

Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets



(11) **EP 1 361 343 A1**

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag:12.11.2003 Patentblatt 2003/46

(51) Int Cl.⁷: **F01L 3/20**, F01L 1/28

(21) Anmeldenummer: 03007324.1

(22) Anmeldetag: 01.04.2003

(84) Benannte Vertragsstaaten:

AT BE BG CH CY CZ DE DK EE ES FI FR GB GR HU IE IT LI LU MC NL PT RO SE SI SK TR Benannte Erstreckungsstaaten:

AL LT LV MK

(30) Priorität: 26.04.2002 DE 10218739

(71) Anmelder: Bayerische Motoren Werke Aktiengesellschaft 80809 München (DE)

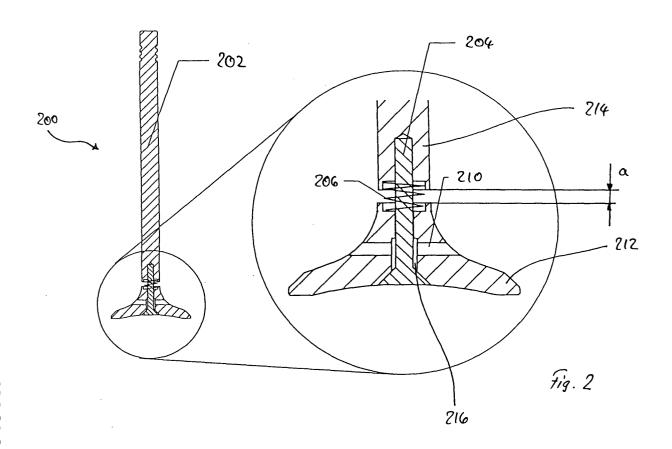
(72) Erfinder:

 Seethaler, Rudolf, Dr. 80804 München (DE)

 Guist, Christian, Dr. 80992 München (DE)

(54) Auslasseinrichtung für eine Brennkraftmaschine

(57) Zweistufiges Auslassventil für eine Brennkraftmaschine mit zuerst öffnenden einer Nebenstufe zum Druckausgleich und einer anschließend öffnenden Hauptstufe zur Volumenabfuhr.



Beschreibung

[0001] Die Erfindung betrifft eine Auslasseinrichtung für den druckbeaufschlagbaren Brennraum einer Brennkraftmaschine umfassend ein gegen den im Brennraum vorherrschenden Druck öffnendes erstes Stellelement.

[0002] Zur Steuerung der Ein- und Auslassöffnungen von Brennkraftmaschinenzylindern werden üblicherweise Tellerventile verwendet. Während des Verdichtungs- und Expansionstaktes schließen die Tellerventile den Brennraum druckdicht ab, sie Öffnen während der Ladungswechseltakte, wobei ein schneller und effektiver Ladungswechsel angestrebt wird. Zur Steigerung der Ladungswechseleffektivität sind im Stand der Technik beispielsweise mit der DE 41 28 328 A1 sogenannte Zweistromventile bekannt geworden.

[0003] Das in der DE 41 28 328 A1 beschriebene Zweistromventil erhöht den Nutzwirkungsgrad bzw. verringert den Leistungsverlust bei Brennkraftmaschinen, indem ein verbesserter Füllungsgrad aufgrund verringerter Wirbelbildung vor dem Ventileinlass erreicht wird. Das aus zwei Dichteinheiten bestehende Zweistromventil weist ein großes Durchlassvermögen und einen verminderten Strömungswiderstand auf.

[0004] Gemäß der DE 41 28 328 A1 sind ein äußeres Ringventil und ein koaxial zu diesem angeordnetes innenliegendes Tellerventil vorgesehen, beide Ventile sind jeweils mit einer Feder in Schließrichtung vorgespannt. Eine Öffnungsbetätigung erfolgt mittels eines Nockens unter Zwischenschaltung einer Hebelanordnung. Die Hebelanordnung ermöglich ein axialsynchronisiertes Öffnen des äußeren Ringventils einerseits und des innenliegenden Tellerventils andererseits.

[0005] Die in der DE 41 28 328 A1 gezeigte Anordnung zielt auf eine verbesserte Befüllung des Zylinder über den Zylindereinlass ab, wobei beide Stufen des zweistufigen Einlassventils zugleich synchronisiert geöffnet werden und insgesamt ein aufgrund der Ventilausbildung vorteilhaft gestalteter Einlass freigegeben wird.

[0006] Das offenbarte Zweistromventil berücksichtigt in keiner Weise die während Ansaug-, Kompressions-, Expansions- und Ausstoßtakt wechselnden Druckverhältnisse im Brennraum des Zylinders in Hinblick auf ein schnelles Öffnen mit geringem Kraftaufwand und bezieht sich lediglich auf den Zylindereinlass.

[0007] Des Weiteren sind im Stand der Technik seit langem sowohl mechanisch mittels Nocken als auch elektromagnetisch betätigte Tellerventile zur Einund Auslasssteuerung bei Brennkraftmaschinen bekannt. In diesem Zusammenhang wird in Bezug auf den technologischen Hintergrund auf die DE-OS 23 35 150 sowie auf die DE-OS 22 49 310 verwiesen. Aufgrund des bei Viertaktbrennkraftmaschinen beim Übergang vom Expansions- zum Ausstoßtakt im Brennraum noch vorherrschenden Druckes muss bei einer Öffnungsbewegung zusätzlich zu den ohnehin vorhandenen Gegen-

kräften, wie beispielsweise Feder- und/oder Reibungskraft, die druckbedingte Gaskraft überwunden werden, hieraus ergeben sich Verluste. Insbesondere bei elektromagnetisch betätigten Ventilen wirkt sich dies unmittelbar auf die Leistung des elektromagnetischen Aktuators und somit auf die beim Betrieb entstehende Wärme sowie auf dessen Baugröße sehr negativ aus.

[0008] Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, für den druckbeaufschlagbaren Brennraum einer Brennkraftmaschine eine Auslasseinrichtung bereitzustellen, welche unter Berücksichtigung der während Kompressions-, Expansions- und Ladungswechseltakt wechselnden Druckverhältnisse ein schnelles und frühes Öffnen unter Vermeidung von Verlusten mit nur geringen Betätigungskräften ermöglicht.

[0009] Die Lösung der Aufgabe erfolgt mittels eines zweistufigen Ventils gemäß dem Anspruch 1, wobei die zugrundeliegende Idee den Gedanken umfasst, ein zeitlich vor dem ersten Stellelement öffnendes zweites Stellelement vorzusehen.

[0010] Vorteilhafte Ausgestaltungen und Weiterbildungen sind Gegenstand der Unteransprüche.

[0011] Sehr von Vorteil ist es, wenn schwerpunktmäßig die Funktion des zweiten Stellelementes im Wesentlichen ausgehend vom Brennraum den Druckabbau in Richtung Auslass und die Funktion des ersten Stellelementes im Wesentlichen die Abfuhr des verbrannten Ladungsvolumens in Richtung Auslass umfasst.

[0012] Zweckmäßiger Weise ist in diesem Zusammenhang mittels des zweiten Stellelementes ein nur geringer und mittels des ersten Stellelementes ein großer Auslassquerschnitt freigebbar, wobei der freigebbare Querschnitt des ersten Stellelementes in jedem Fall kleiner ist, als der Querschnitt des zweiten Stellelementes. Vorzugsweise beträgt das Verhältnis der Querschnitte von erstem und zweiten Stellelement zueinander etwa 3,5:1 bis 7:1, insbesondere 4:1 bis 6:1.

[0013] Als sehr vorteilhaft hat sich erwiesen, das erste und das zweite Stellelement mittels einer Federanordnung derart zu verbinden, dass eine elastische Koppelung erreicht wird.

[0014] Gemäß einer bevorzugten Ausgestaltung der Erfindung ist eine mit dem ersten Stellelement zusammenwirkende Betätigungseinrichtung vorgesehen. Einem weiteren, ebenfalls zu bevorzugenden Ausführungsbeispiel zufolge wirkt die Betätigungseinrichtung mit dem zweiten Stellelement zusammen. Zweckmäßig ist es ebenfalls, zur Betätigung des ersten und des zweiten Stellelementes jeweils eine Betätigungseinrichtung vorzusehen.

[0015] Im bevorzugten Ausführungsbeispiel wird bei einer Betätigung zuerst das zweite Stellelement geöffnet, wobei die Federanordnung gespannt und nachfolgend das erste Stellelement geöffnet wird.; dabei öffnet das erste Stellelement erst, wenn das zweite Stellelement vollständig geöffnet ist. Jedoch kann es in einem anderen Ausführungsbeispiel durchaus auch von Vorteil sein, wenn das erste Stellelement Bereits öffnet, be-

20

30

35

45

vor das zweite Stellelement vollständig geöffnet ist.

[0016] Entsprechend einer besonders zu bevorzugenden Ausgestaltung der Erfindung, bei welcher das erste Stellelement als Tellerventil ausgebildet ist, ist das zweite Stellelement ein konzentrisch zu diesem angeordnetes, zu ihm in axialer Richtung um einen vorbestimmten Betrag relativ verschiebbares, einen geringeren Durchmesser aufweisendes Ventil. Die Relativverschiebung ist vorzugsweise durch mechanische Anschläge begrenzt.

[0017] Gemäß einer vorteilhaften Weiterbildung ist der Schaft des ersten Stellelementes im unteren Bereich in einen Stößel- und einen Fußbereich geteilt und Stößel- und Fußbereich sind unter Zwischenschaltung der Federanordnung in axialer Richtung relativ zueinander verschiebbar, wobei das zweite Stellelement dem Stößelbereich zugeordnet ist. Demzufolge ist das zweite Stellelement gegenüber dem Fußbereich entsprechend dem Ventilteller des ersten Stellelementes relativverschiebbar.

[0018] Gemäß einer alternativen Weiterbildung ist das erste Stellelement rohrförmig ausgebildet ist und das zweite Stellelement über dessen gesamte Länge nach oben hindurchgeführt.

[0019] Vorzugsweise weist das erste Stellelement in seinem Fußbereich koaxial eine mittels des zweiten Stellelementes öffen- bzw. verschließbare Bohrung auf, welche mit zumindest einem winklig zu ihr angeordneten, mit dem Auslass in Verbindung stehenden Druckausgleichskanal kommuniziert.

[0020] Im Folgenden sind besonders zu bevorzugende Ausführungsbeispiele und Weiterbildungen unter Bezugnahme auf Figuren näher erläutert, dabei zeigen schematisch und beispielhaft

Figur 1a eine zweistufige Ventilanordnung zur Steuerung eines Brennraumauslasses, wobei der Auslassstrom unterbrochen ist,

Figur 1b eine zweistufige Ventilanordnung zur Steuerung eines Brennraumauslasses, wobei ein Auslass über die Nebenstufe erfolgt,

Figur 1c eine zweistufige Ventilanordnung zur Steuerung eines Brennraumauslasses, wobei ein Auslass sowohl über die Neben- als auch über die Hauptstufe erfolgt,

Figur 2 eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ventils,

Figur 3 eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ventils.

Figur 4a eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ventils.

Figur 4b eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ven-

Figur 4c eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ven-

Figur 4d eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ven-

[0021] Mit den Figuren 1a - 1c ist eine zweistufige Ventilanordnung 100a, 100b, 100c zur Steuerung eines Brennraumauslasses gezeigt, wobei in der mit Figur 1a gezeigten Stellung der Auslassstrom unterbrochen ist, in der in Figur 1b dargestellten Stellung ein Auslass über die Nebenstufe 104b und gemäß Figur 1c ein Auslass sowohl über die Nebenstufe 104c als auch über die Hauptstufe 102c erfolgt.

[0022] Während des Kompressions- und des Expansionstaktes befinden sich sowohl die Hauptstufe 102a als auch die Nebenstufe 104a - den unter Druck stehenden Brennraum dichtend - in einer geschlossenen Lage, in welcher kein Auslassstrom fließt, was in der Figur symbolisiert durch die geöffneten Schalter 102a, 104a dargestellt ist. Die beweglichen Steuereinheiten der Haupt- und Nebenstufe 102a, 104a sind mittels einer Federeinrichtung gekoppelt und werden von einem Aktuator 108 betätigt. Besonders geeignet ist das erfindungsgemäße zweistufige Ventil für eine Verwendung in Verbindung mit einem einen Elektromagneten sowie einen Anker umfassenden elektromagnetischen Aktuator 108a. Jedoch kann es auch sehr zweckmäßig sein die vorgeschlagene Ventilanordnung in Verbindung mit einem mechanischen Ventilantrieb mittels Nocken zu verwenden.

[0023] Während des Überganges vom Expansionszum Ausstoßtakt, während dem ein sehr schnelles Öffnen entsprechend einem sehr steilen Anstieg des Öffnungswinkels über die Zeit angestrebt wird, wird die Nebenstufe 104b mittels des Aktuators 108b geöffnet, so dass - symbolisiert durch den geschlossenen Schalter 104b - ein Auslassstrom vom Brennraum zum Auslass möglich ist. Da die Öffnungsbewegung gegen die im Brennraum vorherrschenden Druckkräfte erfolgen muss, ist erfindungsgemäß die druckbeaufschlagte Fläche der Nebenstufe 104b klein, so dass auch die sich aus Druck mal Fläche berechnende der Öffnungskraft entgegenstehende Kraft ($F = p \cdot A$) gering ist und ein Öffnen sehr schnell und mit geringem Kraftaufwand möglich ist. Der mittels der Nebenstufe freigebbare wirksame Öffnungsquerschnitt ist in jedem Fall kleiner, als der mittels der Hauptstufe freigebbare. Vorzugsweise beträgt das Verhältnis der Querschnitte von erster und zweiter Stufe zueinander etwa 3,5:1 bis 7:1, insbesondere 4:1 bis 6:1. Maßgeblich ist dabei im Ausführungsbeispiel die konstruktive Begrenzung aufgrund des Durchmesserverhältnisses von Ventilteller (siehe Figur 2, 212) zu Ventilschaft (vgl. Figur 2, 214). Bei einer anderen Ausgestaltung können unter Umständen auch größere Verhältnisse realisierbar sein, was sehr günstig ist. Der durch die Nebenstufe 104b freigegebene geringe Öffnungsquerschnitt genügt, einen Druckausgleich zwischen Brennraum und Auslass herbeizuführen, wobei nicht das aus dem Brennraum in Richtung Auslass entweichend Gasvolumen im Vordergrund steht, sondern vielmehr der im Brennraum absinkende Druck.

[0024] Nachfolgend wird, wie in Figur 1c dargestellt, auch die Hauptstufe 102c geöffnet, so dass auch über

diese - symbolisiert durch den geschlossenen Schalter 102c - ein Gasvolumenstrom vom Brennraum in Richtung Auslass fließt. Im Vordergrund steht nun der durchgesetzte Volumenstrom, welcher sehr groß ist, um einen schnellen Ladungswechsel zu ermöglichen. In diesem Zusammenhang ist es sekundär, ob die Nebenstufe 104c weiterhin geöffnet ist oder nicht, da die geöffnete Hauptstufe 102c einen ungleich größeren Volumendurchsatz ermöglicht; in der Regel wird aber die Nebenstufe 104c weiterhin geöffnet sein. Gegebenenfalls erfolgt ein Öffnen der Hauptstufe bereits bevor die Nebenstufe vollständig geöffnet ist, so das ein zumindest teilweises Öffnen der Nebenstufe ausreichend sein kann. Das Öffnen der Hauptstufe 102c im letzten Schritt kann aufgrund des - bedingt durch das vorherige Öffnen der Nebenstufe 104b - reduzierten Druckes im Brennraum schnell und nur mit geringem Kraftaufwand erfolgen. Insbesondere im Falle einer elektromagnetischen Betätigung ist daher die Leistungsaufnahme des Aktuators 108a, 108b, 108c im Vergleich zu einem konventionellen einstufigen Auslassventil sehr gering, so dass eine entsprechend geringe Erwärmung erfolgt und der Aktuator baulich kleiner ausgeführt werden kann.

[0025] Die die beweglichen Steuereinheiten der Haupt- und Nebenstufe 102a, 104a verbindende Federanordnung 106a, 106b, 106c ist derart ausgelegt, dass bei einer Öffnungsbetätigung mittels des Aktuators 108a, 108b, 108c zuerst die Nebenstufe 104a, 104b geöffnet wird, dabei spannt sich die Federanordnung 106b entsprechend der Darstellung in Figur 1b. Sobald der Druck im Brennraum weit genug abgesunken ist, wird die Hauptstufe 102b, 102c aufgrund der Federkraft ebenfalls geöffnet. Eine Aktuatorbewegung erfolgt demnach nur zu Beginn des Öffnungsvorganges mit Öffnen der Nebenstufe 104a, 104b.

[0026] Gemäß eines weiteren Ausführungsbeispiels ist aufgrund der Ausgestaltung von Haupt- und Nebenstufe 102a, 104a nur eine vorbestimmte Relativbewegung zwischen diesen möglich. In diesem Fall erfolgt eine Aktuatorbewegung von Beginn des Öffnungsvorganges der Nebenstufe 104a, 104b bis zum vollständigen Öffnen der Hauptstufe 102c. Die Nebenstufe 104a, 104b wird geöffnet, wobei sich die Federanordnung 106b spannt. Mit vollständigem Öffnen der Nebenstufe 104b wird entsprechend der vorbestimmten begrenzten Bewegungsmöglichkeit von Haupt- und Nebenstufe zueinander ein Formschluss zwischen diesen hergestellt, so dass bei weiterer Aktuatorbewegung nun die Hauptstufe 102b, 102c geöffnet wird. Bei dieser Ausgestaltung kann gegebenenfalls das Öffnen der Hauptstufe 102b, 102c zu einer Entlastung der Federanordnung 106b führen, so dass mit Öffnen der Hauptstufe die Nebenstufe schließt, wodurch aber aufgrund des großen Öffnungsquerschnittes der Hauptstufe der Volumenstrom insgesamt nicht beeinträchtigt wird.

[0027] Eine Ausgestaltung eines zweistufigen Ventils 200 zeigt Figur 2. Der hier nicht näher gezeigte Aktuator wirkt mit dem oberen Ende des Ventilschaftes 214 des

Hauptventils 202 zusammen. Bei einer Öffnungsbewegung gegen den im Brennraum vorherrschenden Druck öffnet aufgrund der geringeren druckbeaufschlagten Fläche zuerst das Nebenventil 204, der am Hauptventil 202 anliegende Druck hält das Hauptventil in seiner geschlossenen Lage, die Feder 206 wird gespannt. Auf diese Weise wird ein Druckausgleichskanal 210 freigegeben, mit der Folge, dass bei einem relativ geringem Volumenstrom ein Druckausgleich in Richtung Auslass erfolgt. Sobald der Druck im Brennraum einen vorbestimmten Wert unterschreitet, öffnet das Hauptventil 202 unter Freigabe eines wesentlich größeren Öffnungsquerschnittes und ermöglicht einen schnellen Ladungswechsel mit großem Volumendurchsatz. Bei der mit der Figur 2 gezeigten Anordnung ist der Schaft des Hauptventils 202 im Wesentlichen voll ausgebildet, das Nebenventil 204 ist im unteren Bereich einen geringeren Durchmesser aufweisend konzentrisch eingesetzt. Der Ventilteller 212 des Hauptventils 202 ist entsprechend dem Hub a des Nebenventils 204 relativ zum Ventilschaft 214 verschiebbar. Die Feder 206 ist im Fußbereich im Bereich der Trennfuge angeordnet und weist einen geringeren Durchmesser, als der Ventilschaft 214 auf. Mittels des Nebenventils 204 ist zentral im Ventilteller 212 des Hauptventils 202 eine zur Ventilachse konzentrische Bohrung 216 freigebbar, welche mit zumindest einem quer zu dieser angeordneten, in den Auslasskanal mündenden Druckausgleichskanal 210 kommuniziert.

[0028] Gemäß der Ausgestaltung 300 nach Figur 3 ist das Hauptventil 302 rohrförmig ausgebildet. In seinem Inneren ist das Nebenventil 304 spielbehaftet stößelstangenartig nach oben hindurch geführt, wobei zur Führung passend Führungsbereiche 316 vorgesehen sind. Der hier nicht näher gezeigte Aktuator wirkt mit dem oberen Ende es Ventilschaftes 314 des Nebenventils 304 zusammen. Vorliegend ist die Feder 306 im Bereich des oberen Schaftendes angeordnet. Analog zur mit Figur 2 gezeigten Anordnung ist zwischen Hauptund Nebenventil 302, 304 eine begrenzte Relativbewegung um den Betrag b möglich. In Bezug auf die Funktionsweise und die Ausgestaltung der Kanäle 310, 318 wird auf die Beschreibung zur Figur 2 verwiesen.

[0029] Selbstverständlich ist eine tellerventilartige Ausgestaltung des Nebenventils wie in den Figuren 1 und 2 dargestellt nicht unbedingt notwendig. Ausgestaltungen mit nadelartigen Ventil 404, 454 zeigen die Figuren 4a und 4c. Gemäß Figur 4a schließt die Ventilnadel 404 den zentral im Fuß 406 des Hauptventils 402 angeordneten Druckkanal 416 bündig zur Fläche 418 des Hauptventiltellers 412. Beim Öffnen des Nebenventils 404 entsprechend einer pfeilgemäßen axialen Relativverschiebung wird durch den ringkanalförmigen Bereich 420 geringeren Durchmessers des Nadelventils 404 der Druckausgleichkanal 410 und somit der Weg zum Auslass freigegeben. Figur 4c zeigt eine Ausgestaltung der Nadel 454 mit einer zentralen koaxialen Bohrung 456, welche mit zumindest einer quer zu dieser

20

30

40

45

50

liegenden Bohrung 458 kommuniziert. In geschlossenem Zustand verschließt die Ventilnadel 454 den Druckausgleichskanal 460 schieberartig. Bei einer Öffnungsbewegung in Pfeilrichtung überdecken sich die Kanäle 458 und 460, so dass ein Druckausgleich in Richtung Auslass ermöglicht wird.

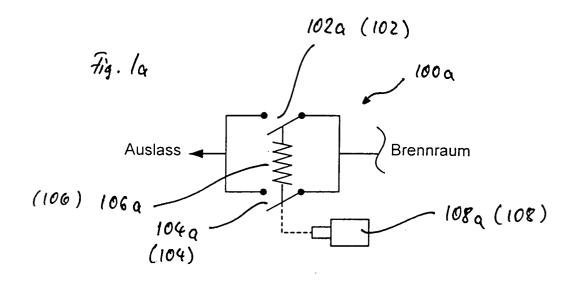
[0030] Im Gegensatz zu einer Ausgestaltung der Nebenstufe als Tellerventil ist bei einer Ausgestaltung als Nadelventil kein Anschlag in geschlossener Position gegeben. Figur 4b zeigt daher eine mögliche Konstruktion des oberen Endes eines Ventilstößels mit einem Anschlag. Im Beispiel ergibt sich die mögliche Relativbewegung durch den Abstand c abzüglich der Materialstärke d. Für den Fall, dass eine geführte Betätigung des zweistufigen Ventils mittels Nocken oder Schlepphebel erfolgt, kann eine derartige Maßnahme entfallen, so dass eine wie mit Figur 4d gezeigte Konstruktion ausreichend ist.

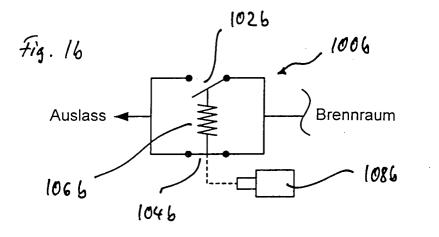
Patentansprüche

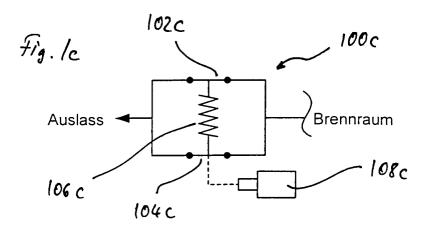
- Auslasseinrichtung für den druckbeaufschlagbaren Brennraum einer Brennkraftmaschine umfassend ein gegen den im Brennraum vorherrschenden Druck öffnendes erstes Stellelement, gekennzeichnet durch ein vor dem ersten Stellelement (102, 202, 302) öffnendes zweites Stellelement (104, 204, 304, 404, 454).
- Auslasseinrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Funktion des zweiten Stellelementes (104, 204, 304, 404, 454) im Wesentlichen den Druckabbau im Brennraum und die Funktion des ersten Stellelementes (102, 202, 302) im Wesentlichen die Abfuhr des Ladungsvolumens umfasst.
- 3. Auslasseinrichtung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass mittels des zweiten Stellelementes (104, 204, 304, 404, 454) ein nur geringer und mittels des ersten Stellelementes (102, 202, 302) ein großer Auslassquerschnitt freigebbar ist.
- Auslasseinrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass das erste und das zweite Stellelement mittels einer Federanordnung (106, 206, 306) verbunden sind.
- 5. Auslasseinrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass eine mit dem ersten Stellelement (102, 202, 302) zusammenwirkende Betätigungseinrichtung (108) vorgesehen ist.
- Auslasseinrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass

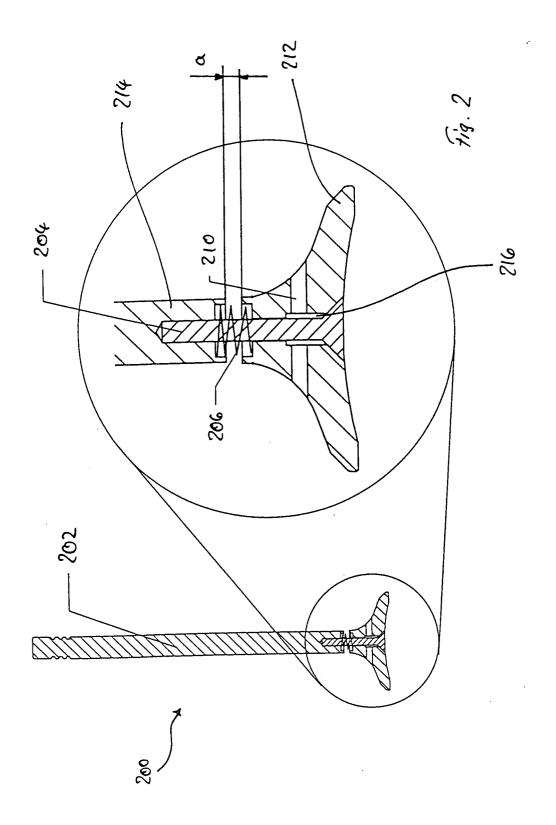
- eine mit dem zweiten Stellelement (104, 204, 304, 404, 454) zusammenwirkende Betätigungseinrichtung (108) vorgesehen ist.
- 7. Auslasseinrichtung nach einem Ansprüche 4 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass bei einer Betätigung zuerst das zweite Stellelement (104, 204, 304, 404, 454) geöffnet wird, wobei die Federanordnung (108) gespannt wird und nachfolgend das erste Stellelement (102, 202, 302) geöffnet wird.
- 8. Auslasseinrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, bei welcher das erste Stellelement als Tellerventil ausgebildet ist, dadurch gekennzeichnet, dass das zweite Stellelement (104, 204, 304, 404, 454) ein konzentrisch zu diesem angeordnetes, zu ihm in axialer Richtung um einen vorbestimmten Betrag (a, b, c) relativ verschiebbares, einen geringeren Durchmesser aufweisendes Ventil (204, 304, 404, 454) ist.
- 9. Auslasseinrichtung nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass der Schaft (214) des ersten Stellelementes (202) im unteren Bereich in einen Stößel- und einen Fußbereich geteilt ist und unter Zwischenschaltung der Federanordnung (206) Stößel- und Fußbereich in axialer Richtung relativ zueinander verschiebbar sind, wobei das zweite Stellelement (204) dem Stößelbereich zugeordnet ist.
- 10. Auslasseinrichtung nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass das erste Stellelement (302) rohrförmig ausgebildet ist und das zweite Stellelement (304) über dessen gesamte Länge nach oben hindurchgeführt ist.
- 11. Auslasseinrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass das erste Stellelement (202, 302) in seinem Fußbereich koaxial eine mittels des zweiten Stellelementes (204, 304) öffen- bzw. verschließbare Bohrung (216, 318) aufweist, welche mit zumindest einem winklig zu ihr angeordneten, mit dem Auslass in Verbindung stehenden Druckausgleichskanal (210, 310, 410, 460) kommuniziert.

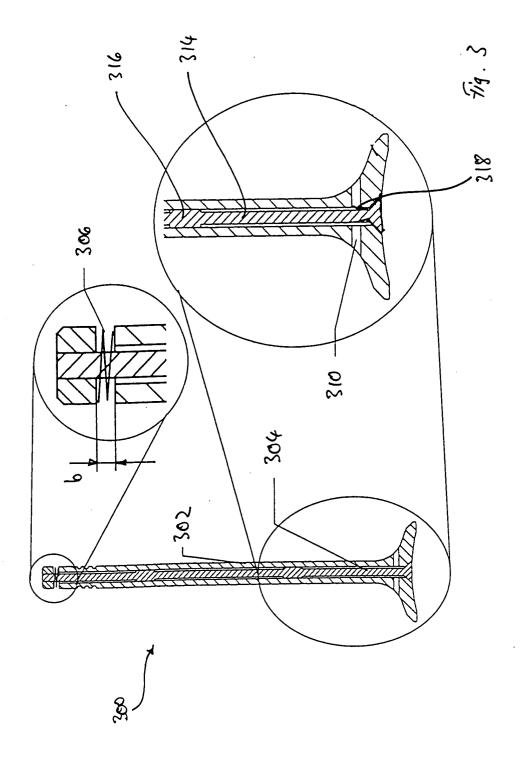
5

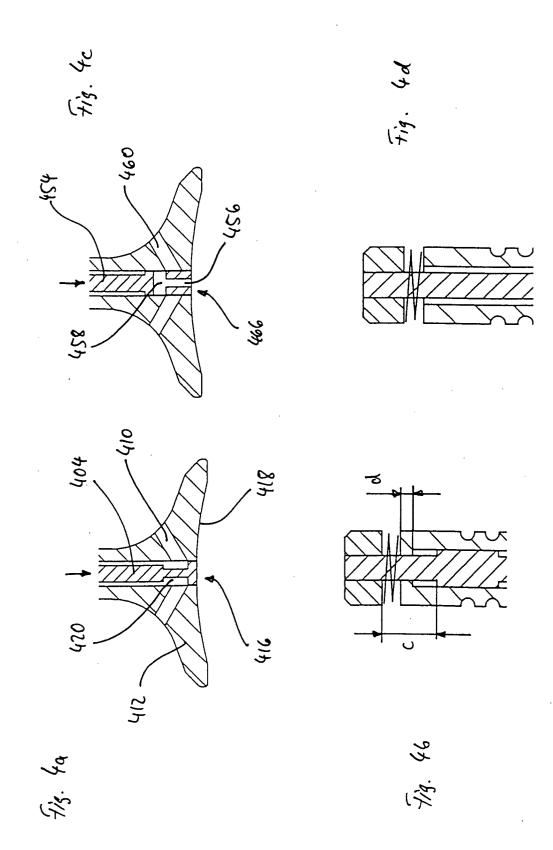














EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung EP 03 00 7324

	EINSCHLÄGIGI Kennzeichnung des Dokun	nents mit Angabe, soweit erforderlich,	Betrifft	KLASSIFIKATION DER
Kategorie	der maßgebliche	n Teile	Anspruc	
X Y	US 4 901 683 A (HUF 20. Februar 1990 (1 * das ganze Dokumer	1990-02-20)	1-3,5,6 8,10,1 4,7	6, F01L3/20 F01L1/28
Υ	US 6 138 616 A (SVE 31. Oktober 2000 (2 * Spalte 3, Zeile 4 Abbildung 2 *	4,7		
Х	US 1 728 500 A (JOS 17. September 1929 * das ganze Dokumer	(1929-09-17)	1-3,5,0	5,
Α	US 3 881 459 A (GAE 6. Mai 1975 (1975-6 * Anspruch 1; Abbil	05-06)	1	
A	2. Dezember 1983 (1 * das ganze Dokumer			RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int.Cl.7) F01L
	Recherchenort	Abschlußdatum der Recherche	-1	Profer
	MÜNCHEN	14. Juli 2003	CI	lot, P
X : von l Y : von l ande A : tech O : nich	TEGORIE DER GENANNTEN DOK besonderer Bedeutung allein betrach besonderer Bedeutung in Verbindung ren Veröffentlichung derselben Kateg nologischer Hintergrund tschriftliche Offenbarung schenliteratur	E : älteres Patentok tet nach dem Anme mit einer D : in der Anmeldur orie L : aus anderen Gur	okument, das jed Idedatum veröff ng angeführtes I Inden angeführt	entlicht worden ist Dokument

ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.

EP 03 00 7324

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentdokumente angegeben.
Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

14-07-2003

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung
US 4901683	Α	20-02-1990	CA	2009685	A1	24-02-1991
US 6138616	A	31-10-2000	SE BR DE EP JP SE WO	511835 9709200 69718458 0896651 2000509128 9601680 9741346	A D1 A1 T A	06-12-1999 10-08-1999 20-02-2003 17-02-1999 18-07-2000 03-11-1997 06-11-1997
US 1728500	А	17-09-1929	KEII	VE		
US 3881459	A	06-05-1975	KEI	VE		
FR 2527682	Α	02-12-1983	FR	2527682	A1	02-12-1983

EPO FORM P0461

Für nähere Einzelheiten zu diesem Anhang : siehe Amtsblatt des Europäischen Patentamts, Nr.12/82