11 Veröffentlichungsnummer:

**0 304 840** A2

12

## **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

(21) Anmeldenummer: 88113604.8

(51) Int. Ci.4: F03H 1/00

2 Anmeldetag: 22.08.88

3 Priorität: 22.08.87 DE 3728011

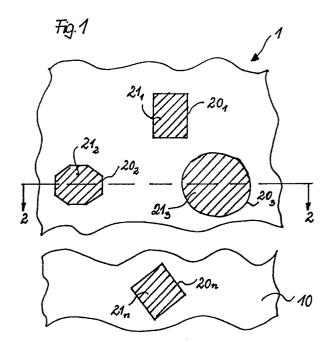
Veröffentlichungstag der Anmeldung: 01.03.89 Patentblatt 89/09

Benannte Vertragsstaaten:
DE FR GB

- 7) Anmelder: Deutsche Forschungs- und Versuchsanstalt für Luft- und Raumfahrt e.V. Linder Höhe Postfach 90 60 58 D-5000 Köln 90(DE)
- Erfinder: Porsche, Herbert, Dr. Roseggerstrasse 5 D-8031 Seefeld(DE)
- Vertreter: von Kirschbaum, Albrecht, Dipl.-Ing. Hermann-Ehlers-Strasse 21a D-8034 Germering(DE)

## (54) Ionentriebwerk.

Ein Ionentriebwerk für Objekte im Weltraum, vorzugsweise in Form von Raumfahrzeugen (1), weist in einer sonnenbestrahlten Fläche des Raumfahrzeugs Oberflächenzonen (201 bis 20n) mit leicht ablösbarem und ionisierbarem Material (3) in Form von kleinsten Partikeln, wie vorzugsweise Staubpartikeln, oder in Form von entsprechend leicht verdampfbarem Gas in einer ausreichenden Menge auf. Bei dieser Ausbildung eines Ionentriebwerks werden dann von der sonnenbestrahlten Fläche (10) Photoelektronen freigesetzt, welche vor dieser Fläche (10) eine Raumladung (4) und damit ein Potential zwischen der Fläche (10) und der Raumladung (4) aufbauen, und welche das durch elektrostatische Kraftwirkung aus den Oberflächenzonen positiv ionisierte und durch das Potential abgelöste Material in einer für einen benötigten Schub erforderlichen Menge beschleunigen.



EP 0 304 840 /

## lonentriebwerk

5

25

Die Erfindung betrifft ein lonentriebwerk für Objekte im Weltraum, vorzugsweise in Form von Raumfahrzeugen. Hierbei müssen sich die Objekte, beispielsweise die Raumfahrzeuge, im Weltraum in Gegenden befinden, in denen sich wegen fehlender atmosphärischer und plasmatischer Einflüsse sonnenbestrahlte Oberflächen positiv aufladen.

1

Bekanntlich erfahren Kometen beim Ausstoßen von Staub und Gas nichtgravitätische Kräfte, was beispielsweise auch wieder bei der Auswertung von Beobachtungen und zahlreichen Meßdaten am Kometen Halley bestätigt worden ist. Ein derartiger Materialausstoß beispielsweise an einem Kometen wird von elektrostatischen Kräften stark beeinflußt, wenn nicht sogar überhaupt erst ausgelöst. Die Erzeugung von solchen nichtgravitätischen Kräften beispielsweise an Raumfahrzeugen kann zu deren Antrieb ausgenutzt werden.

Die Entwicklung und der Bau von elektrischen bzw. elektronischen Triebwerken hat in einer Anzahl Ländern, beispielsweise in den U.S.A., der UdSSR, in Japan, der Bundesrepublik Deutschland und in verschiedenen anderen Ländern zu anwendungsreifen und anwendungsfähigen Produkten geführt. Alle diese Einrichtungen weisen im allgemeinen eine lonenquelle, ein zwischen der lonenquelle und einem Beschleunigungsgitter aufgebautes Potential sowie eine Elektronenquelle zur Neutralisation eines Ionenstrahls auf. Als Treibstoff wird hier in vielen Fällen Quecksilber benutzt. Triebwerke dieser Art beziehen ihre Energie aus einem Bordnetz, welches aus leistungsfähigen Stromquellen, beispielsweise in Form von So larzellen, radiothermischen Generatoren u.ä., gespeist wird. Hierbei hängen die erzielbaren Schübe von der zur Verfügung stehenden und damit anlegbaren Spannung ab. In der Praxis werden mit solchen Triebwerken Schübe bis etwa 1 N erreicht. Hierbei sind die Hauptnachteile der bisher zum Einsatz gekommenen Triebwerke insbesondere deren hohe Erstehungskosten, die unter anderem auf die sehr leistungsfähigen Stromquellen zurückzuführen sind.

Ziel der Erfindung ist es daher, ein besonders, kostengünstig herstellbares lonentriebwerk zu schaffen, das weitgehend wartungsfrei und ausgesprochen zuverlässig arbeitet. Gemäß der Erfindung ist dies bei einem lonentriebwerk für Objekte im Weltraum, vorzugsweise in Form von Raumfahrzeugen, durch die Merkmale in Anspruch 1 erreicht. Vorteilhafte Weiterbildungen der Erfindung sind Gegenstand von Unteransprüchen.

Nachstehend wird die Erfindung anhand einer bevorzugten vorteilhaften Ausführungsform in Bezug auf die anliegenden Zeichnungen im einzelnen beschrieben. Es zeigen: Fig.1 eine schematische prinzipielle Darstellung einer vorteilhaften Ausbildungsform eines Teils einer Oberfläche eines Raumfahrzeugs;

Fig. 2 eine Schnittansicht entlang einer Linie II - II in Fig.1, und

Fig.3a bis c Ausführungsformen von verstellbaren Blendenanordnungen.

Bei dem erfindungsgemäßen lonentriebwerk ist davon ausgegangen, daß die Aufladung eines Raumfahrzeugs durch die - im Weltraum ungestört vorhandene - Bestrahlung durch die Sonne zum Aufbau eines ionenbeschleunigenden Potentials ausnutzbar ist. Wie in Fig.1 schematisch dargestellt, ist beispielsweise eine Fläche 10 eines Raumfahrzeugs 1 einer ständigen Be strahlung durch eine nur angedeutete Sonne S ausgesetzt. Hierbei ist in Fig.1 die Oberfläche des Raumfahrzeugs 1 hell wiedergegeben, während durch schraffierte, beliebig geformte Bereiche 21<sub>1</sub> bis 21<sub>n</sub> von Oberflächenzonen 201 bis 20n für einen Austritt von durch die Sonnenbestrahlung positiv geladenen Materieteilchen bezeichnet sind, welche mit einem leicht ablösbaren und ionisierbaren Material 3 in Form von kleinsten Partikeln, wie vorzugsweise Staubpartikeln, oder in Form von leicht verdampfbarem Gas in einer ausreichenden Menge vorgese-

Form, Anzahl und Größe der staubführenden Oberflächenzonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub> sind beliebig. Ebenso kann auch die gesamte Oberfläche 10 des Raumfahrzeugs 1 durch Staubträger ausgebildet sein, sofern sichergestellt ist, daß das zur Beschleunigung benötigte Potential nicht durch einen zu großen Teilchenstrom zusammenbricht, sondern aufrechterhalten werden kann. Hierbei eignen sich als Staubteilchen beispielsweise Makromoleküle (Polyvinyl, Polypeptid, usw.) geringer gegenseitiger Adhäsion, welche leicht ionisierbar sind.

Bei einem Kometen bestehen die Staubteilchen überwiegend aus C-H-O-N-Verbindung unterschiedlichen chemischen Aufbaus. Auch Silikatteilchen, Metallpartikel usw. kommen vor. Die meisten dieser Teilchen haben ein Äquivalent-Molekulargewicht von > 10 000, bzw. eine Masse m von m ≤ 10<sup>-20</sup> kg. Obwohl die Verwendung anderer Teilchen bei der Erfindung nicht ausgeschlossen werden soll, wird die Verwendung von Staubteilchen dieser Art bevorzugt.

Bei dieser Ausbildung des erfindungsgemäßen lonentriebwerks werden dann von der sonnenbestrahlten Fläche 10 sowohl des Fahrzeugs 1 als auch der Staubpartikel Photoelektronen freigesetzt, welche vor dieser Fläche 10 eine Raumladung 4 und damit ein Potential zwischen der Fläche 10 und der Raumladung 4 aufbauen, und welche das

durch elektrostatische Kraftwirkung auf den Oberflächenzonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>4</sub> positiv ionisierte und durch das Potential abgelöste Material 3 in einer für einen benötigten Schub erforderlichen Menge beschleunigen. Hierbei ist in Fig.2 die Richtung beispielsweise von beschleunigtem Staub durch senkrecht zur Oberfläche 10 verlaufende Pfeile 5 angedeutet. In, unter oder über den Oberflächenzonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub> können beispielsweise Staubbehälter 22<sub>1</sub> bis 22<sub>n</sub> vorgesehen sein, an welche, falls erforderlich, vorzugsweise vom Inneren des Fahrzeugs 1 aus Staubpartikel u.ä nachgeliefert werden

In Fig.2 ist an der Oberseite von zwei schematisch wiedergegebenen Staubbehältern 222 und 223 eine gestrichelt eingezeichnete strahlungs- und staubdurchlässige Abdeckung der Staubbehälter, beispielsweise in Form von Gittern eingetragen. Eine derartige Abdeckung kann auch beispielsweise als eine in Fig.3a bis 3c schematisch dargestellte, verschließbare Blendenanordnung ausgebildet sein, falls die Schubstärke des erfindungsgemäßen lonentriebwerks entsprechend steuerbar sein soll.

Solche Blendenanordnungen zur Variation der Schubstärke können beliebig ausgeführt sein. Sie können beispielsweise die Form von Lochblenden haben, wie bei Kameraobjektiven üblich ist. Sie können jedoch beispielsweise auch, wie in Fig.3a schematisch dargestellt ist, die Form von gegenseitig verschiebbaren, beispielsweise rechteckigen Blenden 6<sub>1</sub> haben, deren Verschiebbarkeit bezüglich der Öffnung 21<sub>1</sub> durch oberhalb der Blende 6<sub>1</sub> eingetragene Pfeile angedeutet ist.

Ferner können solche Blendenanordnungen, wie schematisch in Fig.3b angedeutet ist, als halb-kreisförmige Blendenteile 63 ausgeführt sein, welche zum ganzen oder teilweise Abdecken beispielsweise der Öffnung 213 in eine durch die oberhalb und unterhalb der Blendenteil 63 angedeuteten Richtungen verschwenkbar sind. Darüber hinaus kann eine Blendenanordnung, wie in Fig.3c angedeutet ist, auch als ein rechtecki ges Blendenteil 62 ausgebildet sein, das in einer durch einen oberhalb des Blendenteils 62 eingetragenen Pfeil angezeigten Richtung über die Öffnung 212 schiebbar ist.

Ferner können auch sogenannte Rasterblenden verwendet werden. Falls die Blendenanordnungen  $6_1$  bis  $6_3$  Teile darunterliegender staubfreier Bereiche abdecken, wenn sie ganz oder teilweise offen stehen, wird dadurch die Erzeugung von Ladungen nicht beeinflußt, weil auch von der Oberfläche der Blendenanordnungen  $6_1$  bis  $6_3$  Selbstladungen abgegeben werden.

ì

Wenn die der Bestrahlung durch die Sonne S ausgesetzte Fläche 10 die Größe F hat, beträgt die erreichbare Bestrahlungsleistung I =  $I_0$ .F.cos $\alpha$ , wobei  $I_0$  die Solarkonstante und  $\alpha$  der Einfallswinkel

der Sonnenstrahlung, d.h. die Abweichung von der vertikalen Sonnenbestrahlung auf die Fläche F ist.

Hierbei führt der UV-Anteil n dieser Sonnenstrahlung über den sogenannten äußeren Photoeffekt zur Ablösung von Elektronen, d.h. zur positiven Aufladung der Fläche F und dadurch zur Bildung einer Raumladung 4 vor der sonnenbeschienenen Seite der Fläche F (10). Hierdurch entsteht ein Potential U. Das Potential U hat dann ein Maximum, wenn keine schuberzeugenden lonen freigesetzt werden. Je mehr lonen beschleunigt werden, desto stärker nimmt jedoch das Potential ab. Das anzustrebende Optimum hängt nicht nur von dem Flächenverhältnis der Oberflächenzonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub> beispielsweise in Form von Vertiefungen 2 oder von Erhöhungen 7, zu der gesamten, sonnenbestrahlten Fläche 10 ab, sondern auch von verschiedenen Materialien, wie zum Beispiel der Metalloberfläche, der Staubbeschaffenheit, usw.. Öffnungen 212 in Erhöhungen 7 bieten sogar den Vorteil, daß dort die elektrische Feldstärke etwas höher ist als über der glatten Oberfläche 10. Das heißt, wegen der dort herrschenden größeren Kraftwirkung auf die Staubpartikel erhöht sich entspre chend der Teilchenfluß. Im Extremfall könnte sogar eine Spitze genommen werden, um das elektrische Feld maximal werden zu lassen. Allerdings erhöht sich dadurch die Gesamtleistung des Treibwerks nicht.

Enthält nun die Fläche F eine Anzahl Oberlfächenzonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>4</sub> in Form von Vertiefungen 2 oder von Erhöhungen 7, mit einem leicht ablösbaren und ionisierbaren Material 3, beispielsweise in Form von kleinsten Staubpartikeln oder mit leicht verdampfbarem Gas, so wird dieses "Material" (3) in Richtung eines Feldes E = -grad U beschleunigt. Eine erreichbare Geschwindigkeit v eines Teilchens der Masse m ist dann

$$40 1/2.m.v^2 = Z.e.U (1)$$

wenn e die Elementarladung und Z die Ladungszahl des Teilchens bedeuten. Durch Auflösen von Gl.(1) ergibt sich für die erreichbare Geschwindigkeit v

$$v = (2.Z.e.U/m)^{1/2}$$
 (2)

mit einem Impuls P von

$$P = m.v = (2.m.Z.e.U)^{1/2}$$
 (3)

Wenn nun pro Sekunde N Teilchen auf diese Weise beschleunigt werden, so wird auf das Raumfahrzeug 1, welches die sonnenbeschienene Fläche F aufweist, eine beschleunigende Kraft K übertragen, und zwar

45

50

15

25

35

45

$$K = N.m.v = N.(2.m.Z.e.U)^{1/2}$$
 (4)

Zur Aufrechterhaltung des Potentials U ist jedoch eine ständige Nachlieferung von Photoelektronen eine notwendige Voraussetzung. Mit einer Austrittsarbeit A für die Photoelektronen ergibt sich dann zur Aufrechterhaltung des Potentials U:

$$I = I_0.\eta.F.\cos\alpha = N_e.(e.U + A) > N.m.v^2/2$$
 (5)

Da für die Masse  $m_e$  eines Elektrons in Relation zu der Masse m von Material- oder Gaspartikeln die Beziehung gilt  $m \gg m_e$ , beschleunigen die lonen beim Durchdringen der Raumladung ihrerseits Elektronen, und es entsteht somit ein quasineutraler Plasmastrahl.

Beispielsweise kann durch Einsetzen von entsprechenden Zahlenwerten in die vorstehend wiedergegebenen Gl.'en 1 bis 5, der erreichbare Schub abgeschätzt werden.

Nach Isensee und Maassberg (Adv. Space Res. 1, 413 - 416, (1981) erreicht eine Sonde in einem Abstand von einer Astronomischen Einheit (1AE = 150 Mio km) von der Sonne ein Potential von U =  $\pm 3.8$ V. Wird nun Z = 1 und m  $\approx 10^{-20}$  kg (feinster Staub) gewählt, so ergibt sich v  $\approx 11$  m.s<sup>-1</sup>.

Ein einzelnes Teilchen hat somit einen Impuls von P = 1,1 x  $10^{-19}$  N.s. Die Solarkonstante in 1 AE beträgt 1,4 x  $10^3$  W.m<sup>-2</sup>. Bei senkrechter Bestrahlung und mit  $\eta = 10^{-2}$  ergibt sich I = 14 W. Mit  $U_0 = A/e \approx 4V$  wird dann  $N_e \approx 10^{19}$  m<sup>-2</sup>.s<sup>-1</sup> und somit N≤ $10^{19}$ m<sup>-2</sup>.s<sup>-1</sup> erhalten. Dabei ist jedoch der Quantenwirkungsgrad  $\eta^{'}$  noch nicht berücksichtigt. Er liegt für technische Oberflächen zwischen 1 und 10%.

Wenn das Verhältnis Fläche der Vertiefungen  $2_1$  bis  $2_n$  für ionisierte Teilchen zu Gesamtfläche zu 10% gewählt wird, ergibt sich -bezogen auf die Gesamtfläche - somit N  $\approx 10^{16}~\text{m}^{-2}.\text{s}^{-1}$ .

Es wird dann bei einem Treibstoffverbrauch (beispielsweise feinster Staub) von N.m  $\approx 0.1$  g.m $^{-2}$ .s $^{-1}$  eine beschleunigende Rückstoßkraft von K  $\approx 10^{-3}$ N.m $^{-2}$  erhalten. Dem entspricht bei Staub der Dichte  $\rho = 1000$  kg.m $^{-3}$  eine Abtragungsrate auf einer Fläche von 0,1 m $^2$  pro 1 m $^2$  Grundläche von  $10^{-3}$  mm.s $^{-1}$ . Mit einem weißen Sonnensegel wird dagegen nur ein Schub von ungefähr  $10^{-5}$  N.m $^{-2}$  erreicht.

Gemäß einer vorteilhaften Weiterbildung der Erfindung läßt sich der Schub eines passiven lonentriebwerks gemäß der Erfindung in einfacher Weise dadurch verändern, daß über der sonnenbestrahlten Fläche 10 eine in der Neigung verstellbare, jedoch nicht näher dargestellte Blendenanordnung angebracht ist. Durch die Änderung der Neigung der Fläche 10 gegenüber der Richtung der Sonneneinstrahlung (Winkel α) wird eine Rich-

tungssteuerung des Schubs und zwar auf Kosten einer Schubverminderung um den Faktor cos  $\alpha$  erreicht, wobei auch hier der Winkel  $\alpha$  die Neigung der bestrahlten Fläche F (10) gegenüber der senkrechten Sonneneinstrahlung angibt.

Bei der praktischen Ausführung passiver Ionentriebwerke gemäß der Erfindung können die die Ionen liefernden Zonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub> in der sonnenbestrahlten Fläche 10 etwa rund oder auch eckig sein, wie in Fig.1 angedeutet ist. Obwohl möglichst ebene Flächen vorzuziehen sind, sind durchaus auch gekrümmte oder gewundene Flächen mit den erforderlichen Abmessungen in Abhängigkeit von dem benötigten bzw. zu erzielenden Schub möglich.

Auch die Farbe der sonnenbestrahlten Flächen 10 spielt insofern eine Rolle, als durch die Farbe der Flächen 10 unmittelbar deren Temperatur bestimmt wird und damit auch die Austrittsarbeit A der Elektronen unmittelbar beeinflußt wird. Ferner spielt für die Verdampfungsrate des als Treibstoff gewählten, ionisierbaren Stoffes 3, beispielsweise feinster Staub aus organischen oder anorganischen Materialien, die Temperatur eine wichtige Rolle.

Obwohl die Anzahl und die Gestaltung einer oder mehrerer Zonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub> in der sonnenbestrahlten Fläche, welche der Aufnahme des Treibstoffmaterials 3 in Form von leicht ablösbaren und damit ionisierbaren Materialpartikeln oder Gaspartikeln dienen, weitgehend beliebig ist, sollte gemäß einer vorteilhaften Weiterbildung der Erfindung die kontinuierliche Versorgung oder Beschickung dieser Zonen 20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>, die beispielsweise die Form von Erhöhungen 7 oder von Vertiefungen 2<sub>1</sub> bis 2<sub>n</sub> der sonnenbestrahlten Fläche haben können, vom Inneren des Raumfahrzeugs 1 aus erfolgen.

Genauso sollte die in ihrer Form, Anordnung und Ausführung weitgehend beliebige Gestaltung der Blendenanordnung 6<sub>1</sub> bis 6<sub>3</sub> zur Minderung und Steuerung der Schubkraft des passiven Triebwerks vom Raumfahrzeug 1 aus erfolgen, wobei die entsprechenden Steuerbefehle entweder per Funk übermittelt oder an Bord automatisch ermittelt werden.

## Ansprüche

1. Ionentriebwerk für Objekte im Weltraum, vorzugsweise in Form von Raumfahrzeugen, dadurch gekennzelchnet, daß in einer sonnenbestrahlten Fläche (10) des Raumfahrzeugs (1) Oberflächenzonen (20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>) mit einem leicht ablösbaren und ionisierbaren Material (3) in Form von kleinsten Partikeln, wie vorzugsweise Staubpartikeln, oder in Form von entsprechend leicht verdampfbarem Gas in einer ausreichenden Menge vorgesehen sind, so daß von der sonnenbestrahlten Fläche (10) des

Raumfahrzeugs (1) und von der bestrahlten Oberfläche der Staubpartikel Photoelektronen freigesetzt werden, die vor dieser Fläche (10) eine Raumladung (4) und damit ein Potential zwischen der Fläche (10) und der Raumladung (4) aufbauen, und das durch elektrostatische Kraftwirkung aus den Oberflächenzonen (20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>) positiv ionisierte und durch das Patential abgelöste Material (3) in einer für einen benötigten Schub erforderliche Menge beschleunigen.

ţ

2. lonentriebwerk nach Anspruch 1, dadurch **gekennzeichnet**, daß eine für den benötigten Schub erforderliche Menge an leicht ablösbaren, ionisierten Staubpartikeln (3) oder leicht verdampfbaren Gasionen (3) den in der sonnenbestrahlten Fläche (10) ausgebildeten Zonen (20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>) kontinuierlich nachgeliefert wird.

3. lonentriebwerk nach den Ansprüche 1 und 2, dadurch **gekennzeichnet**, daß die Zonen (20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>) in der sonnenbestrahlten Fläche (10) in Form von Vertiefungen (2) oder Erhöhungen (7) mit entsprechenden Formen und Abmessungen ausgebildet sind, und daß die Zonen (20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>) in der sonnenbestrahlten Fläche (10) von Inneren des Raumfahrzeugs (1) aus kontinuierlich mit leicht ablösbaren und ionisierbaren Materialpartikeln (3) oder leicht verdampfbarem und ionisierbarem Gas (3) versorgbar sind.

4. Ionentriebwerk nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch **gekennzeichnet**, daß zur Änderung und damit Steuerung des Triebwerkschubs die Größe der ionisierte Partikel liefernden Oberflächenzonen (20<sub>1</sub> bis 20<sub>n</sub>) durch eine Blendenanordnung (6<sub>1</sub> bis 6<sub>2</sub>) variierbar ist.

5. Ionentriebwerk nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch **gekennzeichnet**, daß zur Änderung der Schubrichtung des Triebwerks die gesamte sonnenbestrahlte Fläche (10) einschließlich deren ionisierte Partikel liefernden Vertiefungen (2) oder Erhöhungen (7) um einen Winkel < 90° gegenüber der Normalenstellung zur Sonnenstrahlrichtung drehbar ist, wobei die Bestrahlungsstärke und der davon abhängige geringere Schub durch Öffnen von Blenden der Blendenanordnung (6<sub>1</sub> bis 6<sub>3</sub>) völlig oder teilweise kompensierbar ist.

