenden Luft-Kraftstoff-Verhältnisses. Stromab des Speicherkatalysators 20 ist ein weiterer Gassensor 24 installiert, der vorzugsweise ein NO_x -Sensor ist. Der NO_x -Sensor 24 erkennt beispielsweise einen NO_x -Durchbruch während eines Magerbetriebs und regelt somit eine diskontinuierliche Mager/Fett-Beaufschlagung des Speicherkatalysators 20 zum Zwecke seiner NO_x -Regeneration. Eine Temperaturmessstelle 26 misst stromauf des NO_x -Speicherkatalysators 20 eine Abgastemperatur und erlaubt Rückschlüsse auf die Temperatur des Speicherkatalysators 20. Alternativ kann die Katalysatortemperatur auch in an sich bekannter Weise anhand ausgewählter Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine 10 modelliert werden. Alle Sensorsignale sowie Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine 10 und des Abgastraktes 14 werden an eine Motorsteuerung 28 übermittelt. Hier erfolgt eine Auswertung der Signale und Daten und eine Steuerung der Verbrennungskraftmaschine 10 anhand gespeicherter Algorithmen und Kennfelder.

[0016] Die Fähigkeit des NO_x -Speicherkatalysators 20, Stickoxide zu speichern, ist nicht in jedem Betriebspunkt ausreichend, um eine NO_x -Emission in Einklang mit zulässigen Grenzwerten zu gewährleisten. Insbesondere weist der NO_x -Speicherkatalysator 20 nur in einem bestimmten Temperaturfenster eine ausreichende NO_x -Speicher- und -Konvertierungsfähigkeit auf, weshalb üblicherweise ein oberer und ein unterer Schwellenwert für eine im Magerbetriebsmodus zulässige Katalysatortemperatur vorgegeben werden. Liegt die Katalysatortemperatur außerhalb des durch die Schwellenwerte begrenzten Bereiches, wird der Magerbetrieb gesperrt und die Verbrennungskraftmaschine 10 in einem stöchiometrischen oder fetten Betrieb gefahren. Erfindungsgemäß werden neben der Katalysatortemperatur zusätzliche Schwellenwerte für mindestens einen weiteren Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine 10 oder des Abgastraktes 14 vorgegeben, insbesondere für eine maximal zulässige NO_x -Rohemission der Verbrennungskraftmaschine 10. Ferner können vorzugsweise alle vorgegebenen Schwellenwerte adaptiert werden, wenn die NO_x -Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit des Speicherkatalysators 20 unterhalb eines angeforderten Wertes liegt.

[0017] Figur 2 zeigt die Abhängigkeit eines Zulässigkeitsbereiches für den Magerbetriebsmodus von einer Katalysatortemperatur TSK des NO_x -Speicherkatalysators 20 sowie von einer NO_x -Rohemission NORE der Verbrennungskraftmaschine 10. Dabei ist der für den Magerbetrieb mit $\lambda > 1$ zugelassene Bereich weiß dargestellt und der Bereich, in dem die Verbrennungskraftmaschine 10 mit einem fetten oder stöchiometrischen Gemisch mit $\lambda \leq 1$ betrieben werden muss, schraffiert dargestellt. Der Magerbetriebsbereich wird begrenzt durch einen unteren Temperaturschwellenwert TSKMN und einen oberen Temperaturschwellenwert TSKMX für

die Katalysatortemperatur TSK. Auf der anderen Seite wird der Magerbetrieb gesperrt, wenn die NO_x -Rohemission NORE oberhalb eines maximalen Schwellenwertes NOREMX liegt. Eine Vorgabe weiterer Schwellenwerte ist denkbar. Beispielsweise könnte in einer dritten, nicht dargestellten Dimension ein oberer Schwellenwert für eine Rohemission von Abgasbestandteilen wie HC, CO_2 und CO vorgesehen sein, die die Einlagerung von NO_x in den Katalysator behindern.

[0018] Alle vorgegebenen Schwellenwerte sind variabel gestaltet und können in vorgebbaren Grenzen in Abhängigkeit einer aktuellen NO_x -Speicher- und/oder -Konvertierungsfähigkeit des Speicherkatalysators 20 variiert werden. Dabei wird vorzugsweise derjenige Schwellenwert verändert, in dessen Grenzbereich ein Betriebspunkt im betrachteten Zeitraum einer vorausgegangenen Magerbetriebsphase lag. Lag beispielsweise, wie im Punkt 100 dargestellt, die gegebenenfalls gemittelte NO_x -Rohemission der vorausgegangenen Magerbetriebsphase nahe an dem oberen Schwellenwert NOREMX, so wird dieser Schwellenwert NOREMX abgesenkt, wenn eine unzureichende NO_x -Speicherfähigkeit oder -Konvertierungsfähigkeit, beispielsweise anhand einer Länge der Magerbetriebsphase oder einer stromab des Speicherkatalysators 20 gemessenen NO_x -Emission, erkannt wird. Auf der anderen Seite kann im Punkt 100 unter bestimmten, noch zu erläuternden Voraussetzungen eine Anhebung des Schwellenwertes NOREMX erfolgen, wenn eine ausreichende NO_x -Speicherfähigkeit vorliegt. Lag der Betriebspunkt im betrachteten Intervall dagegen im Grenzbereich des oberen Temperaturschwellenwertes TSKMX (Punkt 102), so erfolgt eine Absenkung dieser Temperaturschwelle bei unzureichender Speicherfähigkeit und gegebenenfalls einer Anhebung bei ausreichender Speicherfähigkeit. Befindet sich der Betriebspunkt in der Nähe mehrerer Schwellenwerte, so können auch alle betroffenen Schwellenwerte adaptiert werden. Befindet sich der Betriebspunkt, wie in Punkt 104 dargestellt, in keinem Grenzbereich eines Schwellenwertes, so können bei unzureichender NO_x -Speicher- und/oder NO_x -Konvertierungsfähigkeit mehrere, mindestens aber ein Schwellenwert variiert werden. Da die Katalysatortemperatur TSK und die NO_x -Rohemission NORE den größten Einfluss auf die Speicherfähigkeit haben, erfolgt vorzugsweise eine Anpassung dieser Schwellenwerte. Im Falle eines Betriebspunktes nahe der unteren Temperaturgrenze TSKMN (Punkt 106) erfolgt bei unzureichender NO_x -Speicher- und NO_x -Konvertierungsfähigkeit eine Anhebung des Schwellenwertes TSKMN. In diesem Fall ist jedoch bevorzugt vorgesehen, die Lage des Schwellenwertes TSKMN auch in Abhängigkeit eines mittels eines Diagnoseverfahrens ermittelten Alterungszustandes (irreversible Schädigungen) vorzugeben, da der einer Anspringtemperatur des Katalysators entsprechende Schwellenwert TSKMN vorwiegend vom Alterungszustand abhängt.

[0019] Figur 3 zeigt ein Ablaufdiagramm des erfin-

dungsgemäßen Verfahrens gemäß dem Betriebspunkt 100 der Figur 2. Der Verfahrensablauf lässt sich in zwei Hauptabschnitte gliedern, nämlich Überprüfung der NO_x -Speicher- und NO_x -Konvertierungsfähigkeit des Speicherkatalysators 20 und Festlegung der Schwellenwerte des Magerbetriebsbereiches einerseits (Schritte S1 bis S5) und Zulassung oder Sperrung des Magerbetriebs in einem aktuellen Betriebspunkt andererseits (S6 bis S11). Zunächst erfolgt in S1 eine Initialisierung, bei der unter anderem die Schwellenwerte für den Magerbetriebsbereich und ein Grenzwert für NO_x -Speicher- und NO_x -Konvertierungsfähigkeit des NO_x -Speicherkatalysators 20 vorgegeben werden. Diese Vorgaben erfolgen anhand von Erfahrungswerten eines ungeschädigten und vollständig regenerierten Speicherkatalysators. In einer ersten Abfrage in S2 wird eine Überprüfung der Speicher- und Konvertierungsfähigkeit des Speicherkatalysators 20 vorgenommen. In diesem Beispiel erfolgt diese Überprüfung anhand einer in der vorausgegangenen Magerphase mittels des NO_x -Sensors 24 stromab des NO_x -Speicherkatalysators 20 gemessenen und auf integrierten NO_x -Emission NOHK. Liegt diese NO_x -Emission NOHK oberhalb eines in S1 vorgegebenen Grenzwertes NOHKGW, wird in S3 der obere Schwellenwert NOREMX für die NO_x -Rohemission der Verbrennungskraftmaschine 10 um das Inkrement ΔNORE abgesenkt. Es wird hier nämlich davon ausgegangen, dass der Schwellenwert NOREMX zu hoch angesetzt war und der NO_x -Speicherkatalysator 20 aufgrund der hohen NO_x -Rohemission (vgl. Punkt 100 in Figur 2) keine ausreichende Speicherfähigkeit aufwies. Wird hingegen die Abfrage in S2 verneint und somit eine ausreichende NO_x -Speicher- und NO_x -Konvertierungsfähigkeit festgestellt, geht das Verfahren zu der Abfrage S4 über, wo überprüft wird, ob die NO_x -Rohemission NORE der vorausgegangenen Magerphase sehr dicht an der oberen Emissionsschwelle NOREMX lag. Wird diese Abfrage bejaht, wird die NO_x -Emissionsschwelle NOREMX in S5 um das Inkrement ΔNORE erhöht. Durch die Schleife der Schritte S4 und S5 wird gewährleistet, dass der zulässige Magerbereich nicht unnötig eingeschränkt wird. Bei Verneinung der Abfrage in S4 erfolgt keine Variation der Emissionsschwelle NOREMX, diese wird vielmehr beibehalten.

[0020] In S6 wird eine aktuelle NO_x -Rohemission NOREF durch Messung der NO_x -Konzentration stromauf des Katalysatorsystems 18, 20 oder durch Berechnung anhand aktueller Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine 10 ermittelt. Befindet sich die Verbrennungskraftmaschine 10 aktuell in einem stöchiometrischen oder mageren Betriebsmodus, wird für diese Berechnung ein magerer Betriebsmodus angenommen. Die Berechnung kann zum Beispiel anhand von abgespeicherten Kennfeldern erfolgen, welche eine Information über die zu erwartende NO_x -Rohemission in Abhängigkeit einer aktuellen Motordrehzahl und/oder Motorlast und/oder anderer betriebsrelevanter Größen enthalten. Zur Vermeidung dynamischer Effekte kann eine Mit-

lung der so ermittelten NO_x -Rohemission NOREF über eine Mindestzeit erfolgen. In einer Abfrage S7 wird überprüft, ob die in S6 ermittelte Rohemission NOREF unterhalb des in S2 bis S5 festgelegten Emissionsschwellenwertes NOREMX liegt. Ist dies der Fall, wird in S8 die aktuelle Katalysatortemperatur TSK des NO_x -Speicherkatalysators 20 durch Messung oder Modellierung ermittelt. Anschließend wird in S9 abgefragt, ob diese aktuelle Katalysatortemperatur TSK im zulässigen Temperaturbereich liegt, das heißt größer ist als die untere Temperaturschwelle TSKMN und kleiner als die obere Temperaturschwelle TSKMX. Wird auch diese Abfrage bejaht, befindet sich der aktuelle Betriebspunkt der Verbrennungskraftmaschine 10 sowie der Abgasanlage 14 in dem für den Magerbetriebsmodus zulässigen Bereich. Folglich wird der Magerbetriebsmodus in S10 zugelassen. Bei Verneinung einer der Abfragen S7 und S9 liegt mindestens ein Betriebsparameter außerhalb des zulässigen Bereiches, so dass in S11 der Magerbetriebsbereich gesperrt wird und die Verbrennungskraftmaschine 10 mit einem stöchiometrischen oder fetten Luft-Kraftstoff-Gemisch beaufschlagt wird.

BEZUGSZEICHENLISTE

[0021]

10	Verbrennungskraftmaschine	
12	Zylinder	
14	Abgastrakt	
16	Abgaskanal	
18	Vorkatalysator	
20	NO_x -Speicherkatalysator	
22	Lambdasonde	
24	Gassensor / NO_x -Sensor	
26	Temperaturmessstelle	
28	Motorsteuerung	
λ	Luft-Kraftstoff-Verhältnis Lambda	
NOHK	NO_x -Emission hinter NO_x -Speicherkatalysator	40
NOHKGW	Grenzwert für die NO_x -Emission	
NORE	NO_x -Rohemission	
NOREF	aktuelle (gemessene oder modellierte) NO_x -Rohemission	45
NOREMX	oberer Schwellenwert für die NO_x -Rohemission	
ΔNORE	Inkrement des Schwellenwertes für die NO_x -Rohemission	
TSK	Katalysatortemperatur des NO_x -Speicherkatalysators	50
TSKMN	unterer Schwellenwert für die Katalysatortemperatur	
TSKMX	oberer Schwellenwert für die Katalysatortemperatur	55

Patentansprüche

- Verfahren zur Steuerung eines Betriebsmodus einer magerlauffähigen Verbrennungskraftmaschine (10) mit einem Abgastrakt (14), der mindestens einen NO_x -Speicherkatalysator (20) und einem diesem nachgeschalteten Gassensor (24) umfasst, wobei
 - ein Magerbetriebsmodus der Verbrennungskraftmaschine (10) mit $\lambda > 1$ oberhalb eines unteren Schwellenwertes (TSKMN) und unterhalb eines oberen Schwellenwertes (TSKMX) für eine Temperatur (TSK) des NO_x -Speicherkatalysators (20) und in Abhängigkeit von mindestens einem weiteren Schwellenwert für mindestens einen weiteren Betriebsparameter der Verbrennungskraftmaschine (10) und/oder des Abgastraktes (14) zugelassen wird und
 - mindestens ein von den Schwellenwerten in Abhängigkeit einer aktuellen NO_x -Speicher- und/oder NO_x -Konvertierungsfähigkeit des NO_x -Speicherkatalysators (20) variiert wird.
- Verfahren nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet, dass** der mindestens eine weitere Betriebsparameter eine NO_x -Rohemission (NORE) der Verbrennungskraftmaschine (10) und/oder eine Rohemission einer weiteren Abgaskomponente umfasst.
- Verfahren nach Anspruch 2, **dadurch gekennzeichnet, dass** die weitere Abgaskomponente unverbrannte Kohlenwasserstoffe (HC) und/oder Kohlendioxid (CO_2) und/oder Kohlenmonoxid (CO) umfasst.
- Verfahren nach Anspruch 2 oder 3, **dadurch gekennzeichnet, dass** die NO_x -Rohemission (NORE) und/oder die Rohemission der weiteren Abgaskomponente gemessen oder in Abhängigkeit eines Betriebspunktes der Verbrennungskraftmaschine (10) unter Annahme des Magerbetriebsmodus modelliert wird.
- Verfahren nach einem der Ansprüche 2 bis 4, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Rohemission eine Konzentration und/oder einen Massenstrom von NO_x oder der anderen Abgaskomponente stromauf eines ersten, der Verbrennungskraftmaschine (10) nachgeschalteten Katalysators (18) umfasst.
- Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Temperatur (TSK) des NO_x -Speicherkatalysators (20) eine lokale Temperatur einer Katalysatorbeschichtung und/oder eines Katalysatorträgers und/oder eine Temperaturverteilung umfasst.

7. Verfahren nach Anspruch 6, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Temperatur (TSK) mittels einer stromauf und/oder stromab und/oder im NO_x-Speicherkatalysator (20) angeordneten Temperaturmessstelle (26) gemessen und/oder in Abhängigkeit eines Betriebspunktes der Verbrennungskraftmaschine (10) berechnet wird. 5
 8. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Variation des mindestens einen Schwellenwertes erfolgt, wenn die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) einen vorgegebenen Grenzwert unterschreitet. 10
 9. Verfahren nach Anspruch 8, **dadurch gekennzeichnet, dass** der Magerbetrieb abhängig von einem stromab des NO_x-Speicherkatalysators (20) gemessenen NO_x-Gehalt im Abgas gesteuert wird und die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) anhand einer Dauer mindestens einer vorausgegangenen Magerbetriebsphase und/oder anhand des gemessenen NO_x-Gehaltes oder dessen Verlauf bestimmt wird. 15
 10. Verfahren nach Anspruch 8 oder 9, **dadurch gekennzeichnet, dass** eine NO_x-Regeneration abhängig von einem stromab des NO_x-Speicherkatalysators (20) gemessenen Sauerstoffgehalt im Abgas gesteuert wird und die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) anhand einer Dauer mindestens einer vorausgegangenen NO_x-Regenerationsphase und/oder anhand des gemessenen Sauerstoffgehaltes oder dessen Verlauf bestimmt wird. 20
 11. Verfahren nach einem der Ansprüche 8 bis 10, **dadurch gekennzeichnet, dass** die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) anhand eines Kraftstoffverbrauches und/oder anhand einer Häufigkeit der NO_x-Regeneration bestimmt wird. 25
 12. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, **dadurch gekennzeichnet, dass** derjenige Schwellenwert eines Betriebsparameters der Verbrennungskraftmaschine (10) und/oder des Abgastraktes (14) variiert wird, in dessen Bereich sich ein Betriebszustand während der vorausgegangenen Magerbetriebsphase befand. 30
 13. Verfahren nach Anspruch 12, **dadurch gekennzeichnet, dass** ein oberer Schwellenwert (NO-REM_X) für eine für den Magerbetriebsmodus zulässige NO_x-Rohemission (NORE) abgesenkt wird, wenn während der vorausgegangenen Magerbetriebsphase die NO_x-Rohemission (NORE) der Verbrennungskraftmaschine (10) sich im Bereich des oberen Schwellenwertes (NO-REM_X) befand und die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) den vorgegebenen Grenzwert unterschreitet. 35
 14. Verfahren nach Anspruch 12 oder 13, **dadurch gekennzeichnet, dass** ein oberer Schwellenwert (TSKMX) für eine für den Magerbetriebsmodus zulässige Katalysatortemperatur (TSK) des NO_x-Speicherkatalysators (20) abgesenkt wird, wenn während der vorausgegangenen Magerbetriebsphase die Katalysatortemperatur (TSK) sich im Bereich des oberen Schwellenwertes (TSKMX) befand und die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) den vorgegebenen Grenzwert unterschreitet. 40
 15. Verfahren nach Anspruch 12 oder 13, **dadurch gekennzeichnet, dass** ein unterer Schwellenwert (TSKMN) für eine für den Magerbetriebsmodus zulässige Katalysatortemperatur (TSK) des NO_x-Speicherkatalysators (20) angehoben wird, wenn während der vorausgegangenen Magerbetriebsphase die Katalysatortemperatur (TSK) sich im Bereich des unteren Schwellenwertes (TSKMN) befand und die NO_x-Speicher- und/oder NO_x-Konvertierungsfähigkeit des NO_x-Speicherkatalysators (20) den vorgegebenen Grenzwert unterschreitet oder eine gemessene oder berechnete irreversible Schädigung des NO_x-Speicherkatalysators (20) festgestellt wird. 45
 16. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, **dadurch gekennzeichnet, dass** der Magerbetriebsmodus zugelassen wird, wenn die aktuelle Katalysatortemperatur (TSK) des NO_x-Speicherkatalysators (20) größer als der untere Temperaturschwellenwert (TSKMN) und kleiner als der obere Temperaturschwellenwert (TSKMX) ist. 50
 17. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, **dadurch gekennzeichnet, dass** der Magerbetriebsmodus zugelassen wird, wenn die aktuelle, gemessene oder unter Annahme eines mageren Betriebs berechnete NO_x-Rohemission (NORE) der Verbrennungskraftmaschine (10) den oberen Schwellenwert (NO-REM_X) für die NO_x-Rohemission unterschreitet. 55
 18. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Verbrennungskraftmaschine (10) über eine Kraftstoffdirekteinspritzung verfügt und im Magerbetriebsmodus schichtladefähig ist.

Claims

1. Method for controlling an operating mode of an internal combustion engine (10) which is capable of running in a lean-burn mode and has an exhaust section (14), which comprises at least one NO_x storage catalytic converter (20) and a gas sensor (24) connected downstream of it, in which method
 - a lean-burn operating mode of the internal combustion engine (10) with $\lambda > 1$ is permitted above a lower threshold value (TSKMN) and below an upper threshold value (TSKMX) for a temperature (TSK) of the NO_x storage catalytic converter (20) and as a function of at least one further threshold value for at least one further operating parameter of the internal combustion engine (10) and/or of the exhaust section (14), and
 - at least one of the threshold values is varied as a function of a current NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20).
2. Method according to Claim 1, **characterized in that** the at least one further operating parameter comprises an untreated NO_x emission (NORE) from the internal combustion engine (10) and/or an untreated emission of a further exhaust-gas component.
3. Method according to Claim 2, **characterized in that** the further exhaust-gas component comprises unburnt hydrocarbons (HC) and/or carbon dioxide (CO₂) and/or carbon monoxide (CO).
4. Method according to Claim 2 or 3, **characterized in that** the untreated NO_x emission (NORE) and/or the untreated emission of the further exhaust-gas component is measured or is modelled as a function of an operating point of the internal combustion engine (10) assuming the lean-burn operating mode.
5. Method according to one of Claims 2 to 4, **characterized in that** the untreated emission comprises a concentration and/or a mass flow of NO_x or of the other exhaust-gas component upstream of a first catalytic converter (18) connected downstream of the internal combustion engine (10).
6. Method according to one of the preceding claims, **characterized in that** the temperature (TSK) of the NO_x storage catalytic converter (20) comprises a local temperature of a catalyst coating and/or of a catalyst support and/or a temperature distribution.
7. Method according to Claim 6, **characterized in that** the temperature (TSK) is measured by means of a temperature-measuring position (26) arranged upstream of and/or downstream of and/or in the NO_x storage catalytic converter (20) and/or is calculated as a function of an operating point of the internal combustion engine (10).
8. Method according to one of the preceding claims, **characterized in that** the at least one threshold value is varied if the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) drops below a predetermined limit value.
9. Method according to Claim 8, **characterized in that** the lean-burn operation is controlled as a function of an NO_x content in the exhaust gas measured downstream of the NO_x storage catalytic converter (20), and the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) is determined on the basis of a duration of at least one preceding lean-burn operating phase and/or on the basis of the measured NO_x content or its profile.
10. Method according to Claim 8 or 9, **characterized in that** an NO_x regeneration is controlled as a function of an oxygen content in the exhaust gas measured downstream of the NO_x storage catalytic converter (20), and the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) is determined on the basis of a duration of at least one preceding NO_x regeneration phase and/or on the basis of the measured oxygen content or its profile.
11. Method according to one of Claims 8 to 10, **characterized in that** the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) is determined on the basis of a fuel consumption and/or on the basis of a frequency of the NO_x regeneration.
12. Method according to one of preceding claims, **characterized in that** the threshold value of an operating parameter of the internal combustion engine (10) and/or of the exhaust section (14) which is varied is the one in whose vicinity an operating state was during the preceding lean-burn operating phase.
13. Method according to Claim 12, **characterized in that** an upper threshold value (NOREMX) for an untreated NO_x emission (NORE) which is permissible for the lean-burn operating mode is lowered if during the preceding lean-burn operating phase the untreated NO_x emission (NORE) from the internal combustion engine (10) was in the vicinity of the upper threshold value (NOREMX) and the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) drops below the predetermined limit value.
14. Method according to Claim 12 or 13, **characterized**

in that an upper threshold value (TSKMX) for a catalytic converter temperature (TSK) of the NO_x storage catalytic converter (20) which is permissible for the lean-burn operating mode is lowered if during the preceding lean-burn operating phase the catalytic converter temperature (TSK) was in the vicinity of the upper threshold value (TSKMX) and the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) drops below the predetermined limit value.

15. Method according to Claim 12 or 13, **characterized in that** a lower threshold value (TSKMN) for a catalytic converter temperature (TSK) of the NO_x storage catalytic converter (20) which is permissible for the lean-burn operating mode is raised if during the preceding lean-burn operating phase the catalytic converter temperature (TSK) was in the vicinity of the lower threshold value (TSKMN) and the NO_x storage and/or NO_x conversion capacity of the NO_x storage catalytic converter (20) drops below the predetermined limit value or a measured or calculated irreversible damage to the NO_x storage catalytic converter (20) is established.

16. Method according to one of the preceding claims, **characterized in that** the lean-burn operating mode is permitted if the current catalytic converter temperature (TSK) of the NO_x storage catalytic converter (20) is greater than the lower temperature threshold value (TSKMN) and lower than the upper temperature threshold value (TSKMX).

17. Method according to one of the preceding claims, **characterized in that** the lean-burn operating mode is permitted if the current, measured or calculated (assuming lean-burn operation) untreated NO_x emission (NORE) from the internal combustion engine (10) drops below the upper threshold value (NOREMX) for the untreated NO_x emission.

18. Method according to one of the preceding claims, **characterized in that** the internal combustion engine (10) has direct fuel injection and is capable of stratified-charge operation in the lean-burn operating mode.

Revendications

1. Procédé en vue de la commande d'un mode de fonctionnement d'un moteur à combustion interne (10), capable de fonctionnement en régime maigre, ayant un conduit de gaz d'échappement (14), qui comprend au moins un catalyseur accumulateur de NO_x (20) et un détecteur de gaz (24) intercalé à la suite,

- un mode de fonctionnement en régime maigre

du moteur à combustion interne (10) étant admissible avec $\lambda > 1$ au-dessus d'une valeur seuil inférieure (TSKMN) et en dessous d'une valeur seuil supérieure (TSKMX) pour une température (TSK) du catalyseur accumulateur de NO_x (20) et en fonction d'au moins une valeur seuil supplémentaire pour au moins un paramètre de fonctionnement supplémentaire du moteur à combustion interne (10) et/ou du conduit de gaz d'échappement (14) et

- au moins une des valeurs seuil variant en fonction d'une capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x actuelle du catalyseur accumulateur de NO_x (20).

2. Procédé selon la revendication 1, **caractérisé en ce que** le au moins un paramètre de fonctionnement supplémentaire comprend une émission brute de NO_x (NORE) du moteur à combustion interne (10) et/ou une émission brute d'un composant de gaz d'échappement supplémentaire.

3. Procédé selon la revendication 2, **caractérisé en ce que** le composant de gaz d'échappement supplémentaire comprend des hydrocarbures imbrûlés (HC) et/ou du dioxyde de carbone (CO₂) et/ou du monoxyde de carbone (CO).

4. Procédé selon la revendication 2 ou 3, **caractérisé en ce que** l'émission brute de NO_x (NORE) et/ou l'émission brute du composant de gaz d'échappement supplémentaire, est ou sont mesurée(s) ou est ou sont modélisée(s) en fonction d'un point de fonctionnement du moteur à combustion interne (10) dans l'hypothèse du mode de fonctionnement en régime maigre.

5. Procédé selon l'une quelconque des revendications 2 à 4, **caractérisé en ce que** l'émission brute comprend une concentration et/ou un courant massique de NO_x ou du composant de gaz d'échappement supplémentaire en amont d'un premier catalyseur (18), intercalé à la suite du moteur à combustion interne (10).

6. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, **caractérisé en ce que** la température (TSK) du catalyseur accumulateur de NO_x (20) comprend une température locale d'un revêtement de catalyseur et/ou d'un support de catalyseur et/ou une répartition de températures.

7. Procédé selon la revendication 6, **caractérisé en ce que** la température (TSK) est mesurée à l'aide d'un point de mesure de température (26), disposé en amont et/ou en aval du catalyseur accumulateur de NO_x (20) et/ou dans ce dernier et/ou est calculée en fonction d'un point de fonctionnement du moteur

à combustion interne (10).

8. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, **caractérisé en ce que** la variation de l'au moins une valeur seuil se fait lorsque la capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) passe en dessous d'une valeur limite prédéterminée. 5
9. Procédé selon la revendication 8, **caractérisé en ce que** le régime maigre est contrôlé en fonction d'une teneur en NO_x dans le gaz d'échappement, mesurée en aval du catalyseur accumulateur de NO_x (20) et **en ce que** la capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) est déterminée sur la base d'une durée d'au moins une phase de fonctionnement en régime maigre précédente et/ou sur la base de la teneur en NO_x mesurée ou de son déroulement. 10
10. Procédé selon la revendication 8 ou 9, **caractérisé en ce qu'**une régénération des NO_x est contrôlée en fonction de la teneur en oxygène dans le gaz d'échappement, mesurée en aval du catalyseur accumulateur de NO_x (20), et **en ce que** la capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) est déterminée en fonction d'une durée d'au moins une phase de régénération de NO_x précédente et/ou en fonction de la teneur en oxygène mesurée ou/et de son déroulement. 15
11. Procédé selon l'une quelconque des revendications 8 à 10, **caractérisé en ce que** la capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) est déterminée en fonction de la consommation de carburant et/ou en fonction de la fréquence de la régénération de NO_x. 20
12. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, **caractérisé en ce que** l'on varie la valeur seuil particulière d'un paramètre de fonctionnement du moteur à combustion interne (10) et/ou du conduit de gaz d'échappement (14) dans le domaine duquel se trouvait un état de fonctionnement pendant la phase de fonctionnement en régime maigre précédent. 25
13. Procédé selon la revendication 12, **caractérisé en ce qu'**une valeur seuil supérieure (NOREMX) pour une émission brute de NO_x (NORE), admissible pour le mode de fonctionnement en régime maigre est diminuée, lorsque, pendant la phase de fonctionnement en régime maigre précédente, l'émission brute de NO_x (NORE) du moteur à combustion interne (10) se trouvait dans le domaine de la valeur seuil supérieure (NOREMX) et lorsque la capacité d'accumu- 30

lation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) passe en dessous de la valeur limite prédéterminée.

14. Procédé selon la revendication 12 ou 13, **caractérisé en ce qu'**une valeur seuil supérieure (TSKMX) pour une température de catalyseur admissible pour le mode de fonctionnement en régime maigre (TSK) du catalyseur accumulateur de NO_x (20) est abaissée, lorsque, pendant la phase de fonctionnement en régime maigre précédente, la température du catalyseur (TSK) se trouvait dans le domaine de la valeur seuil supérieure (TSKMX) et lorsque la capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) passe en dessous de la valeur limite prédéterminée. 35
15. Procédé selon la revendication 12 ou 13, **caractérisé en ce qu'**une valeur seuil inférieure (TSKMN) pour une température de catalyseur (TSK) du catalyseur accumulateur de NO_x (20) admissible pour le mode de fonctionnement en régime maigre, est augmentée, lorsque, pendant la phase de fonctionnement en régime maigre précédente, la température du catalyseur (TSK) se trouvait dans le domaine de la valeur seuil inférieure (TSKMN) et lorsque la capacité d'accumulation de NO_x et/ou de conversion des NO_x du catalyseur accumulateur de NO_x (20) passe en dessous de la valeur limite prédéterminée ou lorsqu'un endommagement irréversible, mesuré ou calculé, du catalyseur accumulateur de NO_x (20) est constatée. 40
16. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, **caractérisé en ce que** le mode de fonctionnement en régime maigre est admis lorsque la température actuelle de catalyseur (TSK) du catalyseur accumulateur de NO_x (20) est supérieure à la valeur seuil de température inférieure (TSKMN) et inférieure à la valeur seuil de température supérieure (TSKMX). 45
17. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, **caractérisé en ce que** le mode de fonctionnement en régime maigre est admis, lorsque l'émission brute de NO_x (NORE) du moteur à combustion interne (10) actuelle, mesurée ou calculée dans l'hypothèse d'un fonctionnement en régime maigre, passe en dessous de la valeur seuil supérieure (NOREMX) pour l'émission brute de NO_x. 50
18. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, **caractérisé en ce que** le moteur à combustion interne (10) dispose d'une injection directe du carburant et est apte au chargement sous forme de couches dans le mode de fonctionnement en régime maigre. 55

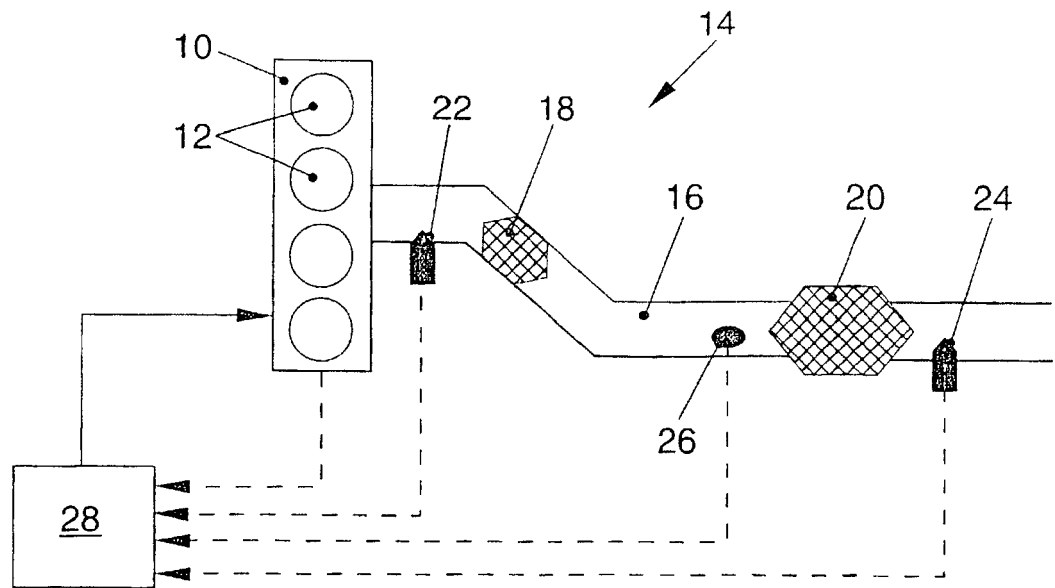


FIG. 1

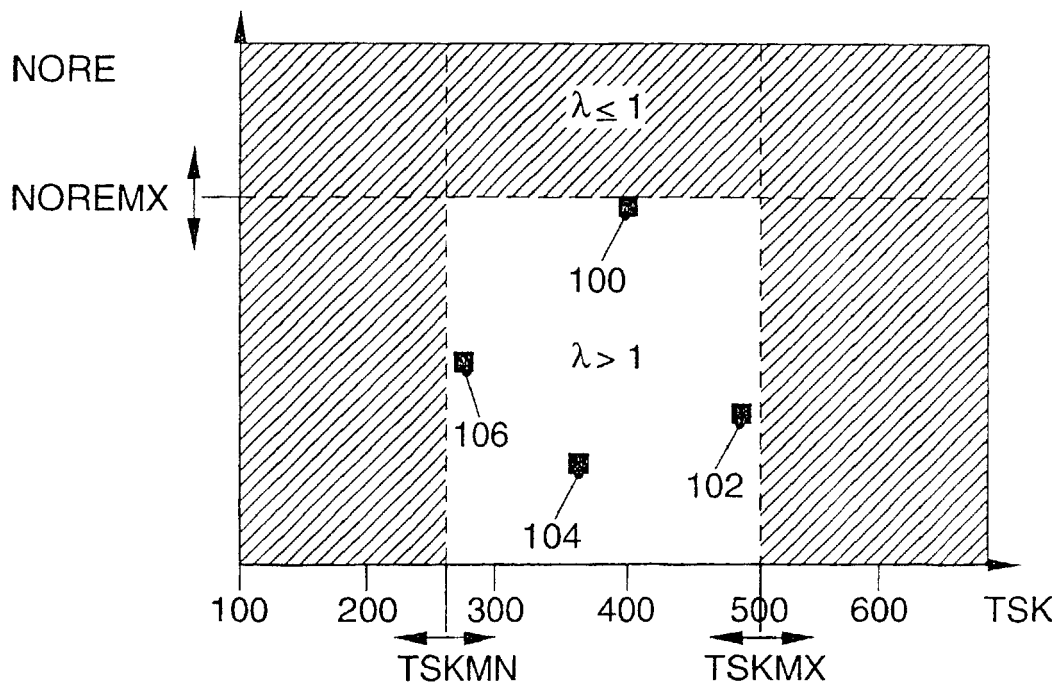


FIG. 2

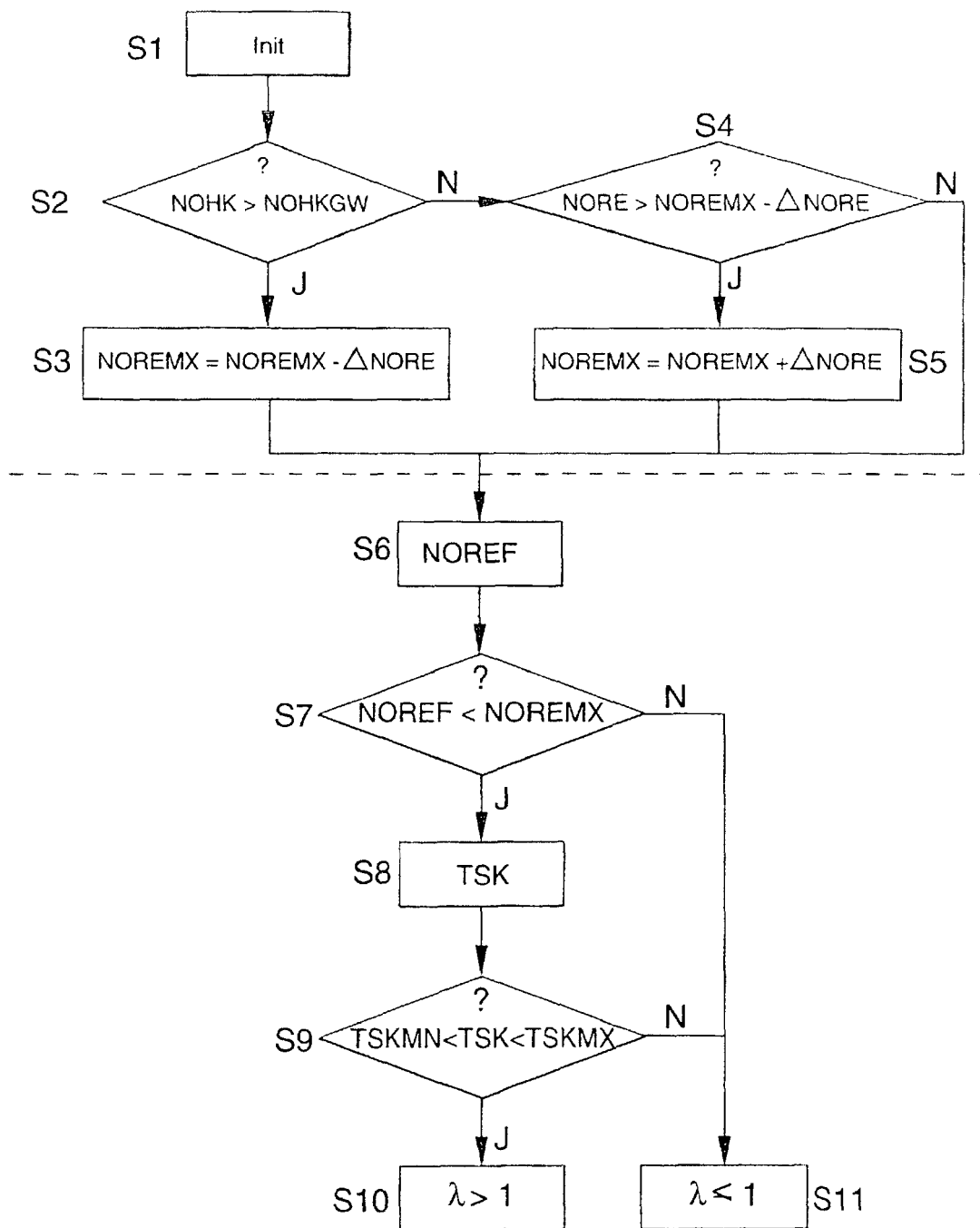


FIG. 3