(1) Veröffentlichungsnummer:

0 175 639 A1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(21) Anmeldenummer: 85730119.6

22 Anmeldetag: 10.09.85

(5) Int. Cl.4: **F 01 C 21/14,** F 01 C 21/16, F 01 L 19/00, F 01 L 31/18, F 01 K 7/00

30 Priorität: 11.09.84 DE 3433762

(1) Anmelder: ATP Arbeitsgruppe Technische Photosynthese GmbH & Co. Produktions KG, Quastenhornweg 14a, D-1000 Berlin 22 (DE)

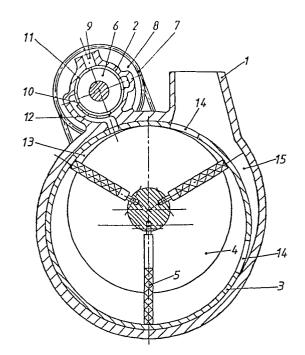
43 Veröffentlichungstag der Anmeldung: 26.03.86 Patentblatt 86/13

84 Benannte Vertragsstaaten: AT BE CH DE FR GB IT LI LU NL SE

Erfinder: Schneider, Wolfgang, Dipl.-Ing., Fronhofer Strasse 4, D-1000 Berlin 41 (DE)

54 Thermodynamische Arbeitsmaschine.

5) Die Erfindung betrifft eine thermodynamische Arbeitsmaschine für ein überwiegend gasförmiges Arbeitsmittel nach dem Flügelzellenprinzip. Sie besteht darin, daß die Steuerung der mechanischen Leistung der Maschine abhängig von den Zustandsgrößen des Arbeitsmittels über einen vom Rotor (4) der Arbeitsmaschine angetriebenen Drehschieber (6) erfolgt, daß der Drehschieber von Reaktionskräften, die sich aus dem Gasdruck bzw. den Druckdifferenzen beim Öffnen und Schließen der Ein- und Auslaß-Kanäle ergeben, frei ist und daß die Arbeitsmaschine je nach Drehrichtung als Motor oder als Kompressor arbeitet, d.h. mechanische Arbeit abgibt oder aufnimmt.



175 63

1

ATP-Arbeitsgruppe
Technische Photosynthese
GmbH + Co. Produktions KG
D-1000 Berlin 22
Quastenhornweg 14a

P 34 33 762.8

Thermodynamische Arbeitsmaschine

Die Erfindung betrifft eine thermodynamische Arbeitsmaschine nach dem Oberbegriff des Patentanspruchs 1.

Kleine Dampfkraftanlagen mit vorgegebenem Kesseldruck erfordern eine wirtschaftlich herzustellende wartungsarme
Kraft- bzw. Arbeitsmaschine ohne zusätzlichen Ölkreislauf
mit Trennungsvorrichtungen von Schmieröl und Arbeitsmedium.
Ferner sollte eine Leistungsregelung der Maschine durch ein
Steuerelement erfolgen, welches keine Drosselung des Einbzw. Auslaßquerschnitts bewirkt und so den thermischen Wirkungsgrad der Gesamtanlage verschlechtert. Das Steuerelement
darf keine nennenswerten Reaktionskräfte auf die Lager beim
Öffnen oder Schließen hervorrufen, da dieses dem mechanischen
Wirkungsgrad schaden würde. Ferner sollten die Stellkräfte

15 auf dieses Steuerelement so gering wie möglich sein, damit
dem Gesamtprozeß für die Steuerung der Maschine kein Verlust
entsteht.

Es sind bereits nach dem Flügelzellenprinzip arbeitende Maschinen als Druckluftmotoren und Kompressoren bekannt. Es
ist ferner bekannt, daß die Druckluftmotoren und der überwiegende Teil der Kompressoren mit Ölschmierung zur Er05 höhung der Abdichtung und Verschleißminderung versehen sind.
Druckluftmotoren verfügen teilweise über Vorrichtungen zur
Leistungsregelung. Bei den Kompressoren werden, um die Abdichtung zu verbessern und die Belastung und den Verschleiß
zu mindern, Trennschieber teilweise schräggestellt.

- Ölgeschmierte Maschinen können nur dort einfach eingesetzt werden, wo der Schmierstoff nicht als Verunreinigung des Arbeitsmediums aufgefaßt werden muß. Im anderen Falle müßte das Schmieröl, das immer als Verlustöl eingesetzt wird, aus dem Arbeitsmedium herausgefiltert werden, was vollständig nicht möglich ist und auch unvollständig zu einem erheblichen technischen Aufwand führt. Ein Schrägstellen der Trennschieber begrenzt den Einsatz der Maschine auf eine Drehrichtung, d.h. in diesem Fall kann nicht nach Bedarf von Motor- auf Kompressorbetrieb oder umgekehrt umgeschaltet werden. Die 20 bekannten Vorrichtungen zur Leistungsregelung basieren auf dem Drosselprinzip, d.h. der im Kessel bereitgestellte Druck wird vor dem Druckluftmotor in einem Drosselventil den Anforderungen entsprechend abgebaut; das setzt den Gesamtwirkungsgrad der Anlage erheblich herab.
- 25 Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine thermodynamische Arbeitsmaschine einfacher Bauart für niedrige Leistungen und generatorübliche Drehzahlen bereitzustellen, die ohne Ölschmierung über eine hohe Lebensdauer und gute Abdichtung der Arbeitsräume verfügt und über einen kraft30 freien Drehschieber nach dem Mengenregelungsprinzip in der Leistungsabgabe gesteuert werden kann. Die Maschine soll auch mit umgekehrter Drehrichtung als Kompressor betrieben werden können, wobei der Drehschieber einen geforderten Auslaßdruck einstellbar macht.

Diese Aufgabe wird nach der Erfindung durch die in den Patentansprüchen angegebenen Maßnahmen gelöst.

Die thermodynamische Arbeitsmaschine nach der Erfindung wird als Kraft- oder Arbeitsmaschine für Solaranlagen und kleine 05 dezentrale Kraft/Wärme-Einheiten eingesetzt. Sie ist eine nach dem Flügelzellenprinzip arbeitende Maschine, bei deren Arbeitsmedium es sich vornehmlich um Dämpfe handelt und bei der die Steuerung der Leistungsabgabe bzw. -aufnahme durch einen allseitig von Reaktionskräften freien Drehschie-10 ber erfolgt, der von der Rotorachse mit gleicher Drehzahl oder der Anzahl der Hauptkammern entsprechend untersetzt angetrieben wird. Die Maschine kann als Kraftmaschine (Motor) oder durch Wechsel der Drehrichtung als Arbeitsmaschine (Kompressor) angewendet werden. Um ein Abheben der Trennschie-15 ber im Bereich um den Umfangseinlaß bzw. -auslaß zu vermeiden und das als "Hämmern" bekannte Abheben der Trennschieber an bestimmten Stellen der Laufbuchse zu verhindern. werden diese in einem kleinen Sektorbereich während ihres Umlaufs durch den hohlgebohrten Läufer mit dem Druck des 20 Arbeitsmediums beaufschlagt. Dazu werden entsprechend den Kräften an den Trennschiebern die Bohrungen am Läufer als Strömungsdrosseln ausgeführt, wodurch ein übermäßiger Verschleiß der trockenlaufenden Trennschieber vermieden wird. Die Maschine arbeitet intern ohne Ölschmierung, je-25 doch wird der partiell kondensierende Dampf durch eine entsprechende Materialwahl zur teilweisen Schmierung und Herabsetzung der Reibung herangezogen.

Die Arbeitsmeschine besteht aus einem trommelförmigen Rotor, der radial mit Schlitzen zur Aufnahme der Trennschie30 ber versehen ist. Der Rotor ist angebohrt, so daß unter
die Trennschieber durch eine sektorweise Zuführung des im
Druck durch eine Dresselbohrung reduzierten Arbeitsmediums
die Trennschieber im kritischen Bereich der Laufbuchse angedrückt werden. Die Laufbuchse besteht vorteilhafterweise

aus einer Oxydkeramik, die Trennschieber aus einem Kohlefasermaterial. Diese Materialpaarung gewährt von sich aus eine hohe Lebensdauer und hat zusätzlich den Vorteil, daß kondensierender Dampf an der Oberfläche filmförmig haftet 05 und so Reibung und Verschleiß vermindert und die Dichtung zwischen den Kammern verbessert. Der Rotor ist bekannterweise im Hauptgehäuse exzentrisch gelagert, wodurch bei Drehung zwischen den Trennschiebern eine Volumenänderung erfolgt. Die Steuerung erfolgt über einen mit dem Gehäuse die-10 ser Maschine verbundenen Drehschieber, der von der Rotorwelle angetrieben wird. Der Drehschieber selbst besteht aus zwei zylindrischen Enden, die zur Lagerung und Abdichtung dienen und einem freigedrehten Mittelteil, dem Dampfvorratsraum. Auf einer bestimmten Länge ragen von einem Zylinder-15 ende ausgehend in diesen Dampfvorratsraum mindestens zwei gegenüberliegende - oder eine Mehrzahl gleichverteilter -Zungen axial hinein. Entsprechend der Zungenzahl und -teilung befinden sich im Drehschiebergehäuse radiale Bohrungen auf einer Ebene, die in Überströmkanälen münden, über die 20 bei Motorbetrieb die Einlaßzelle mit Dampf beaufschlagt wird, bzw. die umgekehrt bei Kompressorbetrieb den Auslaß darstellen. Die Zungen selber sind auf einer Seite achsparallel, auf der anderen Seite nach oben verjüngt geformt. Der Drehschieber ist axial verschiebbar. Bei Drehung des Drehschie-25 bers werden die radialen Gehäusebohrungen durch die achsparallel_en Steuerkanten in Bezug auf den Hauptrotor definiert geöffnet. Verschlossen werden diese durch die infolge der Verjüngung der Zungen schrägen Schließkanten. Durch axiales Verstellen des Schiebers werden so unterschiedliche Öffnungs-30 zeiten der Überströmkanäle erreicht.

Die axiale Verstellung des Schiebers kann mechanisch erfolgen oder pneumatisch dadurch, daß der Verlustdampf, der durch die beidseitigen Lagerstellen entweicht, vor und hinter dem Drehschieber in Gehäusehohlräumen gesammelt wird. Öffnet man nun eines der in beiden Hohlräumen angebrachten Ablaßventile, so hat der Druckabfall ein Hineinbewegen des Drehschiebers in diesen zur Folge. Damit eine stabile Regelung
erfolgen kann, ist der Drehschieber in diesem Fall mit einer
Dämpfung zu koppeln.

Ein Ausführungsbeispiel der Erfindung ist in den Zeichnungen dargestellt und wird im folgenden näher beschrieben.

- Fig. 1 zeigt die thermodynamische Arbeitsmaschine mit Drehschiebersteuerung,
- 10 Fig. 2 den Drehschieber,
 - Fig. 3 die Anordnung zum Anlegen der Trennschieber.

In Fig. 1 ist der Aufbau und die Wirkungsweise der thermodynamischen Arbeitsmaschine mit Drehschiebersteuerung zu erkennen. Ein Maschinengehäuse 1 ist mit einem Drehschiebergehäuse 2 gehäuse fest verbunden. In das Maschinengehäuse 1 ist eine Laufbuchse 3 aus Oxydkeramik eingeschrumpft. In dieser rotiert ein exzentrisch gelagerter Läufer 4 mit Trennschiebern 5. Über formschlüssige Übertragungselemente 7, 8 wird ein Drehschieber 6 von der Rotorwelle des Läufers 4 in Drehung versetzt.

Die nachfolgende Funktionsbeschreibung gilt zunächst für den Betrieb als Motor, d.h. Drehung gegen den Uhrzeigersinn. Über den Einlaß 9 gelangt unter Druck stehender Dampf in den Drehschieber 6. Eine gerade Einlaßsteuerkante 10 öffnet die Bohrung zu einem Überströmkanal 12. Durch axiales Verschieben des Drehschiebers 6 bleibt durch eine schräge Zeitsteuerkante 11 der Überströmkanal entsprechend der geforderten Leistungsentnahme lang geöffnet. Der unter Druck stehende Dampf gelangt über den Überströmkanal in die Arbeitskammer 13, wo er expandiert. Dadurch wird über den

Trennschieber der Läufer in Drehung versetzt. Der entspannte Dampf wird über Bohrungen 14 in einen Auslaßkanal 15 ausgeschoben.

Als Kompressor funktioniert die Maschine - Drehung im Uhr2 zeigersinn - wie folgt: Über den Auslaßkanal 15 und die
Bohrungen 14 wird das Medium angesaugt und in der Arbeitskammer 13 verdichtet. Entsprechend der axialen Stellung des
Drehschiebers öffnet die schräge Zeitsteuerkante 11 früher
oder später die Bohrung des Überströmkanals 12 und beendet
demgemäß den Verdichtungsvorgang in der Arbeitskammer. Das
Medium gelangt mit einem vorwählbaren Enddruck in den Drehschieberinnenraum und über den Auslaß 9 in einen Kessel o.ä.

In Fig. 2 sind die Einzelheiten des Drehschiebers dargestellt. Durch die Freidrehung im Mittelteil ergibt sich ein Vorratsraum 16 für das Arbeitsmedium, der auf der einen Seite durch das zylindrische Lagerende und auf der anderen Seite von Steuerzungen begrenzt wird. Für die Freiheit von Reaktionskräften sind jede beliebige, Anzahl, jedoch mindestens zwei gleichförmige Zungen erforderlich. In dem Drehschiebergehäuse 2 sind die Bohrungen zu den Überstromkanälen so angebracht, daß diese von den Steuerzungen ganz verschlossen und durch axiales Verstellen des Drehschiebers zunehmend länger geöffnet werden können. Dabei öffnet die Einlaßsteuerkante 10 an einem definierten Punkt, der auf die 25 Stellung der Trennschieber zum Ein-/Auslaß abgestimmt ist. während die Zeitsteuerkante 11 die Öffnungszeit und damit die zuströmende Dampfmenge beim Motor bzw. beim Kompressor das Ende der Verdichtung und damit den Enddruck regelt. Über das formschlüssige Kraftübertragungselement 8 und eine formschlüssige Welle 17 wird der Drehschieber angetrieben, der auf dieser Welle axial freibeweglich ist. Die Verstellung des Drehschiebers kann mechanisch oder durch Druckdifferenzen erfolgen. Die an den zylindrischen Lagerstellen des Drehschiebers unvermeidlichen Leckverluste führen zu einem Druckausgleich zwischen der Vorratskammer 16 und nach außen abgedichteten Ausgleichskammern 18. Wird nun auf der 05 einen Seite ein mit einer Strömungsdrossel versehenes Ventil 19 geöffnet, so bewirkt der Druckabfall in der daruntergelegenen Ausgleichskammer, daß sich der Drehschieber in diese hineinbewegt. Um bei dieser Art der Verstellung eine stabile Regelung zu gewährleisten, wird der Drehschieber 10 mit einem Dämpfungsglied 20 gekoppelt.

In Fig. 3 ist die Anordnung zum Anlegen der Trennschieber dargestellt. Durch eine Gehäusedeckelbohrung 21 gelangt das unter Druck stehende Arbeitsmedium zu einer Strömungsdrossel 22, wo der Druck gezielt dem erforderlichen Anpreßdruck der 15 Trennschieber entsprechend abgebaut wird. Durch eine Bohrung 23, die so kurz wie möglich ausgeführt sein soll, strömt das im Druck reduzierte Arbeitsmedium durch eine Bohrung des Lagers 24 in den Kanal 25 in dem Wellenstummel bzw. Rotor und expandiert in einem Expansionsraum 26 unter dem Trennschie-20 ber 5 so weit, daß dieser gezielt an die Lauffläche gedrückt wird. Der Größe und Form der Bohrung im Lager 24 kommt einige Bedeutung zu, da durch eine im Verhältnis zum Kanal 25 größere Bohrung oder z.B. durch ein Langloch eine längere Durchflußzeit des Mediums und damit ein längeres Andrücken des Trenn-25 schiebers an die Laufbuchse erreicht wird. Umgekehrt bewirkt ein kleinerer Bohrungsdurchmesser eine kürzere Andruckzeit.

Die mit der Erfindung erzielten Vorteile bestehen erstens darin, daß eine nach dem Flügelzellenprinzip arbeitende Maschine kombiniert mit einem neuen Drehschieber in der Lei30 stung gesteuert werden kann, ohne daß in einem Drosselorgan
das Arbeitsmedium vorher entspannt wird. Das verbessert den
Gesamtwirkungsgrad der Anlage. Zweitens wird durch das partielle Anlegen der Schieber mit Hilfe des Arbeitsmediums

eine Beschädigung derselben durch Abheben und Hämmern vermieden und ein Überströmen von einer Arbeitskammer in die andere verhindert. Dabei sorgt die Drosselbohrung in der Zuleitung dafür, daß der Verschleiß der Trennschieber nicht durch zu heftigen Anpreßdruck ansteigt. Drittens wird durch die Materialwahl für Laufbuchse und Schieber die Ausbildung eines Kondensatfilms begünstigt, der auf Verschleiß und Abdichtung ähnlich günstige Wirkung hat wie ein Ölfilm bei ölgeschmierten Preßluftmotoren. Viertens ist die Maschine durch die radiale Anordnung der Trennschieber und die Gestaltung des Drehschiebers in beiden Drehrichtungen, also als gesteuerter Motor und als gesteuerter Kompressor, verwendbar.

0175639

9

ATP-Arbeitsgruppe Technische Photosynthese GmbH + Co. Produktions KG D-1000 Berlin 22 Quastenhornweg 14a

Patentansprüche

10

15

- 1. Thermodynamische Arbeitsmaschine für ein überwiegend gasförmiges Arbeitsmittel nach dem Flügelzellenprinzip, dadurch gekennzeichnet, daß die Steuerung der mechanischen Leistung der Maschine abhängig von den Zustandsgrößen des Arbeitsmittels über einen vom Rotor der Arbeitsmaschine angetriebenen Drehschieber erfolgt.
 - 2. Thermodynamische Arbeitsmaschine nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Drehschieber von Reaktionskräften, die sich aus dem Gasdruck bzw. den Druckdifferenzen beim Öffnen und Schließen der Ein- und Auslaß-Kanäle ergeben, frei ist.
 - 3. Thermodynamische Arbeitsmaschine nach Anspruch 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Arbeitsmaschine je nach Drehrichtung als Motor oder als Kompressor arbeitet, d.h. mechanische Arbeit abgibt oder aufnimmt.

- Thermodynamische Arbeitsmaschine nach den Ansprüchen
 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß die Schieber im
 Rotor der Arbeitsmaschine über interne Kanäle für das
 Arbeitsmittel durch letzteres mit Druck beaufschlagt
 und somit im kritischen Bereich das Abheben der Schieber
 von der Laufbuchse verhindert wird.
 - 5. Thermodynamische Arbeitsmaschine nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß die gesamte Maschine durch geeignete Kombination von Werkstoffen ohne zusätzliche Schmiermittel betrieben wird.

10

- 6. Thermodynamische Arbeitsmaschine nach den Ansprüchen 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Verstellung des Drehschiebers durch interne achsial wirkende Druckdifferenzen auf den Schieber bewirkt wird.
- 15 7. Thermodynamische Arbeitsmaschine nach den Ansprüchen 1 und 5, dadurch gekennzeichnet, daß die Reibung durch Anteile von kondensierter Phase von Teilen des Arbeitsmittels weiter verringert wird.

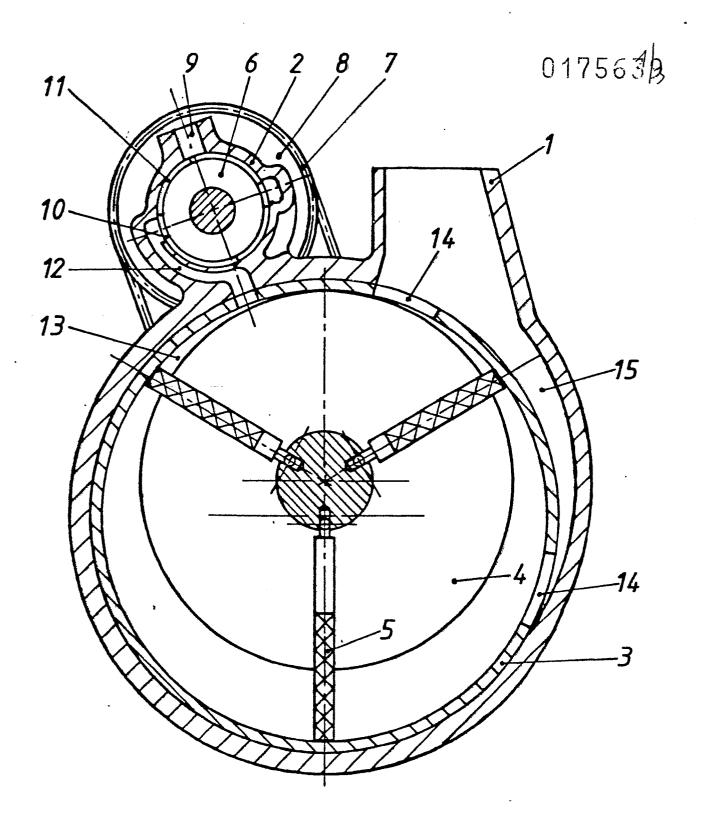
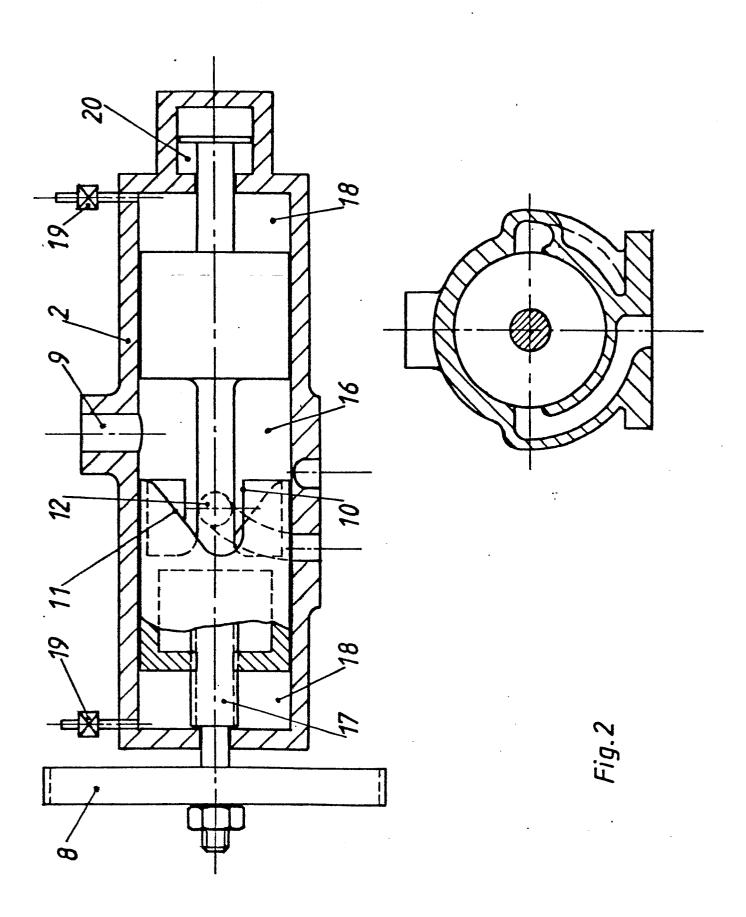


Fig.1



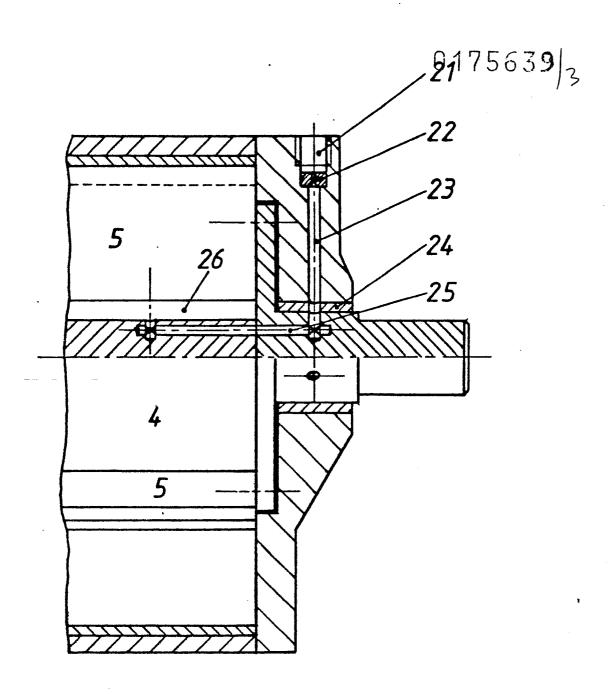
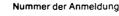


Fig. 3





EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

EP 85 73 0119

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, Betrifft				KLASSIFIKATION DER
Kategorie		geblichen Teile	Anspruch	ANMELDUNG (Int. Cl.4)
A	BE-A- 434 762 (KIESEL-ARQUINT) * Seite 1, Zeilen 1-4; Seite 5, Zeilen 15-32; Seite 6, Zeilen 1-26; Figuren 11-15 *		1,2	F 01 C 21/14 F 01 C 21/16 F 01 L 19/06 F 01 L 31/18 F 01 K 7/06
A	BE-A- 469 064 * Seite 1, Zei Zeilen 5-14; Ans	len 1-7; Seite 13,	1,3,4	
A	DE-A- 472 545 * Seite 1, Zeite 2, Zeite 1, Zeite 2, Zeite 2, Zeiter 1,3,4 *	(F.W. ELLYSON) eilen 1-8, 43-51; len 9-15, 43-52;	1	
A	FR-A- 399 992 al.) * Seite 1. Zeil	 (SANDULIAN et en 1-19; Figur 1 *	1	
	beite i, deficit i ij, ligar i			RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int. Cl.4)
А	FR-A-2 025 154 (THE ARO CORP.) * Seite 1, Zeilen 1-26; Seite 2, Zeilen 1-15; Figuren 2,3 *		4	F 01 C F 01 L F 01 K
A	US-A-3 485 179 DAWES) * Zusammenfas	•	5	F 02 D
	* Zusammenfassung; Spalte 1, Zeilen 30-36; Figuren 2,3 *			
A	DE-A- 25 381	 (CHR. WEUSTE)		
De-	vorlingende Pechorahanhanhariah	rde für alle Patentenenzünke erstellt		
Der	vorliegende Recherchenbericht wur Recherchenort DEN HAAG	Abschlußdatum der Recherche	TDM65	- Prüfer
	DEN HAAG	12-11-1282	. EKNS.	r J.L.
X : vo Y : vo an	ATEGORIE DER GENANNTEN D n besonderer Bedeutung allein I n besonderer Bedeutung in Vert deren Veröffentlichung derselbe chnologischer Hintergrund chtschriftliche Offenbarung	petrachtet nach pindung mit einer D: in der	dem Anmeldeda r Anmeldung ang	ent, das jedoch erst am oder tum veröffentlicht worden ist jeführtes Dokument angeführtes Dokument