



(12)

PATENTSCHRIFT

(21) Anmeldenummer: 787/92

(51) Int.Cl.⁶ : B63H 23/34

(22) Anmeldetag: 16. 4.1992

(42) Beginn der Patentdauer: 15. 5.1998

(45) Ausgabetag: 28.12.1998

(56) Entgegenhaltungen:

DE 2716249A DE 3438802A1 DE 3822417A1 US 4127080A
US 4863416A

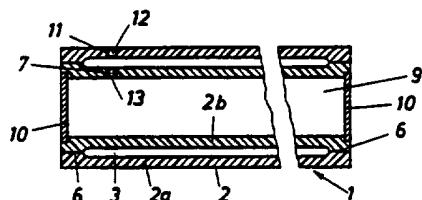
(73) Patentinhaber:

DR. ING. GEISLINGER & CO. SCHWINGUNGSTECHNIK
GESELLSCHAFT M.B.H.
A-5023 SALZBURG, SALZBURG (AT).

(54) HOHLWELLE, INSbesondere FÜR EINEN SCHIFFSANTRIEB

(57) Eine Hohlwelle (1), insbesondere für einen Schiffsantrieb, besteht aus einem Wellenmantel (2) mit wenigstens einer schraubenlinienförmig ausgerichtete Elastizitätseigenschaften besitzenden Schale (2a, 2b), die mindestens eine Hohlkammer (3) umschließt.

Um die Hohlwelle auf wirkungsvolle Weise als Schwingungsdämpfer einsetzen zu können, ist die Hohlkammer (3) mit Dämpfungsflüssigkeit füllbar und steht über zumindest eine Drosselstelle (7) mit einem Vorratsraum (9) für die Dämpfungsflüssigkeit in Strömungsverbindung.



B
AT 404 580

Die Erfindung bezieht sich auf eine Hohlwelle, insbesondere für einen Schiffsantrieb, bestehend aus einem Wellenmantel mit wenigstens einer schraubenlinienförmig ausgerichtete Elastizitätseigenschaften aufweisenden Schale, die mindestens eine Hohlkammer umschließt.

Antriebe, bei denen periodische Drehschwingungen auftreten, also beispielsweise alle Antriebe mit

- 5 Kolbenmotoren, müssen mit besonderen Ausgleichs- und Dämpfungseinrichtungen ausgestattet sein, um resonanzbedingte Überbelastungen zu vermeiden und einen einwandfreien Betrieb und die geforderte Standzeit sicherzustellen. Vor allem bei Schiffsantrieben, die mit sehr leistungsstarken Zweitaktmotoren und langen Antriebswellen arbeiten, ergeben sich extreme Verhältnisse, die auch sehr aufwendige, verhältnismäßig großdimensionierte Schwingungsdämpfer verlangen. Diese Schwingungsdämpfung erlaubt es, die
- 10 Resonanzspitzen unter die zulässigen Belastungsgrenzen der verwendeten Werkstoffe, vor allem der Wellenwerkstoffe, zu drücken, wobei zusätzlich durch eine Verringerung der Steifigkeit der Werkstoffe die Resonanzspitzen in Richtung geringerer Drehzahlen verschoben werden könnten. Um dies zu erreichen, ist es bereits bekannt, in den Wellenstrang von Schiffsantrieben eine Zwischenwelle aus faserverstärktem Kunststoff einzusetzen, was nicht nur den Wellenstrang weicher macht, sondern auch dessen beträchtliches
- 15 Gewicht reduziert. Die aus faserverstärktem Kunststoff hergestellten Wellen sind fertigungsbedingt Hohlwellen und können ein oder mehrschalig aufgebaut sein. Die Verstärkungsfasern sind schraubenlinienförmig verlegt und verlaufen kreuzweise oder von Schale zu Schale mit wechselnder Windungsrichtung, um Torsionsspannungen gleichmäßig aufnehmen zu können. Die Fasern sind in einem Kunstharz od. dgl. eingebettet, wodurch sich zwar eine gewisse Dämpfungseigenschaft ergibt, doch bleibt diese Dämpfungseigenschaft sehr gering und läßt sich praktisch nicht beeinflussen. Als wirkungsvolles Dämpfungselement innerhalb eines Antriebsstranges ist demnach eine solche Hohlwelle aus faserverstärktem Kunststoff nicht brauchbar.
- 20

Der Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, diese Mängel zu beseitigen und eine Hohlwelle der eingangs geschilderten Art zu schaffen, die als vollwertiger Schwingungsdämpfer einsetzbar ist.

- 25 Die Erfindung löst diese Aufgabe dadurch, daß die Hohlkammer mit Dämpfungsflüssigkeit füllbar ist und über zummindest eine Drosselstelle mit einem Vorratsraum für Dämpfungsflüssigkeit in Strömungsverbindung steht. Eine solche Schale des Wellenmantels mit ihrer schraubenlinienförmigen Anisotropie wird durch eine Torsionsbelastung in Abhängigkeit von der Belastungsrichtung radial aufgeweitet oder zusammengedrückt, je nach dem, ob die Belastung in oder entgegen dem Schraubungssinne auftritt. Umschließt
- 30 daher diese Schale einen mit Dämpfungsflüssigkeit gefüllten Hohlraum, der an einen entsprechenden Vorratsraum angeschlossen ist, kommt es bei Torsionsbelastung wegen der damit verbundenen Volumänderung zu einem Verdrängen oder Ansaugen der Flüssigkeit und im Falle einer Drehschwingung im Rhythmus der Drehschwingungsbelastung zu einer atmenden Pumpbewegung mit dem erzwungenen Durchfluß der Dämpfungsflüssigkeit durch die Drosselstelle. Diese Drosselung garantiert die gewünschte
- 35 Schwingungsdämpfung. Der Dämpfungseffekt läßt sich dabei ohne Schwierigkeiten durch die Zahl und/oder Querschnittsgröße der Drosselstellen, durch die Eigenschaften der Dämpfungsflüssigkeit, durch das Volumen der Hohlräume, durch den Verlauf, die Stärke und Richtung der Anisotropie in den Schalen u. dgl. innerhalb weiter Grenzen beeinflussen, so daß eine Hohlwelle mit ausgezeichneter, gut einstellbarer Dämpfungscharakteristik vorliegt. Diese Hohlwelle kann beliebig eingesetzt und in den verschiedensten
- 40 Antriebssystemen verwendet werden und macht zumindest größere Drehschwingungsdämpfer auch bei Schiffsantrieben unnötig.

- Die erforderliche Anisotropie der Schalen läßt sich auf verschiedene Weise entweder durch eine spezielle Wahl des Werkstoffes oder auch durch eine formgebende Gestaltung erreichen. Vorteilhafterweise können daher auch die Schalen in an sich bekannter Weise aus faserverstärktem Kunststoff bestehen, dessen entlang von Schraubenlinien verlegte Verstärkungsfasern eine bevorzugte Schraubungsrichtung aufweisen, oder die Schalen können in an sich bekannter Weise eine schraubenlinienförmige Oberflächenstruktur, beispielsweise schraubenlinienförmig verlaufende Nuten oder Rippen, aufweisen, um durch die damit gewonnene Anisotropie bei Drehschwingungsbelastung den angestrebten Atmungseffekt zu erzielen. Ob dazu eine stoffliche oder strukturelle Anisotropie gewählt wird, kann von den gewünschten zusätzlichen Eigenschaften des Materials, wie Steifigkeit oder Weichheit, Festigkeit, Gewicht, Beständigkeit u. dgl. abhängig gemacht werden.

- Grundsätzlich ist es durchaus möglich, nur eine Schale vorzusehen und den Wellenhohlraum als dämpfungsflüssigkeitsgefüllte Hohlkammer auszubilden, wozu eine Leitungsverbindung zu einem außerhalb der Welle oder in einem axial anschließenden Wellenabschnitt angeordneten Vorratsraum erforderlich wäre. Besonders günstig ist es jedoch, wenn der Wellenmantel, wie an sich bekannt, wenigstens zwei unter Freilassung jeweils eines die Hohlkammer bildenden Zwischenraumes beiderends miteinander dicht verbundene Schalen umfaßt, wobei die Elastizitätseigenschaften jeweils benachbarter Schalen gegensinnig zueinander orientiert sind, da durch diese gegensinnige Anisotropie bei Torsionsbelastung ein gegengleiches

Aufweiten oder Zusammendrücken der Schalen erfolgt und sich der Atmungs- und Pumpeneffekt und damit die Dämpfungswirkung wesentlich verstärkt. Außerdem lassen sich dabei die als Hohlkammern dienenden Zwischenräume zusammen mit dem Vorratsraum im gleichen Wellenabschnitt unterbringen.

- Bildet der Hohlraum innerhalb des Wellenmantels den Vorratsraum und sind Radialbohrungen zwischen den Kohl- und Zwischenräumen vorgesehen, entsteht eine vor allem für einen zweischaligen Wellenmantel geeignete Konstruktion, da der vorhandene Zwischenraum direkt mit dem den Vorratsraum bildenden Hohlraum der Welle zusammenwirkt und die Dämpfungsflüssigkeit aufgrund der Fliehkräfte problemlos in den Zwischenraum zurückströmen kann. Es ist kein außerhalb der Welle angeordneter Vorratsraum erforderlich, was selbstverständlich bei einer entsprechenden Leitungsverbindung zwischen Vorratsraum und Zwischenraum möglich wäre, und es kommt zu einer einfachen, in sich geschlossenen Wellenausführung.

Besteht der Wellenmantel in an sich bekannter Weise zumindest aus drei Schalen und bilden die über Durchströmöffnungen miteinander verbundenen Zwischenräume wechselweise die Hohlkammern und Vorratsräume, kann auf einen eigenen Vorratsraum verzichtet werden, da ja die Zwischenräume durch ihre atmende gegensinnige Pumpbewegung die Dämpfungsflüssigkeit durch die Durchströmöffnungen wechselweise von einem Zwischenraum zum anderen pumpen. Es entsteht eine sehr kompakte Dämpfungseinrichtung mit ausgezeichneter Dämpfungseigenschaft.

Vorteilhaft ist es, wenn Drosselstellen mit verstellbarem Durchströmquerschnitt vorgesehen sind, so daß sich durch die Wahl des jeweiligen Durchströmquerschnittes der Dämpfungseffekt beeinflussen läßt. Zum Verstellen der Durchströmquerschnitte können auf einfache Weise in die vorhandenen Durchströmöffnungen verschiedene dimensionierte Buchsen, Durchlaßschrauben unterschiedlicher Bohrungsgrößen, aber auch Strömungsorgane mit betätigbaren Schieber- oder Ventileinsätzen Verwendung finden.

In der Zeichnung ist der Erfindungsgegenstand rein schematisch veranschaulicht, und zwar zeigen die Fig. 1 und 2 zwei Ausführungsbeispiele einer erfindungsgemäßen Hohlwelle jeweils im Axialschnitt, Fig. 3 die Hohlwelle nach Fig. 2 in teilgeschnittener Ansicht und Fig. 4 ein weiteres Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen Hohlwelle im Axialschnitt.

Eine Hohlwelle 1 weist einen Wellenmantel 2 aus wenigstens einer Schale 2a, 2b, 2c, 2d, 2e, 2f, 2g auf, die jeweils eine schraubenlinienförmige Anisotropie besitzt. Gemäß den Ausführungsbeispielen nach den Fig. 1 - 3 sind zwei bzw. drei Schalen 2a, 2b; 2c, 2d, 2e unter Freilassung jeweils eines Zwischenraumes 3; 4, 5 beiderends miteinander dicht, beispielsweise durch Klebungen 6, verbunden. Die Schalen 2a - 2e bestehen aus faserverstärktem Kunststoff, wobei die Verstärkungsfasern im wesentlichen entlang von Schraubenlinien verlaufen und es für jede Schale eine bevorzugte Schraubungsrichtung, also entweder eine linksdrehende oder rechtsdrehende Schraubungsrichtung S_L, S_R gibt. Die bevorzugten Schraubungsrichtungen benachbarter Schalen sind allerdings gegensinnig zueinander orientiert, so daß die Schraubenlinien der hintereinandergereihten Schalen abwechselnd links- oder rechtsdrehend verlaufen.

Aufgrund dieses Faserverlaufes ergibt sich eine schraubenlinienförmige Anisotropie für jede Schale und jede Schale wird bei einer Drehbelastung im Sinne der Schraubungsrichtung gewissermaßen zusammengedreht und dadurch radial zusammengedrückt, bei einer Drehbelastung entgegen der Schraubungsrichtung aber aufgedreht und radial aufgeweitet. Da benachbarte Schalen Fasern mit gegensinnig zueinander verlaufender Anisotropie aufweisen, werden die einzelnen Schalen bei Drehbelastung des Wellenmantels in Abhängigkeit ihrer Anisotropie aufgeweitet bzw. zusammengedrückt und die vorhandenen Zwischenräume 3; 4, 5 zwischen den einzelnen Schalen dadurch im Rhythmus der Schwingungsbelastung verengt bzw. aufgeweitet. Werden die als Hohlkammern ausgebildeten Zwischenräume 3; 4, 5 nun mit einer Dämpfungsflüssigkeit gefüllt und über Drosselstellen 7; 8 an einen Vorratsraum für Dämpfungsflüssigkeit angeschlossen, kommt es zu einer Pumpbewegung für die Dämpfungsflüssigkeit und die Flüssigkeit wird über die Drosselstellen 7; 8 vom jeweiligen Zwischenraum in den Vorratsraum gedrückt oder vom Vorratsraum in den Zwischenraum zurückgesaugt. Das Drosseln der Strömungsbewegung führt dabei zu einer wirkungsvollen Schwingungsdämpfung.

Beim Ausführungsbeispiel nach Fig. 1 umfaßt der Wellenmantel 2 zwei Schalen 2a, 2b, wobei der Zwischenraum 3 als Hohlkammer über eine die Drosselstelle bildende Radialbohrung 7 mit dem Hohlraum 9 der Hohlwelle 1 in Strömungsverbindung steht, welcher Hohlraum 9 als Vorratsraum für die Dämpfungsflüssigkeit dient. Dazu braucht dieser Hohlraum lediglich an den Stirnseiten mit geeigneten Abdeckungen 10 verschlossen zu werden, und die Hohlwelle ist als Dämpfer einsatzbereit. Zum Einfüllen der Dämpfungsflüssigkeit gibt es in der Außenschale 2a, eine Füllöffnung 11, die koaxial zur Radialbohrung 7 verläuft, so daß die Herstellung dieser Bohrungen keine Schwierigkeiten bereitet. Außerdem läßt sich dann durch die über einen entsprechenden Verschluß 12 verschließbare Füllöffnung 11 in der Radialbohrung 7 wahlweise eine eigene Drossel 13 einsetzen, die dann eine Änderung des Durchströmquerschnittes der Drosselstelle erlaubt.

Beim Ausführungsbeispiel nach den Fig. 2 und 3 sind drei Schalen 2c, 2d, 2e miteinander verklebt und die beiden Zwischenräume 4, 5, sind über die Drosselstellen bildende Durchströmöffnungen 8 in der mittleren Schale 2d miteinander strömungsverbunden. Dadurch können die Zwischenräume 4,5 sowohl als Hohlkammern als auch als Vorratsräume verwendet werden, da bei einer Schwingungsbelastung die 5 Zwischenräume 4, 5 abwechselnd verengt bzw. aufgeweitet werden und daher die aus dem sich verengenden Zwischenraum verdrängte Dämpfungsflüssigkeit im sich aufweitenden anderen Zwischenraum aufgenommen wird. Bei Schwingungsbelastung kommt es zu einem gegengleichen Atmen der Zwischenräume 4, 10 5 und die durch die Durchströmöffnung 8 als Drosselstelle hin- und herströmende Dämpfungsflüssigkeit bewirkt den gewünschten Dämpfungseffekt. Auch hier ist eine entsprechende Füllöffnung 11 vorgesehen, die das Befüllen der Zwischenräume 4, 5 und das Herstellen der Durchströmöffnungen 8 ermöglicht, wobei 15 in die Durchströmöffnung 8 wieder eine eigene Drossel 13 zur einfachen Beeinflussung der Dämpfungseigenschaften einsetzbar ist.

Gemäß dem Ausführungsbeispiel nach Fig. 4 wird die schraubenlinienförmige Anisotropie der Schalen nicht durch einen Werkstoff mit orthotropen Eigenschaften, dessen Orthotropiehauptachsen tangential zu 15 Schraubenlinien verlaufen, erreicht, sondern durch eine besondere formgebende Gestaltung der Schalen. Die dargestellte Hohlwelle 1 weist beispielsweise einen Wellenmantel aus nur einer Schale 2f, 2g auf, die schraubenlinienförmig sich erstreckende Nuten 14 (obere Hälfte) oder Rippen 15 (untere Hälfte) aufweist und dadurch die gewünschte Anisotropie besitzt. Der Hohlraum 9' der Welle dient hier als mit Dämpfungsflüssigkeit gefüllte Hohlkammer, die über eine nur angedeutete Verbindungsleitung 16 mit einem außerhalb 20 angeordneten, nicht dargestellten Vorratsraum in Strömungsverbindung steht. Eine Drehschwingungsbelastung führt wegen der Schalenanisotropie wiederum zu einer Atmungsbewegung, die Dämpfungsflüssigkeit durch eine Drosselstelle 17, beispielsweise die Anschlußbohrung für die Verbindungsleitung 16 in einer der 25 den Wellenhohlraum 9' abschließenden Abdeckungen 10, zwischen Hohlraum 9' und Vorratsraum hin- und herpumpt und eine Schwingungsdämpfung verursacht.

25

Patentansprüche

1. Hohlwelle (1), insbesondere für einen Schiffsantrieb, bestehend aus einem Wellenmantel (2) mit wenigstens einer schraubenlinienförmig ausgerichtete Elastizitätseigenschaften aufweisenden Schale (2a - 2g), die mindestens eine Hohlkammer (3; 4, 5; 9') umschließt, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Hohlkammer (3; 4, 5; 9') mit Dämpfungsflüssigkeit füllbar ist und über zumindest eine Drosselstelle (7; 8; 17) mit einem Vorratsraum (9) für die Dämpfungsflüssigkeit in Strömungsverbindung steht.
2. Hohlwelle nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Schalen (2a - 2e) in an sich bekannter Weise aus faserverstärktem Kunststoff bestehen, dessen entlang von Schraubenlinien verlegte Verstärkungsfasern eine bevorzugte Schraubungsrichtung aufweisen.
3. Hohlwelle nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Schalen (2f, 2g) in an sich bekannter Weise eine schraubenlinienförmige Oberflächenstruktur, beispielsweise schraubenlinienförmig verlaufende Nuten (14) oder Rippen (15), aufweisen.
4. Hohlwelle nach einem der Ansprüche 1 - 3, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Wellenmantel (2), wie an sich bekannt, wenigstens zwei unter Freilassung jeweils eines die Hohlkammer bildenden Zwischenraumes (3; 4, 5) beiderends miteinander dicht verbundene Schalen (2a - 2e) umfaßt, wobei die Elastizitätseigenschaften jeweils benachbarter Schalen gegensinnig zueinander orientiert sind.
5. Hohlwelle nach Anspruch 4, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Hohlraum (9) innerhalb des Wellenmantels (2) den Vorratsraum bildet und die Drosselstellen bildende Radialbohrungen (7) zwischen dem Hohlraum (9) und dem Zwischenraum (3) vorgesehen sind.
6. Hohlwelle nach Anspruch 4, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Wellenmantel (2) in an sich bekannter Weise zumindest aus drei Schalen (2c - 2e) besteht und die über die Drosselstellen bildende Durchstromöffnungen (8) miteinander verbundenen Zwischenräume (4, 5) wechselweise die Hohlkammern und Vorräume bilden.
7. Hohlwelle nach einem der Ansprüche 1 - 6, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Durchströmquerschnitt der Drosselstellen (7; 8; 17) verstellbar ist.

AT 404 580 B

Hiezu 1 Blatt Zeichnungen

5

10

15

20

25

30

35

40

45

50

55

