

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum
23. Dezember 2004 (23.12.2004)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer
WO 2004/111482 A1

(51) Internationale Patentklassifikation⁷: **F16D 33/16**

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP2004/004871

(22) Internationales Anmeldedatum:
7. Mai 2004 (07.05.2004)

(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:
103 27 154.6 13. Juni 2003 (13.06.2003) DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): **VOITH TURBO GMBH & CO. KG** [DE/DE];
Alexanderstrasse 2, 89522 Heidenheim (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): **HEIN, Hermann** [DE/DE]; Michael Haf Strasse 17, 74564 Craisheim

(DE). **FUCHS, Marco** [DE/DE]; Jagstheimer Weg 1, 74564 Craisheim (DE). **HOFFELD, Harald** [DE/DE]; Brunnenstrasse 41, 74564 Craisheim (DE).

(74) **Anwalt: WEITZEL & PARTNER**; Friedenstrasse 10, 89522 Heidenheim (DE).

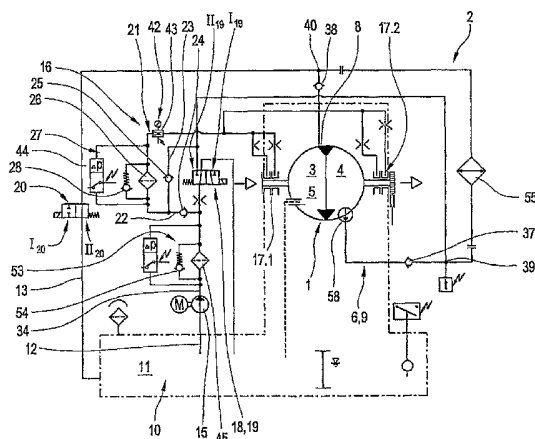
(81) **Bestimmungsstaaten** (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84) **Bestimmungsstaaten** (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW,

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) **Title:** METHOD FOR SUPPLYING BEARING COMPONENTS OF A HYDRODYNAMIC CLUTCH WITH LUBRICANT AND CORRESPONDING HYDRODYNAMIC CLUTCH

(54) **Bezeichnung:** VERFAHREN ZUR SCHMIERMITTELVERSORGUNG VON LAGERBAUEINHEITEN EINER HYDRODYNAMISCHEN KUPPLUNG UND HYDRODYNAMISCHEN KUPPLUNG



(57) **Abstract:** The invention relates to a method for supplying bearing components of a hydrodynamic clutch that comprises a primary wheel (3) and a secondary wheel (4) which jointly form a working space (5) fillable with a working fluid, and a working fluid system (2), comprising a direct circulation (9) linking at least one outlet (7) from the working space with an inlet into the working space, a working fluid source (10) and at least one fill line (12) via which the inlet is at least indirectly coupled with the working fluid source. At least one discharge line (13) at least indirectly links the outlet with the working fluid source. The fill line and the discharge line are coupled with the inlet and the outlet, respectively, via the direct circulation. A lubricant supply system (16) is coupled with the fill line which is supplied during all operational states with lubricant. At least in the fill mode the lubricant supply system is supplied via the fill line that can be coupled with the working fluid source. The invention is characterized in that in the functional state of direct circulation of the working fluid between outlet and inlet the lubricant supply system is supplied exclusively from the direct circulation. The invention also relates to a hydrodynamic clutch.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

WO 2004/111482 A1



GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

Veröffentlicht:

— mit internationalem Recherchenbericht

(57) Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Versorgung von Lagerbaueinheiten einer hydrodynamischen Kupplung mit einem Primärrad (3) und einem Sekundärrad (4), die miteinander einen mit Betriebsmittelbefüllbaren Arbeitsraum (5) bilden und mit einem Betriebsmittelsystem (2), umfassend einen wenigstens einen Auslass (7) aus dem Arbeitsraum mit einem Einlass in den Arbeitsraum verbindenden Direktumlauf (9), eine Betriebsmittelquelle (10) und mindestens eine Füllleitung (12) über die der Einlass wenigstens mittelbar mit der Betriebsmittelquelle koppelbar ist und mindestens eine Entleerleitung (13) über die der Auslass wenigstens mittelbar mit der Betriebsmittelquelle verbindbar ist, wobei die Füllleitung und die Entleerleitung über den Direktumlauf mit dem Einlass bzw. dem Auslass gekoppelt sind sowie ein Schmiermittelversorgungssystem (16), welches mit der Füllleitung koppelbar ist, die während aller Betriebszustände mit Schmiermittel versorgt wird, wobei wenigstens im Zustand Füllen die Versorgung des Schmiermittelversorgungssystems über die mit der Betriebsmittelquelle koppelbare Füllleitung erfolgt, dadurch gekennzeichnet, dass im Funktionszustand Direktumlauf des Betriebsmittels zwischen Auslass und Einlass die Versorgung des Schmiermittelversorgungssystems allein aus dem Direktumlauf erfolgt. Die Erfindung betrifft auch eine hydrodynamische Kupplung.

Verfahren zur Schmiermittelversorgung von
Lagerbaueinheiten einer hydrodynamischen Kupplung
und hydrodynamische Kupplung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Schmiermittelversorgung von Lagereinheiten einer hydrodynamischen Kupplung, im Einzelnen mit den Merkmalen aus dem Oberbegriff des Anspruches 1; ferner eine hydrodynamische Kupplung.

Hydrodynamische Kupplungen sind in einer Vielzahl von Ausführungen für unterschiedliche Anwendungszwecke vorbekannt. Zur Gewährleistung einer sicheren Funktionsweise sind diesen neben Leitungsverbindungen zum Zwecke des Befüllens und Entleerens des Arbeitsraumes weitere Funktionskreisläufe zugeordnet, die in ihrer Gesamtheit ein Betriebsmittelsystem bilden. Eine bekannte Ausführung einer hydrodynamischen Kupplung umfasst mindestens ein als Pumpenrad fungierendes Primärrad und ein als Turbinenrad fungierendes Sekundärrad, die miteinander einen torusförmigen Arbeitsraum bilden, in welchem das Betriebsmittel während des Betriebes der hydrodynamischen Kupplung umgewälzt wird. Der dabei entstehende Kreislauf wird als Arbeitskreislauf bezeichnet. Zum Zwecke der Kühlung des Betriebsmittels ist dem Arbeitskreislauf ein Kreislauf zugeordnet, welcher mit mindestens einem Einlass in den Arbeitsraum und einem Auslass aus dem Arbeitsraum verbunden ist und dem Direktumlauf von Betriebsmittel während des Betriebes der hydrodynamischen Kupplung vom Arbeitsraum nach außerhalb und wieder zum Arbeitsraum dient. Derartige Kupplungen werden daher auch als Kupplungen mit Direktumlauf bezeichnet. In diesem Kreislauf, welcher in der Regel als geschlossener Kreislauf ausgeführt ist, können dabei Kühleinrichtungen, beispielsweise in Form von Wärmetauschern oder Kühlern angeordnet sein. Dem Arbeitskreislauf, insbesondere dem torusförmigen Arbeitsraum ist des weiteren mindestens eine Versorgungsleitung zugeordnet, welche Betriebsmittel aus einem Behälter oder Tank in den Arbeitskreislauf einspeist. Diese Versorgungsleitung wird auch als

Füllleitung bezeichnet und ist dabei über den Kreislauf für den Direktumlauf unter Ausnutzung dieser Leitungsverbindung mit dem Arbeitskreislauf verbunden. Ferner mit dem Arbeitskreislauf gekoppelt ist mindestens eine Leitung zum Zwecke der Entleerung. Vorzugsweise ist diese Leitung mit dem Kreislauf für den Direktumlauf unter Ausnutzung eines Teiles der Leitungsverbindungen des Kreislaufes für den Direktumlauf verbunden. Zusätzlich sind Verbindungsleitungen zwischen dem Behälter oder Tank und den einzelnen Lagerstellen der hydrodynamischen Kupplung zur Versorgung mit Schmiermittel vorgesehen, welche ein sogenanntes Schmiermittelversorgungssystem bilden. Vorzugsweise ist dabei das Schmiermittelversorgungssystem an die Füllleitung gekoppelt. Um während des Betriebes der hydrodynamischen Kupplung einen optimalen Kühlvorgang zu gewährleisten oder den Füllungsgrad zu beeinflussen, d.h. eine Führung von Betriebsmittel aus dem Arbeitskreislauf über einen externen Kreislauf in Form des Direktumlaufs wieder zum Arbeitskreislauf ist es erforderlich, dass in diesem Zustand kein zusätzliches Betriebsmittel angesaugt wird. Zu diesem Zweck sind in der Füllleitung Mittel zur Unterbrechung der Verbindung zwischen dem Tank und dem Arbeitskreislauf, im einfachsten Fall in Form einer Ventileinrichtung mit zwei Schaltstellungen vorgesehen. Die Anbindung erfolgt in Strömungsrichtung des Betriebsmittels vom Tank zum Arbeitskreislauf zwischen Tank und Arbeitskreislauf vor den Mitteln zur Unterbrechung der Verbindung zwischen Tank und Arbeitskreislauf. Ferner ist eine Filtereinrichtung vorgesehen, die sicherstellt, dass in allen Betriebszuständen - Füllen, Entleeren und Direktumlauf im Nennbetrieb sowie bei Teilfüllung und eventuell bei Umlaufkühlung - immer ausreichend gefiltertes Öl an den Lagerstellen zur Verfügung gestellt wird. Ein wesentlicher Nachteil dieser Ausführung besteht jedoch darin, dass ein Teil des in diesen Zuständen für die eigentliche Lagerschmierung vorgesehenen Betriebsmittels in Form von Öl in den Arbeitskreislauf der hydrodynamischen Kupplung gelangt, was zu einer ungewünschten Beeinflussung, insbesondere Veränderung des Füllungsgrades führt. Für den Einsatz hydrodynamischer Kupplungen zum Zwecke der Drehzahlregelung einer Arbeitsmaschine ist es dann zwingend erforderlich, den Füllungsgrad über ein getaktetes Entleerventil nach beziehungsweise einzuregulieren.

Dies stellt jedoch gerade für Kupplungen, die einen Direktumlauf nutzen und die Füll- und Entleerverluste dem Arbeitskreislauf über die Füllleitung wieder zuführen eine Störgröße dar. Ein Ausgleich kann nur über sehr hohe Taktzahlen der Ventileinrichtungen erfolgen. Dies führt jedoch wiederum zu einer erheblichen Reduzierung der Ventillebensdauer und damit der Verfügbarkeit, d.h. der möglichen Betriebsdauer des gesamten Systems. Ferner ist der steuerungstechnische Aufwand für derartige Ausführungen enorm hoch.

Der Erfindung lag daher die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zur Versorgung der Lagereinheiten einer hydrodynamischen Kupplung mit Schmiermittel derart weiterzuentwickeln; dass der Füllungsgrad der hydrodynamischen Kupplung und damit dessen Betriebsweise nicht oder nur unmerklich beeinflusst wird. Die konstruktive Ausführung soll sich dabei durch ein hohes Maß an Sicherheit bei der Gewährleistung der Funktion der hydrodynamischen Kupplung, insbesondere der einzelnen Betriebsphasen sowie eine verlängerte Lebensdauer der einzelnen Komponenten und einen geringen Steuer- und Regelungsaufwand auszeichnen.

Die erfindungsgemäße Lösung ist durch die Merkmale der Ansprüche 1 und 4 charakterisiert. Vorteilhafte Ausgestaltungen sind in den Unteransprüchen wiedergegeben.

Erfindungsgemäß erfolgt die Versorgung der Lagereinheiten einer hydrodynamischen Kupplung, umfassend mindestens ein als Pumpenrad fungierendes Primärrad und ein als Turbinenrad fungierendes Sekundärrad, die miteinander einen torusförmigen Arbeitsraum zur Führung eines während des Betriebes sich einstellenden Arbeitskreislauf bilden, neben der Speisung über die Füllleitung in den Zuständen der Unterbrechung des Betriebsmittelflusses zwischen Betriebsmittelbehälter und Einlass bzw. Direktumlauf über einen, ohnehin während des Betriebes vorhandenen Kreislauf zur Realisierung der Führung beziehungsweise des Umlaufs von Betriebsmittel während des Betriebes außerhalb des Arbeitskreislaufes in Form eines sogenannten Direktumlaufs. Dies bedeutet, dass die Versorgung der Lagereinheiten mit Schmiermittel aus dem

Direktumlauf realisiert wird. Dieser Kreislauf ist dabei in der Regel als geschlossener Kreislauf ausgeführt und verbindet mindestens einen Einlass mit einem Auslass aus der hydrodynamischen Kupplung, insbesondere dem torusförmigen Arbeitsraum. Die Begriffe „Einlass“ und „Auslass“ sind dabei funktional und nicht zwangsläufig nur als konstruktive Meile zu verstehen. Diese sind in der Regel am Innumfang des Torus in der Wand des oder der Schaufelräder eingearbeitet und über entsprechende Kanäle in der Wand der Schaufelräder mit den externen Leitungsteilen, d.h. in außerhalb des torusförmigen Arbeitsraumes zur Führung des Betriebsmittels im Direktumlauf vorgesehenen Leitungen oder Kanälen verbunden. Des Weiteren ist der hydrodynamischen Kupplung, insbesondere dem torusförmigen Arbeitsraum wenigstens eine Füllleitung zugeordnet, die mit dem Kreislauf in Form des Direktumlaufs verbunden ist und über den Kreislauf für den Direktumlauf mit mindestens einem Einlass zum Arbeitsraum der hydrodynamischen Kupplung gekoppelt ist. Der Kreislauf für den Direktumlauf stellt unter Einbindung des Arbeitskreislaufes einen geschlossenen Kreislauf dar. Die Anbindung der Füllleitung an den Direktumlauf erfolgt dabei zwischen dem Auslass und dem Einlass.

Unter Füllleitung wird dabei die Leitung verstanden, die die Betriebsmittelquelle mit dem Direktumlauf verbindet, d. h. bis zur Knotenstelle.

An die Füllleitung ist ein Schmiermittelversorgungssystem angeschlossen, welches mindestens die Lagereinheiten der hydrodynamischen Kupplung, insbesondere von Pumpenrad und Turbinenrad bzw. der mit diesen drehfest gekoppelten Elementen mit Schmiermittel versorgt. Das Schmiermittelversorgungssystem wird bei Entkopplung der Füllleitung vom Arbeitsraum über den Kreislauf zum direkten Umlauf von Betriebsmittel außerhalb der hydrodynamischen Kupplung, insbesondere außerhalb des Arbeitsraumes gespeist, während bei Kopplung der Füllleitung an den Direktumlauf und damit mindestens einem Einlass zum Arbeitsraum über den Kreislauf für den

Direktumlauf die Versorgung mit Schmiermittel unter Ausnutzung der jeweils gleichen Betriebsmittelversorgungsquelle realisiert wird.

Die Erfinder haben erkannt, dass in den Betriebszuständen Füllen, Entleeren sowie Umlaufkühlung bei Führung des Betriebsmittels im Direktumlauf aus dem Arbeitsraum der hydrodynamischen Kupplung eventuell über eine entsprechende Kühleinrichtung und wieder zurück zum Arbeitsraum der hydrodynamischen Kupplung die Entnahme von Betriebsmittel aus dem Kreislauf zur Realisierung eines Direktumlaufs vom Arbeitsraum außerhalb der Kupplung zurück zum Arbeitsraum und die damit verbundenen Betriebsmittelverluste für den Betrieb der hydrodynamischen Kupplung beziehungsweise die Funktion in diesen Betriebszuständen zum Zwecke der Lagerschmierung keine Rolle spielen. Die Lagerschmierung wird dabei aufgrund der im System zur Realisierung der Funktionsweise der hydrodynamischen Kupplung ohnehin vorhandenen Energie realisiert, d.h., es ist keine zusätzliche Einrichtung zur Bereitstellung von Schmiermittel für die Lagereinheiten erforderlich.

Unter einem weiteren Aspekt der Erfindung wird die im Direktumlauf geführte Betriebsmittelmenge bzw. das sich dort einstellende Druckniveau oder eine dieses wenigstens mittelbar charakterisierende Größe überwacht, wobei die Überwachung fortlaufend, in Zeitintervallen oder aber bei Bedarf erfolgen kann und bei Unterschreitung eines bestimmten Mindestniveaus eine Neueinspeisung von Betriebsmittel in den Arbeitskreislauf der hydrodynamischen Kupplung durch Kopplung der Füllleitung mit dem Arbeitskreislauf realisiert wird. Dadurch kann die Gesamtbetriebsdauer der Füllpumpe erheblich verringert werden, da diese nur bei tatsächlichem Erfordernis betrieben werden muss, was wiederum zu einer Erhöhung der Lebensdauer des Gesamtsystems beiträgt.

Gemäß einer Weiterentwicklung sind Mittel vorgesehen, welche während des Füllvorganges des torusförmigen Arbeitsraumes der hydrodynamischen Kupplung einen Übertritt von Betriebsmittel aus der Füllleitung in das Schmiermittelsystem erst bei Erreichen eines bestimmten Druckes im System, d.h. im Arbeitskreislauf

und dem mit diesem gekoppelten Direktumlauf ermöglichen. Dies führt insbesondere während des Anfahrvorganges der hydrodynamischen Kupplung dazu, dass das eigentlich für die Lagereinheiten vorgesehene Schmiermittel in den Arbeitskreislauf der hydrodynamischen Kupplung gelangt solange der Druck im Direktumlauf geringer ist als das Druckniveau der Füllpumpe, was sich in einer schnelleren Befüllung der hydrodynamischen Kupplung und damit einer Verbesserung des Übertragungsverhaltens im Antriebsstrang niederschlägt.

Konstruktiv ist die hydrodynamische Kupplung, umfassend mindestens ein als Turbinenrad fungierendes Primärrad und ein als Turbinenrad fungierendes Sekundärrad, die miteinander einen torusförmigen Arbeitsraum bilden, in welchem während des Betriebes Betriebsmittel unter Bildung eines Arbeitskreislaufes umgewälzt wird, mit einem Betriebsmittelsystem ausgebildet, welches mindestens einen Kreislauf zur Führung von Betriebsmittel aus dem Arbeitsraum zum Zwecke der Kühlung während des Betriebes und der Wiedierzufuhr zum Arbeitsraum in Form eines sogenannten Direktumlaufs umfasst. Das Betriebsmittelsystem umfasst des weiteren mindestens eine sogenannte Füllleitung, welche eine Betriebsmittelquelle mit dem Arbeitskreislauf, d.h. dem torusförmigen Arbeitsraum beziehungsweise einem Einlass in den torusförmigen Arbeitsraum verbindet. Diese Füllleitung ist dabei vorzugsweise mit dem Kreislauf für den Direktumlauf gekoppelt, wobei die Befüllung unter Ausnutzung von Leitungen des Direktumlaufs erfolgt. Der Begriff „Leitung“ ist auch hier nur funktional zu verstehen, so dass neben rohr- oder schlauchförmigen Elementen auch in Wände eingearbeitete Kanäle unter diesen subsumiert werden. Um während des Betriebes, bei welchem zur Steuerung des Füllungsgrades und / oder zum Zwecke der Kühlung ein Umlauf von Betriebsmittel aus dem Arbeitsraum zum Arbeitsraum durch externe Führung außerhalb des torusförmigen Arbeitsraumes gewünscht wird, eine stabile Arbeitsweise zu gewährleisten ohne dass zusätzliches Betriebsmittel eingesaugt wird, sind Mittel zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung zwischen Betriebsmittelquelle und Einlass bzw. Direktumlauf vorgesehen. Diese fungieren als Mittel zur wahlweisen Kopplung und Entkopplung der Füllleitung mit dem Arbeitsraum und umfassen im einfachsten Fall eine

Ventileinrichtung mit wenigstens zwei Schaltstellungen. An die Füllleitung angeschlossen ist des weiteren erfindungsgemäß das Schmiermittelversorgungssystem, welches der Versorgung der einzelnen Lagerstellen mit Schmiermittel dient. Zur Realisierung der Versorgung der Lagereinheiten mit Schmiermittel aus dem Direktumlauf bestehen für die konkrete Ausgestaltung und Anbindung des Schmiermittelsystems an die Füllleitung und den Direktumlauf mehrere Möglichkeiten.

Gemäß einer ersten erfindungsgemäßen Ausgestaltung umfasst das Schmiermittelversorgungssystem eine erste Verbindungsleitung zwischen der Füllleitung und der Hauptschmiermittelleitung zu den einzelnen Lagereinheiten, wobei die Strömungsrichtung durch eine Ventileinrichtung, welche den Durchfluss in eine Richtung sperrt, vorzugsweise in Form eines Rückschlagventils, bestimmt wird. Die Anbindung der ersten Verbindungsleitung erfolgt in Strömungsrichtung zwischen Betriebsmittelquelle und Arbeitsraum vor den Mitteln zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung bzw. zur wahlweisen Kopplung und / oder Entkopplung der Füllleitung vom Arbeitskreislauf und dem Kreislauf für den Direktumlauf. Die erste Verbindungsleitung kann auch Bestandteil der Hauptschmiermittelleitung sein. Des weiteren ist eine zweite Verbindungsleitung vorgesehen, welche den Direktumlauf mit dem Schmiermittelversorgungssystem verbindet und ebenfalls an der Füllleitung angeschlossen ist, wobei der Anschluss hinter den Mitteln zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung bzw. zur wahlweisen Kopplung und / oder Entkopplung der Füllleitung vom Arbeitskreislauf und vom Kreislauf für den Betriebsmittelumlauf erfolgt. Die Anbindung der zweiten Verbindungsleitung erfolgt an die erste Verbindungsleitung in Strömungsrichtung des Betriebsmittels hinter dem ersten Rückschlagventil. Auch in der zweiten Verbindungsleitung ist eine Ventileinrichtung vorgesehen, die den Durchfluss in eine Richtung sperrt, vorzugsweise in Form eines sogenannten Rückschlagventils. Dabei sind die beiden Rückschlagventile – erstes Rückschlagventil und zweites Rückschlagventil – derart ausgeführt, dass jeweils nur die Fließrichtungen in Richtung des Knotenpunktes, d.h. der Anbindung der zweiten an die erste

Verbindungsleitung, freigegeben werden. Mit dieser Lösung wird gewährleistet, dass bei Entkopplung der Füllleitung vom Arbeitskreislauf und dem Direktumlauf, beispielsweise im Falle des Entleervorganges oder auch Führung von Betriebsmittel aus dem torusförmigen Arbeitsraum im Direktumlauf wieder zum torusförmigen Arbeitsraum die Versorgung der einzelnen Lagereinheiten über das Schmiermittelsystem aus dem außerhalb des torusförmigen Arbeitsraumes geführten Teiles des Betriebsmittels, d.h. dem Direktumlauf erfolgt. Das Schmiermittelversorgungssystem wird somit Bestandteil des Betriebsmittelsystems. Das Betriebsmittel wird zu diesem Zweck über die zweite Verbindungsleitung in die erste Verbindungsleitung eingespeist und kann aufgrund der Anordnung des Rückschlagventils nicht in Richtung der Betriebsmittelquelle zurückfließen, sondern wird zwangsläufig den einzelnen Lagerstellen zugeführt. Zusätzlich besteht die Möglichkeit, dass in diesem Fall in der vom Direktumlauf entkoppelten Füllleitung eine Fördereinrichtung vorgesehen wird, welche zusätzlich noch Betriebsmittel in das Schmiermittelversorgungssystem einspeist, wobei die Einspeisung über die erste Verbindungsleitung erfolgt. Dies ist jedoch nicht zwingend erforderlich, weshalb auch auf die Betätigung der Füll- bzw. Betriebsmittelumwälzpumpe in diesem Fall verzichtet werden kann, insbesondere bei Speisung aus einem Betriebsmitteltank, welcher in Schwerkraftrichtung oberhalb der eigentlich zu versorgenden Lagereinheiten angeordnet ist. Im anderen Fall, d.h. bei Ankopplung der Füllleitung an den Kreislauf für den Direktumlauf und damit den Arbeitskreislauf wird ein Teil des über die Füllleitung zugeführten Betriebsmittels für die Schmierung der Lagereinheiten über die erste Verbindungsleitung für das Schmiermittelversorgungssystem abgezweigt, wobei dies erst zu einem Zeitpunkt erfolgt, wenn der Druck im Kreislauf für den Direktumlauf gleich oder größer ist als der Druck an der Fördereinrichtung.

Unter einem weiteren Aspekt der Erfindung sind bei der Lösung gemäß dem ersten Lösungsansatz in der ersten Verbindungsleitung Mittel zur Reinigung des Betriebsmittels vorgesehen, beispielsweise in Form von Filtereinrichtungen. Die Filtereinrichtung ist dabei derart platziert, diese hinter der Anbindung der zweiten Verbindungsleitung angeordnet ist.

Gemäß einem weiteren zweiten Lösungsansatz werden die Mittel zur Realisierung der Versorgung des Schmiermittelversorgungssystems bei entkoppelter Füllleitung aus dem Direktumlauf von einer Druckbegrenzungseinrichtung und einer Ventileinrichtung, welche den Durchfluss in eine Richtung sperrt, gebildet. Das Druckbegrenzungsventil ist dabei fremdgesteuert. Ein Vorteil besteht dabei darin, dass ein zusätzlicher ÖlfILTER mit Druckschalter zur Gewährleistung der sicheren Betriebsweise entfallen kann. Des Weiteren besteht die Möglichkeit des Abschaltens der Fördereinrichtung. Das Druckniveau selbst ist kaum höher als gegenüber der Ausführung gemäß dem Stand der Technik.

Die Lösungen gemäß dem ersten und zweiten Lösungsansatz nutzen Teile der Füllleitung, insbesondere zwischen den Mitteln zur Realisierung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses zum Arbeitsraum in der Regel eine Ventileinrichtung und der Kopplung der Füllleitung mit dem Direktumlauf zur Entnahme von Betriebsmittel aus dem Direktumlauf. Unter Füllleitung wird die Leitung verstanden, die sich von der Betriebsmittelquelle bis zum Direktumlauf erstreckt. Demgegenüber wird bei einer Ausführung gemäß dem dritten Lösungsansatz für die Entnahme aus dem Direktumlauf kein Teil der Füllleitung genutzt. Dazu ist eine separate Verbindungsleitung zwischen der Hauptschmiermittelleitung und dem Direktumlauf vorgesehen. Die erste Verbindungsleitung ist analog den zwei vorher genannten Lösungsansätzen vorgesehen. Allerdings besteht hier keine ständige Verbindung sondern sowohl die erste als auch die zweite Verbindungsleitung sind mit der Hauptschmiermittelleitung verbindbar. Die Mittel zur Gewährleistung der Entnahme von Betriebsmittel aus dem Kreislauf für den Direktumlauf zum Zwecke der Schmierung von Lagereinheiten durch Einspeisung in das Schmiermittelversorgungssystem dazu eine mittels Steuerdruck angesteuerte Ventileinrichtung. Diese ist zwischen den beiden Verbindungsleitungen und der Hauptschmiermittelleitung angeordnet und vorzugsweise als 3/2-Wegeventil ausgeführt. Das Schmiermittelversorgungssystem umfasst somit wiederum mindestens eine Hauptschmiermittelversorgungsleitung, welche wenigstens

mittelbar, vorzugsweise jedoch direkt an die Füllleitung koppelbar ist und mit den zu schmierenden Lagerstellen über weitere Leitungen in Verbindung steht. Die Anbindung dieser über die erste Verbindungsleitung erfolgt in Durchflussrichtung von der Betriebsmittelquelle zum torusförmigen Arbeitsraum vor den Mitteln zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelstromes in der Füllleitung bzw. zur Kopplung beziehungsweise Entkopplung der Füllleitung mit dem Kreislauf für den Betriebsmittelumlauf und damit der Füllleitung zum Arbeitsraum. Im Füllzustand befindet sich die Ventileinrichtung der Mittel zur Gewährleistung der Entnahme von Betriebsmittel aus dem Kreislauf für den Direktumlauf in einer Schaltstellung, die eine Verbindung zwischen Betriebsmittelquelle und Direktumlauf gewährleistet. Ferner befinden sich die Mittel zur Kopplung und Entkoppelung ebenfalls in einer Schaltstellung, die eine Ankoppelung der Füllleitung an den Direktumlauf ermöglichen. Die Mittel zur Kopplung oder Entkoppelung der Entleerleitung vom Direktumlauf unterbrechen in diesem Zustand den Betriebsmittelfluss vom Direktumlauf zur Betriebsmittelquelle. Der Füllvorgang erfolgt in diesem Zustand vor allem über die Verbindungsleitung zwischen Direktumlauf und Füllleitung. Dies bedeutet, dass solange der sich im Direktumlauf einstellende Druck geringer ist als das Druckniveau der Füllpumpe dem Schmiermittelversorgungssystem kein Schmiermittel zugeführt wird und das gesamte Betriebsmittel, einschließlich des für das Schmiermittelsystem beabsichtigten Teils vorrangig der Kupplung zugeführt wird. Erst bei Erreichen der Druckgleichheit wird auch das Schmiermittelsystem versorgt. Dieses Vorgehen ermöglicht eine rasche Füllung der Kupplung und damit Bereitstellung der Betriebsbereitschaft. Im Funktionszustand der Umlaufkühlung ist zusätzlich die Verbindung zwischen Direktumlauf und Betriebsmittelquelle über die Entleerleitung freigeschaltet. Auch hier erfolgt die Bereitstellung des Betriebsmittels im wesentlichen über die Füllleitung.

Im Zustand des Direktumlaufs sind sowohl die Füllleitung als auch die Entleerleitung vom Direktumlauf und damit der hydrodynamischen Kupplung entkoppelt. Dies bedeutet, dass beide Ventileinrichtungen in der Füllleitung in die Schaltstellung verbracht werden, in der der Durchfluss in der Füllleitung von der Betriebsmittelquelle abgekoppelt ist. In diesem Fall ist dann auch das

Schmiermittelversorgungssystem von der Betriebsmittelquelle entkoppelt. Dabei erfolgt vorzugsweise die Ansteuerung der Mittel zur Gewährleistung der Abzweigung von Betriebsmittel aus dem Direktumlauf in Abhängigkeit der sich im Direktumlauf einstellenden Druckverhältnisse. Es ergeben sich bei dieser Lösung die gleichen Vorteile wie bei den anderen beiden Lösungsansätzen.

Bei allen Lösungen können ferner weitere Aggregate in den Kreisläufen angeordnet sein, beispielsweise Kühleinrichtungen. Vorzugsweise sind diese im Direktumlauf angeordnet. Des Weiteren erfolgt bei allen vorzugsweise der Ablauf aus dem Schmiermittelsystem in das Gehäuse der Kupplung, so daß diese Betriebsmittelmenge über Fördereinrichtungen und eine die Staudruckpumpe dem Direktumlauf zuführbar ist. Damit kann eine Umlaufschmierung realisiert werden.

Die erfindungsgemäße Lösung wird nachfolgend anhand von Figuren erläutert. Darin ist im Einzelnen folgendes dargestellt:

- Figur 1 verdeutlicht in schematisch vereinfachter Darstellung anhand einer hydrodynamischen Kupplung mit Betriebsmittelsystem den Grundaufbau des Betriebsmittelsystems und der Integration des Schmiermittelversorgungssystems für die Lagereinheiten im Betriebsmittelsystem gemäß einem ersten Lösungsansatz;
- Figur 2 verdeutlicht in schematisch vereinfachter Darstellung anhand einer hydrodynamischen Kupplung mit Betriebsmittelsystem den Grundaufbau des Betriebsmittelsystems und der Integration des Schmiermittelversorgungssystems für die Lagereinheiten im Betriebsmittelsystem gemäß einem zweiten Lösungsansatz;
- Figur 3 verdeutlicht in schematisch vereinfachter Darstellung anhand einer hydrodynamischen Kupplung mit Betriebsmittelsystem den Grundaufbau des Betriebsmittelsystems und der Integration des

Schmiermittelversorgungssystem für die Lagereinheiten im Betriebsmittelsystem gemäß einem dritten Lösungsansatz.

Die Figur 1 verdeutlicht in schematisch vereinfachter Darstellung eine hydrodynamische Kupplung 1 mit einem Betriebsmittelsystem 2 zur Versorgung der hydrodynamischen Kupplung 1 mit Betriebsmittel und Führung von Betriebsmittel. Die hydrodynamische Kupplung 1 umfasst mindestens ein als Pumpenrad fungierendes Primärrad 3 und ein als Turbinenrad fungierendes Sekundärrad 4, die miteinander einen mit Betriebsmittel befüllbaren, vorzugsweise torusförmigen Arbeitsraum 5, bilden. Dem sich im Arbeitsraum 5 einstellenden Arbeitskreislauf ist ein externer Kreislauf 6 zugeordnet, welcher mindestens einen Auslass 7 aus dem torusförmigen Arbeitsraum mit mindestens einem Einlass 8 in den torusförmigen Arbeitsraum verbindet. Dieser externe Kreislauf 6 wird auch als Direktumlauf 9 bezeichnet und kann für sich allein als geschlossener Kreislauf angesehen werden. Der Direktumlauf 9 dient der Führung von Betriebsmittel vom zum torusförmigen Arbeitsraum 5 während des Betriebes. Das Betriebsmittel kann dabei einer Kühlung unterworfen werden und ferner unter Umständen einer Reinigung, wobei in diesem Fall beispielsweise eine Kühleinrichtung 55 in diesem vorgesehen ist. Der Direktumlauf 9 wird dabei ferner genutzt, um Füllungsgradvariationen vornehmen zu können, indem die Durchflussmenge im Direktumlauf variiert wird. Das Betriebsmittelsystem 2 umfasst des weiteren eine Betriebsmittelquelle 10, welche beispielsweise in Form eines Behälters oder Tankes 11 ausgebildet ist. Die Betriebsmittelquelle 10 ist über mindestens eine Füllleitung 12 mit dem torusförmigen Arbeitsraum 5, insbesondere einem Einlass 8 in den torusförmigen Arbeitsraum 5 wenigstens mittelbar gekoppelt. Die Kopplung erfolgt dabei über den Direktumlauf 9 bzw. die diesen charakterisierenden Leitungen und Kanäle. Ferner ist zum Zwecke der Entleerung mindestens eine Entleerleitung 13 vorgesehen, welche mindestens einen Auslass 7 mit der Betriebsmittelquelle 10 in Form des Behälters 11 wenigstens mittelbar verbindet. Die Verbindung zwischen der Betriebsmittelquelle 10 und dem Einlass 8 erfolgt dabei über die Anbindung der Füllleitung 12 an den Direktumlauf 9 in Strömungsrichtung betrachtet hinter dem Auslass 7 und vor dem Einlass 8. Zur

Vermeidung eines Einströmens von Betriebsmittel in den Auslass 7 ist der Anbindung der Füllleitung 12 an den Direktumlauf 9 in Strömungsrichtung vom Auslass 7 zum Einlass 8 betrachtet ein Rückschlagventil 37 im Direktumlauf 9 vorgeschaltet. Dieses sperrt die Strömungsrichtung von der Anbindung der Füllleitung 12 an den Direktumlauf 9 in Richtung Auslass 7. Die Kopplung der Entleerleitung 13 mit mindestens einem Auslass 7 erfolgt dabei durch Anbindung der Entleerleitung 13 an den Direktumlauf 9. Dabei erfolgt in Strömungsrichtung zwischen dem Auslass 7 und dem Einlass 8 betrachtet die Kopplung der Entleerleitung 13 mit dem Direktumlauf 9 hinter der Anbindung der Füllleitung 12 an den Direktumlauf 9. Zur Vermeidung eines Abströmens von Betriebsmittel über den Einlass 8 ist diesem in Strömungsrichtung vom Auslass 7 zum Einlass 8 hinter der Anbindung der Entleerleitung 13 ein Rückschlagventil 38 angeordnet. In Abhängigkeit der Anordnung des Betriebsmittelbehälters 11 beziehungsweise der Betriebsmittelquelle 10 ist in der Füllleitung 12 eine Fördereinrichtung 15 in Form einer Pumpe erforderlich. Lediglich bei Anordnung der Betriebsmittelquelle 10 oberhalb des Arbeitskreislaufes beziehungsweise Arbeitsraumes 5 in Schwerkraftrichtung betrachtet kann auf eine derartige Fördereinrichtung 15 unter Umständen verzichtet werden.

Der Kupplung 1 ist ferner ein Schmiermittelversorgungssystem 16 für die Lagereinheiten 17 zur Lagerung der hydrodynamischen Kupplung, insbesondere der Lagereinheiten 17.1 zur Lagerung des Primärrades 3 und 17.2 zur Lagerung des Sekundärrades 4 zugeordnet. Das Schmiermittelversorgungssystem 16 ist an das Betriebsmittelsystem 2 und in entsprechender Weise an die einzelnen Leitungen beziehungsweise Kanäle zur Führung des Betriebsmittels zur Entnahme von Schmiermittel gekoppelt. Die Anbindung erfolgt dabei über die Füllleitung 12.

Die Verbindung zwischen der Betriebsmittelquelle 10 und dem Einlass 8, d.h. der Füllleitung 12 und dem Einlass 8 ist unterbrechbar. Dazu sind entsprechende Mittel 18 zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses zwischen der Betriebsmittelquelle 10 und dem Einlass 8, insbesondere der

Anbindung der Füllleitung 12 an den Direktumlauf 9, d.h. der Knotenstelle 39 vorgesehen. Diese Mittel dienen der Kopplung oder Entkopplung der Füllleitung 12 vom Direktumlauf 9 und umfassen in der Regel eine Ventileinrichtung 19, welche im dargestellten Fall als 3/2-Wegeventil ausgeführt ist. Die Ventileinrichtung 19 umfasst somit mindestens zwei Schaltstellungen eine erste Schaltstellung I_{19} und eine zweite Schaltstellung II_{19} . Dies gilt in Analogie auch für die Verbindung zwischen dem Auslass 7 und der Betriebsmittelquelle. Diese erfolgt über den Direktumlauf 9. Dazu ist in der Entleerleitung 13 beziehungsweise hinter der Knotenstelle 40 zur Anbindung der Entleerleitung 13 an den Direktumlauf 9 ebenfalls eine Ventileinrichtung 20 vorgesehen, die ebenfalls mindestens zwei Schaltstellungen umfasst eine erste Schaltstellung I_{20} und eine zweite Schaltstellung II_{20} . Diese Ventileinrichtung 20 ist dabei als 2/2-Wegeventil ausgebildet. Durch die Einstellung der Schaltstellungen der Ventileinrichtungen 19 und 20 können verschiedene Funktionszustände der Kupplung 1 realisiert werden. Der Füllvorgang ist dabei dadurch charakterisiert, dass die Ventileinrichtung 19 in der Füllleitung 12 in der ersten Schaltstellung I_{19} eine Verbindung zwischen Betriebsmittelquelle 10 und Direktumlauf 9 und damit den Betriebsmittelfluss in dieser Richtung freigibt. In diesem Fall befindet sich die zweite Ventileinrichtung 20 ebenfalls in ihrer ersten Funktionsstellung I_{20} , welche durch eine Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Entleerleitung 13 und damit eine Entkopplung von der Betriebsmittelquelle 10 charakterisiert ist. Das Betriebsmittel wird dabei über die Fördereinrichtung in Form einer Füll- bzw. Betriebsmittelumwälzpumpe 15 in den hydrodynamischen Kreislauf, insbesondere den Arbeitsraum 5 und den sich dort einstellenden hydrodynamischen Kreislauf gepumpt. Im Anfahrbereich, d.h. dem Betriebsbereich, der durch einen geringeren Druck im Direktumlauf als das Druckniveau der Füllpumpe 15 charakterisiert ist, gelangt das Betriebsmittel über die Füllleitung 12 in die Kupplung. Nur in diesem Betriebszustand kann Betriebsmittel aus dem Schmiermittelversorgungssystem 16 in die Kupplung gelangen. Damit wird in vorteilhafter Weise ein schneller Füllvorgang gewährleistet.

Während des Betriebes der hydrodynamischen Kupplung 1 stellt sich selbsttätig entsprechend den Verhältnissen im Arbeitsraum 5 im Direktumlauf 9 ein Kreislauf ein, welcher Betriebsmittel aus dem Arbeitsraum 5 nach Führung außerhalb wieder in den Arbeitsraum 5 führt. Zur Realisierung einer optimalen Kühlung wird das Betriebsmittel während des Betriebes einer sogenannten Umlaufkühlung unterzogen. Zu diesem Zweck wird das aus dem Arbeitsraum 5 über den mindestens einen Auslass 7 geführte Betriebsmittel über einen Teil der Leitungen des Direktumlaufs 9 geführt und über die Entleerleitung in der Schaltstellung II₂₀ der Ventileinrichtung 20 dem Betriebsmittelbehälter 11 zugeführt. In diesem kann es einer Kühlung unterzogen werden. Ferner wird das dem torusförmigen Arbeitsraum 5 vorhandenen Kreislauf somit entzogene Betriebsmittel über die Füllleitung 12 nachgespeist. In diesem Fall befindet sich die Ventileinrichtung 19 in der ersten Schaltstellung I₁₉. Es ergibt sich somit neben dem Direktumlauf 9 ein weiterer Betriebsmittelkreislauf, bei welchem ein Teil des Betriebsmittels aus dem Direktumlauf 9 entnommen wird und neu zugeführt. Der Direktumlauf 9 bildet in diesem Funktionszustand für einen Teil des Betriebsmittels eine Art Bypass zum Betriebsmittelbehälter 11.

Zum Zwecke der Entleerung befindet sich die erste Ventileinrichtung 19 in der zweiten Schaltstellung II₁₉. In diesem Fall fördert die Förderpumpe vom Betriebsmittelbehälter 11 unter Umgehung der Kupplung 1, insbesondere des Arbeitskreislaufes in dem Betriebsmittelbehälter 11. Die Ventileinrichtung 20 befindet sich in der zweiten Ventilstellung II₂₀, in welcher der Durchfluss in der Entleerleitung 13 vom Auslass 7, insbesondere dem Direktumlauf 9 zum Behälter 11 gewährleistet ist.

Um in allen Betriebszuständen eine ausreichende Lagerschmierung zu gewährleisten, ist das Schmiermittelversorgungssystem 16 in entsprechender Weise in das Betriebsmittelsystem 2 integriert und an die Füllleitung 12 angebunden. Um jedoch alle Funktionszustände abzudecken erfolgt die Anbindung auch an die Leitungen bzw. mindestens eine Leitung des Direktumlaufs 9. Im dargestellten Fall erfolgt neben der Anbindung mindestens

einer Schmiermittelleitung, beispielsweise in Form einer Hauptschmiermittelleitung 21 an die Füllleitung 12 vor den Mitteln 18 zur Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in Fließrichtung von der Betriebsmittelquelle zum Arbeitsraum 5 betrachtet die Anbindung des weiteren hinter den Mitteln 18 zur Unterbrechung des Betriebsmittelflusses, d.h. an den Teil der Füllleitung 12, der über die Mittel 18 mit dem Direktumlauf 9 verbindbar ist. Die Hauptschmiermittelleitung 21 ist somit direkt und über wenigstens eine, oder aber zwei Verbindungsleitungen - eine erste Verbindungsleitung 22 und eine zweite Verbindungsleitung 23 mit der Füllleitung 12 verbunden. Die erste Verbindungsleitung 22 dient dabei der Anbindung der Hauptschmiermittelleitung 21 an die Füllleitung 12 vor den Mitteln 18 zur Unterbrechung des Betriebsmittelflusses zum Arbeitsraum, die zweite Verbindungsleitung 23 dient der Kopplung des Direktumlafs 9, insbesondere der Füllleitung 12 mit der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21, wobei die Anbindung an die Füllleitung 12 hinter den Mitteln 18 erfolgt. Zur Vorgabe der Strömungsrichtung, d.h. aus der Füllleitung 12 und dem Direktumlauf 9 zur Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 sind jeweils entsprechende Einrichtungen vorgesehen, vorzugsweise in Form von Rückschlagventilen. Dabei ist ein erstes Rückschlagventil 24 in der ersten Verbindungsleitung 22 und ein zweites Rückschlagventil 25 in der zweiten Verbindungsleitung 23 angeordnet. Das erste Rückschlagventil 24 ermöglicht dabei im Betriebsmittelfluss von der Betriebsmittelquelle 10 über die Füllleitung 12 unabhängig von der Schaltstellung der Ventileinrichtung 19 zur Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21. Ferner ermöglicht das zweite Rückschlagventil 25 in der zweiten Verbindungsleitung 23 in der Schaltstellung II₁₉ der ersten Ventileinrichtung 19 eine Versorgung der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 mit Schmiermittel aus dem Direktumlauf 9 über den Teil der Füllleitung 12, der sich hinter den Mitteln 18 befindet bei Unterbrechung des Betriebsmittelflusses von der Betriebsmittelquelle 10 zum Einlass 8 durch die Ventileinrichtung 19. In der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 ist dabei ferner eine Filtereinrichtung 26, der ein Bypass 27 zugeordnet ist. In diesem Bypass 27 ist ebenfalls ein Rückschlagventil 28 vorgesehen. Dieses stellt im Fall eines Verstopfens der

Filtereinrichtung 26 sicher, dass Betriebsmittel auch unter Umgehung der Filtereinrichtung 26 in die Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 gelangt.

Auch während der Umlaufkühlung, die durch die Führung von Betriebsmittel aus dem Arbeitsraum 5 über den Direktumlauf 9 und eines Teils über die Entleerleitung 13, den Behälter 11 und wiederum die Füllleitung 12 zum Direktumlauf 9 und dem Einlass 8 charakterisiert ist, wird das Schmiermittel über die Füllleitung 12 bereitgestellt und es kann somit eine Lagerschmierung in ausreichender Weise realisiert werden. Die Ventileinrichtung 19 befindet sich in der Schaltstellung I₁₉ und die Ventileinrichtung 20 in der Schaltstellung II₂₀. In diesem Fall wird jedoch das zur Schmierung erforderliche Betriebsmittel nur aus der Füllleitung 12 entnommen, wobei die Entnahme sowohl vor den Mitteln 18 als auch nach den Mitteln 18 über jeweils die Anbindungsstellen der einzelnen Verbindungsleitungen 22 und 23 erfolgt.

Während des Betriebes ohne Umlaufkühlung wird das Schmiermittel allein aus dem Direktumlauf 9 entnommen. Dies gilt, solange der Druck im Direktumlauf 9 größer ist, als der durch die Füllpumpe erzeugte Druck. Die Ventileinrichtung 19 befindet sich in der Schaltstellung II₁₉ und die Ventileinrichtung 20 in der Schaltstellung I₂₀. Das Rückschlagventil 22 in der ersten Verbindungsleitung, welches vor der Anbindung der zweiten Verbindungsleitung 23 integriert ist, verhindert ein Abströmen von Betriebsmittel in die Füllleitung 12.

In allen Leitungsabschnitten sind ferner zusätzliche Elemente zur Ausführung zusätzlicher Funktionen vorgesehen. Wie bereits ausgeführt sind Mittel 42 zur Beeinflussung der Durchflussmenge in der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 vorgesehen. Diese umfassen beispielsweise eine Stelldrossel 43. Im Leitungsabschnitt 34 der Füllleitung 12 der Fördereinrichtung 15 nachgeordnet kann ferner eine Filtereinrichtung 45, der ein Bypass 53 zugeordnet ist, angeordnet werden. Im Bypass ist ein Rückschlagventil 54 vorgesehen. Ferner ist diesem ein Druckschalter 57 zugeordnet. Diese Einrichtungen dienen zur

Sicherstellung der Betriebsmittelzufuhr auch bei verstopften Filter 45 unter Umgehung dessen.

Zur Überwachung einer das Druckniveau im Direktumlauf 9 bzw. die Betriebsmittelmenge wenigstens indirekt charakterisierenden Größe kann das Betriebsmittelversorgungssystem 2 hier nicht dargestellte Mittel zur Überwachung des Druckniveaus im Betriebsmittelversorgungssystem 2, insbesondere dem Direktumlauf 9 umfassen. Bei Druckabfall im Direktumlauf 9 wird das erforderliche Betriebsmittel dann über die Füllleitung 12 nachgespeist, indem die Füllleitung 12 wieder an den Direktumlauf 9 gekoppelt wird. Ferner sind Mittel 55 zur Kühlung des Betriebsmittels im Direktumlauf 9 vorgesehen. Diese umfassen im einfachsten Fall einen Wärmetauscher. Zur Überwachung der Temperatur ist ein Temperatursensor 14 vorgesehen.

Die Figur 2 verdeutlicht eine alternative Ausgestaltung des Betriebsmittelsystems 2 gemäß Figur 1 zur Realisierung der Schmiermittelversorgung aus dem Direktumlauf 9. Der Grundaufbau der Kupplung 1 und der Kreisläufe entspricht dabei dem in der Figur 1 beschriebenen, weshalb für gleiche Elemente die gleichen Bezugszeichen verwendet werden. Bei dieser Lösung ist die Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 dabei über eine Verbindungsleitung 50 mit der Füllleitung 12 verbunden, wobei die Anbindung in Strömungsrichtung zwischen der Betriebsmittelquelle 10 und dem Direktumlauf 9 betrachtet vor den Mitteln 18 erfolgt. Ferner ist die Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 desweiteren wenigstens indirekt über eine Verbindungsleitung 29 mit der Füllleitung 12 im Abschnitt hinter der Ventileinrichtung 19 mit dem Direktumlauf 9 gekoppelt. Diese Verbindungsleitung 29 bildet somit einen Bypass 49 zur Füllleitung 12 zwischen der Fördereinrichtung 15 und dem Anschluss der Füllleitung 12 an den Direktumlauf 9 unter Einschluss der Mittel 18. In diesem angeordnet ist ein Druckbegrenzungsventil 30. Zur Vermeidung eines Rückflusses von Betriebsmittel aus dem Direktumlauf 9 in die Füllleitung 12 sind in der Verbindungsleitung 50 zwischen der Knotenstelle 52 von Verbindungsleitung 50 und Füllleitung 12 und der Knotenstelle 51 von Verbindungsleitung 29 und

Verbindungsleitung 50 ein Rückschlagventil 31 angeordnet. In der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 ist dabei ferner eine Filtereinrichtung 26, der ein Bypass 27 zugeordnet ist, angeordnet. In diesem Bypass 27 ist ebenfalls ein Rückschlagventil 28 vorgesehen.

Dem Bypass 27 zugeordnet ist ein Druckschalter 44. Diese Anordnung stellt sicher, dass auch bei Verstopfung des Filters 26 Betriebsmittel in die Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 gelangt.

Während des Füllvorganges oder dem Zustand des Betriebes mit Umlaufkühlung befindet sich die Ventileinrichtung 19 in der ersten Schaltstellung I_{19} . In dieser wird somit Betriebsmittel zum einen von der Betriebsmittelquelle 10 über die Fördereinrichtung 15, das Rückschlagventil 31, die Filtereinrichtung 26 der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 direkt zugeführt, wobei über diese lediglich ein Teil des in der Füllleitung 12 befindlichen Betriebsmittels entnommen wird, während der restliche Teil über die 3/2-Wegeventileinrichtung 19 der hydrodynamischen Kupplung 1, insbesondere dem Arbeitsraum 5 durch Ankopplung an den Direktumlauf 9 zugeführt wird. Das als Schmieröl vorgesehene Betriebsmittel für die Lagereinheiten 17.1, 17.2 kann nur im Anfahrbereich in den Kreislauf im Arbeitsraum 5 gelangen, solange der Druck im Direktumlauf 9 noch im Aufbau begriffen und damit geringer ist als das Druckniveau der Füllpumpe, d.h. der Fördereinrichtung 15. Die Betriebsmittelentnahme aus dem Direktumlauf 9 erfolgt beispielsweise in unterbrochener Verbindung der Füllleitung 12 mit dem Direktumlauf 9 über den Teil der Füllleitung 12, der den Mitteln 18 nachgeordnet ist und der den Bypass 33 bildenden Verbindungsleitung 29, welche hinter den Mitteln 18 an den mit dem Direktumlauf 9 gekoppelten Teil der Füllleitung 12 gekoppelt ist. Das Druckbegrenzungsventil 30 besitzt dabei die gleiche Funktion, wie das Rückschlagventil 25 in Figur 1

Die Figur 3 verdeutlicht eine besonders vorteilhafte Ausgestaltung eines Betriebsmittelsystems 2 mit einem in diesem integrierten Schmiermittelversorgungssystem 16 für mindestens die Lagereinheiten 17.1, 17.2. Der Grundaufbau entspricht dabei dem in den Figuren 1 und 2 beschriebenen,

weshalb für gleiche Elemente die gleichen Bezugszeichen verwendet werden. Auch hier erfolgt die Anbindung der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 wie in der Figur 2 beschrieben vorzugsweise direkt an die Füllleitung 12 vor den Mitteln 18 zur Unterbrechung der Verbindung zwischen Betriebsmittelquelle 10 und dem Direktumlauf 9, d.h. zur Unterbindung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung 12. Denkbar wäre auch eine Ankoppelung über eine Zwischenleitung. Auch hier ist ferner eine Verbindungsleitung 32 vorgesehen, die eine Verbindung des Direktumlafs 9 mit der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 gewährleistet. Diese Verbindung erfolgt dabei direkt und ist frei von einer Nutzung von Leitungsbestandteilen der Füllleitung 12. Zur wahlweisen Realisierung der Schmiermittelversorgung über den Direktumlauf 9 oder die Füllleitung 12 ist hier eine weitere Ventileinrichtung 35 vorgesehen, welche im dargestellten Fall als 3/2-Wegeventil 36 ausgebildet ist und der wahlweisen Anbindung der Verbindungsleitung 32 an die Hauptschmiermittelleitung 21 oder der Füllleitung 12 an die Hauptschmiermittelleitung 21 dient. Die Kopplung der Füllleitung 12 an die Hauptschmiermittelleitung 21 erfolgt im dargestellten Fall über eine Verbindungsleitung 50. Deren Anbindung an die Füllleitung 12 erfolgt der Fördereinrichtung 15 nachgeschaltet an einer Knotenstelle 52. Die Ventileinrichtung 35 weist wenigstens zwei Schaltstellungen auf. Vorzugsweise ist diese jedoch stufenlos steuerbar. Die erste Schaltstellung der Ventileinrichtung 35 ist mit I_{35} bezeichnet und dient der Verbindung zwischen der Fördereinrichtung 15 mit der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 über die Verbindungsleitung 50. In dieser Schaltstellung erfolgt die Betriebsmittelführung von der Betriebsmittelquelle 10 über die Füllleitung 12 sowohl zum Schmiermittelversorgungssystem 16 als auch bei entsprechend gewählter Schaltstellung der Ventileinrichtung 19, insbesondere der ersten Schaltstellung I_{19} zur Versorgung der hydrodynamischen Kupplung 1, insbesondere des Arbeitsraumes 5 mit Betriebsmittel durch Einspeisung in den Direktumlauf 9. Solange erfolgt die Betriebsmittelführung vorrangig über die Füllleitung 12. Befindet sich die Ventileinrichtung 19 in der zweiten Schaltstellung, d.h. die Betriebsmittelzufuhr zur hydrodynamischen Kupplung 1, insbesondere zum torusförmigen Arbeitsraum 5 wird unterbrochen und die hydrodynamische

Kupplung 1 arbeitet nur mit Direktumlauf 9, wird das erforderliche Schmiermittel direkt aus dem Direktumlauf 9 entnommen. Die Ventileinrichtung 35 wird dazu fremdgesteuert, wobei vorzugsweise der Zulauf vom Betriebsmittelbehälter 11 über die Füllleitung 12 und damit die Verbindungsleitung 50 vollständig unterbrochen wird. Der Übergang kann dabei in Stufen oder aber stufenlos erfolgen, wobei in diesem Fall die Ventileinrichtung 35 im einfachsten Fall beispielsweise über den sich im Bereich der Anbindung der Verbindungsleitung 32 an den Direktumlauf 9 einstellenden Druck gesteuert wird. Dabei ist die Betriebsmittelzufuhr über die Füllleitung 12 unterbrochen. Die Fördereinrichtung 15 fördert nur in den Betriebsmittelbehälter 11, d.h. die Betriebsmittelquelle 10 oder aber wird ganz abgeschaltet. Das Schmiermittel wird dann allein aus dem Direktumlauf 9 über die Verbindungsleitung 32 der Hauptschmiermittelversorgungsleitung 21 zugeführt.

Zur Überwachung der Temperatur im Direktumlauf 9 umfasst das Betriebsmittelversorgungssystem 2 Mittel 41 zur Überwachung der Temperatur, insbesondere dem Direktumlauf 9 bzw. einer mit diesem gekoppelten Leitung.

Ferner vorgesehen ist ein dem Direktumlauf 9 zugeordneter Druckschalter 56. Dieser hat die Funktion in Abhängigkeit des Druckes im Direktumlauf 9 die Ventileinrichtung 35 zu betätigen und damit die Schmiermittelversorgung entweder aus dem Direktumlauf 9 oder über die Betriebsmittelquelle bereitzustellen bei gleichzeitiger Abkoppelung der Füllleitung 12 vom Direktumlauf 9.

Die Steuerung der Mittel 18 und der anderen Ventileinrichtungen hinsichtlich ihrer Betätigung zueinander erfolgt dabei in der Regel vorzugsweise unabhängig, d.h. nicht zwangsgekoppelt miteinander. Die einzelnen Betriebszustände werden wie folgt realisiert:

a) Füllen

Der Füllvorgang wird durch Realisierung der Verbindung zwischen Betriebsmitteltank 11 und Arbeitsraum 5 über die Füllleitung 12 und den

Direktumlauf 9 bei angetriebener Füllpumpe 15 umgesetzt. Die Ventileinrichtung 19 befindet sich in der ersten Schaltstellung, die Ventileinrichtung 35 ebenfalls. Die Entleerleitung 13 ist unterbrochen bzw. wird vom Direktumlauf 9 getrennt. Die Ventileinrichtung 20 befindet sich dementsprechend in der ersten Schaltstellung. Entsprechend der Dimensionierung von 56 wird das Schmiermittelversorgungssystem 16 solange vorrangig über die Betriebsquelle 10 mit Betriebsmittel versorgt, bis der sich im Direktumlauf 9 aufbauende Druck gleich oder größer dem Druckniveau der Füllpumpe 15 ist. Erst dann wird Schmiermittel aus dem Direktumlauf 9 abgezweigt.

b) Direktumlauf

In dieser Betriebsweise ist die Verbindung zwischen dem Betriebsmittelbehälter 11 und dem Direktumlauf 9 unterbrochen. Über die Füllleitung 12 erfolgt keine Einspeisung bzw. Nachspeisung mehr. Die Ventileinrichtung 18 befindet sich in der zweiten Schaltstellung, die Ventileinrichtung 35 fremdgesteuert über den Druckschalter 56 ebenfalls. Die Verbindung des Direktumlaufs 9 mit dem Betriebsmittelbehälter 11 ist durch die Ventileinrichtung 20 unterbrochen. Das als Schmiermittel benötigte Betriebsmittel wird direkt aus dem Direktumlauf 9 abgezogen. Dies erfolgt über die Verbindungsleitung 32. Das Betriebsmittel wird dabei vorzugsweise vorher im Direktumlauf 9 über den Wärmetauscher 55 geführt. Entsprechend der Dimensionierung des Druckschalters 56 erfolgt die Versorgung des Schmiermittelsystems 16 solange ein bestimmter Druck im Direktumlauf 9 nicht unterschritten wird über diesen erst dann durch Umschaltung der Ventileinrichtung 35 in die erste Schaltposition I_{35} über die Betriebsmittelquelle 10.

Erst wenn signalisiert wird, dass sich der Druck oder eine andere die Betriebsmittelmenge im Direktumlauf 9 wenigstens mittelbar charakterisierende Größe sich ändert bzw. von einem bestimmten voreinstellbaren im Direktumlauf zu haltenden Wert abweicht, wird über

die Füllleitung 12 neues Betriebsmittel in den Direktumlauf 9 nachspeist.

Die Versorgung des Schmiermittelsystems 16 über den Direktumlauf 9 erfolgt gesteuert, vorzugsweise direkt in Abhängigkeit des Druckes im Direktumlauf 9. Ist dieser zu gering, wird die Kupplung 1, insbesondere der Direktumlauf 9 mit der Füllleitung 12, insbesondere dem Teil verbunden, der sich von der Betriebsmittelquelle 10 bis zu den Mitteln 18 erstreckt, d. h. die Unterbrechung in der Füllleitung 12 wird aufgehoben.

Die Steuerung der Ventileinrichtung 35 erfolgt über einen Druckschalter 56, der der Knotenstelle 40 nachgeordnet ist und im Bereich der Knotenstelle 46 der Verbindungsleitung 32 mit dem Direktumlauf 9 angeordnet ist.

c) Entleeren

Die Ventileinrichtungen 19 und 35 befinden sich in einer Schaltstellung, die die Verbindung von Betriebsmittelquelle 10 und Füllleitung 12 bzw. den Durchfluss in der Füllleitung unterbindet. Die Entleerleitung 13 verbindet den Direktumlauf 9 mit dem Betriebsmittelbehälter 11.

d) Umlaufkühlung

Die Ventilstellungen der Ventile 19, 35 entsprechen denen des Füllvorganges. Das in der Entleerleitung angeordnete Ventil 20 befindet sich in der Schaltstellung wie beim Entleeren. Das Schmiermittelsystem 16 wird über den Betriebsmittelbehälter 11 mit Schmiermittel versorgt.

Bei allen beschriebenen Lösungen erfolgt der Ablauf der Lagerschmierölmenge in das Gehäuse der Kupplung 1 und wird von dort über eine Fördereinrichtung einer Staudruckpumpe 58 und über diese wieder dem Direktumlauf 9 zugeführt.

Die in den Figuren dargestellten Konfigurationen sind Beispiele. Diese können hinsichtlich der Art und Ausbildung einzelner Elemente, wie Ventileinrichtungen abgewandelt werden. Entscheidend ist die Ausbildung der Kupplung mit Direktumlauf 9, wobei dieser zur Bereitstellung der Schmiermittelversorgung genutzt wird. Dabei wird der Füllungsgrad der Kupplung nahezu konstant gehalten.

Bezugszeichenliste

- | | |
|------------|--|
| 1 | hydrodynamische Kupplung |
| 2 | Betriebsmittelsystem |
| 3 | Primärrad |
| 4 | Sekundärrad |
| 5 | Arbeitsraum |
| 6 | externer Kreislauf |
| 7 | Auslass |
| 8 | Einlass |
| 9 | Direktumlauf |
| 10 | Betriebsmittelquelle |
| 11 | Betriebsmittelbehälter |
| 12 | Füllleitung |
| 13 | Entleerleitung |
| 14 | Temperatursensor |
| 15 | Fördereinrichtung |
| 16 | Schmiermittelversorgungssystem |
| 17 | Lagereinheiten |
| 17.1, 17.2 | Lagereinheiten |
| 18 | Mittel zur Unterbrechung oder Gewährleistung des Betriebsmittelflusses zwischen der Betriebsmittelquelle und dem Einlass 8 |
| 19 | Ventileinrichtung |
| 20 | Ventileinrichtung |
| 21 | Hauptschmiermittelversorgungsleitung |
| 22 | erste Verbindungsleitung |
| 23 | zweite Verbindungsleitung |
| 24 | Rückschlagventil |
| 25 | Rückschlagventil |
| 26 | Filtereinrichtung |

27	Bypass
28	Rückschlagventil
29	Verbindungsleitung
30	Druckbegrenzungsventil
31	Rückschlagventil
32	Verbindungsleitung
34	Leitungsabschnitt
35	Ventileinrichtung
36	3/2-Wegeventil
37	Rückschlagventil
38	Rückschlagventil
39	Knotenstelle
40	Knotenstelle
41	Mittel zur Erfassung der Temperatur
42	Mittel zur Beeinflussung der Durchflussmenge in der Hauptschmiermittelversorgungsleitung
43	Stelldrossel
44	Druckschalter
45	Filtereinrichtung
46	Knotenstelle
48	Druckschalter
49	Bypass
50	Verbindungsleitung
51	Knotenstelle
52	Knotenstelle
53	Bypass
54	Rückschlagventil
55	Mittel zur Kühlung
56	Druckschalter
57	Druckschalter
58	Straudruckpumpe

I ₁₉ , II ₁₉	Schaltstellung
I ₂₀ , II ₂₀	Schaltstellung
I ₃₅ , II ₃₅	Schaltstellung

Patentansprüche

1. Verfahren zur Versorgung von Lagerbaueinheiten (17.1, 17.2) einer hydrodynamischen Kupplung (1)
 - mit einem Primärrad (3) und einem Sekundärrad (4), die miteinander einen mit Betriebsmittelbefüllbaren Arbeitsraum (5) bilden und mit einem Betriebsmittelsystem (2), umfassend einen wenigstens einen Auslass (7) aus dem Arbeitsraum (5) mit einem Einlass (8) in den Arbeitsraum (5) verbindenden Direktumlauf (9), eine Betriebsmittelquelle (10) und mindestens eine Füllleitung (12) über die der Einlass (8) wenigstens mittelbar mit der Betriebsmittelquelle (10) koppelbar ist und mindestens eine Entleerleitung (13) über die der Auslass (7) wenigstens mittelbar mit der Betriebsmittelquelle (10) verbindbar ist, wobei die Füllleitung (12) und die Entleerleitung (13) über den Direktumlauf (9) mit dem Einlass (8) bzw. dem Auslass (9) gekoppelt sind sowie ein Schmiermittelversorgungssystem (16), welches mit der Füllleitung (12) koppelbar ist;
die während aller Betriebszustände mit Schmiermittel versorgt wird, wobei wenigstens im Zustand Füllen die Versorgung des Schmiermittelversorgungssystems (16) über die mit der Betriebsmittelquelle (10) koppelbare Füllleitung (12) erfolgt, dadurch gekennzeichnet, dass im Funktionszustand Direktumlauf (9) des Betriebsmittels zwischen Auslass (7) und Einlass (8) die Versorgung des Schmiermittelversorgungssystems (16) allein aus dem Direktumlauf (9) erfolgt.
2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass im Zustand Umlaufkühlung bei Betriebsmittelfluss vom Direktumlauf (9) über die Entleerleitung (13) die Versorgung des Schmiermittelversorgungssystems (16) aus der Betriebsmittelquelle (10) über die Füllleitung (12) erfolgt.

3. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass das Druckniveau im Direktumlauf (9) überwacht wird und bei Unterschreitung eines vordefinierten Grenzwertes eine Nachspeisung von Betriebsmittel in den Direktumlauf (9) durch Zuschaltung der Füllleitung (12) erfolgt.
4. Hydrodynamische Kupplung (1)
 - 4.1 mit einem Primärrad (3) und einem Sekundärrad (4), die miteinander einen mit Betriebsmittelbefüllbaren Arbeitsraum (5) bilden;
 - 4.2 mit einem Betriebsmittelsystem (2), umfassend
 - wenigstens einen Auslass (7) aus dem Arbeitsraum (5) mit mindestens einem Einlass (8) in den Arbeitsraum (5) verbindenden Direktumlauf (9)
 - eine Betriebsmittelquelle (10)
 - mindestens eine Füllleitung (12) über die der Einlass (8) wenigstens mittelbar mit der Betriebsmittelquelle (10) koppelbar ist und mindestens eine Entleerleitung (13) über die der Auslass (7) wenigstens mittelbar mit der Betriebsmittelquelle (10) verbindbar ist;
 - 4.3 die Füllleitung (12) und die Entleerleitung (13) sind über den Direktumlauf (9) mit dem Einlass (8) bzw. dem Auslass (9) gekoppelt;
 - 4.4 das Betriebsmittelsystem (2) umfasst Mittel (18) zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung (12) von der Betriebsmittelquelle (10) zum Einlass (8) und Mittel (20) zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Entleerleitung (13) zwischen Auslass (7) und Betriebsmittelquelle (10);
 - 4.5 mit einem Schmiermittelversorgungssystem (16) zur Versorgung mindestens der Primärrad (3) und Sekundärrad (4) abstützenden Lagereinheiten (17.1, 17.2) mit Schmiermittel;
 - 4.6 das Schmiermittelversorgungssystem (16) ist in Strömungsrichtung hinter der Betriebsmittelquelle (10) und vor den Mitteln (18) zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung (12) von der

Betriebsmittelquelle (10) zum Einlass (8) an die Füllleitung (12) angeschlossen;

gekennzeichnet durch die folgenden Merkmale:

- 4.7 das Schmiermittelversorgungssystem (16) ist des weiteren wenigstens mittelbar an den Direktumlauf (9) koppelbar;
 - 4.8 mit Mitteln zur Abzweigung von Betriebsmittel aus dem Direktumlauf (9).
5. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 4, gekennzeichnet durch die folgenden Merkmale:
- 5.1 die Hauptschmiermittelleitung (21) des Schmiermittelversorgungssystems (16) ist direkt oder über eine erste Verbindungsleitung (22, 50) über die Füllleitung (12) an die Betriebsmittelquelle koppelbar;
 - 5.2 die Anbindung der Hauptschmiermittelleitung (21) oder der ersten Verbindungsleitung (22, 50) erfolgt in Strömungsrichtung zwischen Betriebsmittelquelle (10) und Arbeitsraum (5) vor den Mitteln (18) zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung (12) an diese;
 - 5.3 die Mittel zur Abzweigung von Betriebsmittel aus dem Direktumlauf (9) umfassen eine zweite Verbindungsleitung (23, 29, 32), welche den Direktumlauf (9) mit dem Schmiermittelversorgungssystem (16) verbindet;
 - 5.4 die Verbindung zwischen Direktumlauf (9) und Schmiermittelversorgungssystem (16) erfolgt direkt durch die Kopplung der zweiten Verbindungsleitung (23, 29, 32) mit der Hauptschmiermittelleitung (21) oder indirekt über die erste Verbindungsleitung (22).
6. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, dass die zweite Verbindungsleitung (23, 29) an die Füllleitung (12) in Strömungsrichtung von der Betriebsmittelquelle (10) zur Kupplung (1) betrachtet hinter den Mitteln (18) zur Gewährleistung oder Unterbrechung des Betriebsmittelflusses in der Füllleitung (12) an diese gekoppelt ist und die Verbindung mit dem Direktumlauf (9) über diesen Teil der Füllleitung (12) erfolgt.

7. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 5 oder 6, dadurch gekennzeichnet, dass in der Hauptschmiermittelversorgungsleitung (21) oder der ersten Verbindungsleitung (22, 50) in Strömungsrichtung des Betriebsmittels von der Betriebsmittelquelle zur Hauptschmiermittelleitung (21) Mittel (24, 31) zur Sperrung der Strömungsrichtung vom Direktumlauf (9) zur Betriebsmittelquelle (10) vorgesehen sind und die Anbindung der zweiten Verbindungsleitung (23, 29) an die Hauptschmiermittelversorgungsleitung (21) oder die erste Verbindungsleitung (22) hinter den Mitteln (24) zur Sperrung der Strömungsrichtung vom Direktumlauf (9) zur Betriebsmittelquelle (10) erfolgt.
8. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 5 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass in der zweiten Verbindungsleitung (23, 29, 32) vor der Anbindung an die Hauptschmiermittelversorgungsleitung (21) oder an die erste Verbindungsleitung (22, 50) Mittel zur Sperrung der Strömungsrichtung vom Direktumlauf (9) zur Betriebsmittelquelle (10, 11) vorgesehen sind.
9. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass in der zweiten Verbindungsleitung (29) vor der Anbindung an die Hauptschmiermittelversorgungsleitung (21) oder an die erste Verbindungsleitung (50) ein Druckbegrenzungsventil (30) angeordnet ist.
10. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 7 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass die Mittel ein in der ersten und/oder zweiten Verbindungsleitung (22, 23) angeordnetes Rückschlagventil (24, 25) umfassen.
11. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 5, gekennzeichnet durch die folgenden Merkmale:

- 11.1 die zweite Verbindungsleitung (32) verbindet den Direktumlauf (9) mit dem Schmiermittelversorgungssystem (16) frei von einer Nutzung von Teilen der Füllleitung (12);
- 11.2 mit Mitteln (35) zur Kopplung der beiden Verbindungsleitungen (50, 32), der Verbindungsleitung zur Realisierung einer Verbindung zwischen Füllleitung (12) und Hauptschmiermittelleitung (21) und der Verbindungsleitung (32) zwischen Direktumlauf (9) und Hauptschmiermittelleitung (21) mit der Hauptschmiermittelleitung (21).
12. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, daß die Mittel (35) eine steuerbare Ventileinrichtung (36) umfassen.
13. Hydrodynamische Kupplung (1) nach Anspruch 12, dadurch gekennzeichnet, daß die Ventileinrichtung wenigstens zwei Schaltstellungen zur wahlweisen Kopplung der Hauptschmiermittelleitung (21) mit der Füllleitung (12) oder dem Direktumlauf (9) aufweist.
14. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 4 bis 13, dadurch gekennzeichnet, dass in der Hauptschmiermittelleitung (21) eine Filtereinrichtung (26) vorgesehen ist und dieser ferner ein Druckschalter (44) in einem Bypass (27) zugeordnet ist.
15. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 4 bis 14, dadurch gekennzeichnet, dass in der Füllleitung (12) eine Fördereinrichtung (15) vorgesehen ist und die Anbindungen der Verbindungsleitungen (32, 50, 22) hinter dieser erfolgen.
16. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 4 bis 15, dadurch gekennzeichnet, dass dem Direktumlauf (9) Mittel (46) zur Erfassung des Druckniveaus zugeordnet sind.

17. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 4 bis 16, dadurch gekennzeichnet, dass in der Hauptschmiermittelleitung (21) mindestens eine Blende 42 angeordnet ist.

18. Hydrodynamische Kupplung (1) nach einem der Ansprüche 4 bis 17, dadurch gekennzeichnet, dass dem Direktumlauf (9) Mittel zur Erfassung der Temperatur im Direktumlauf (9) zugeordnet sind.

Fig.1

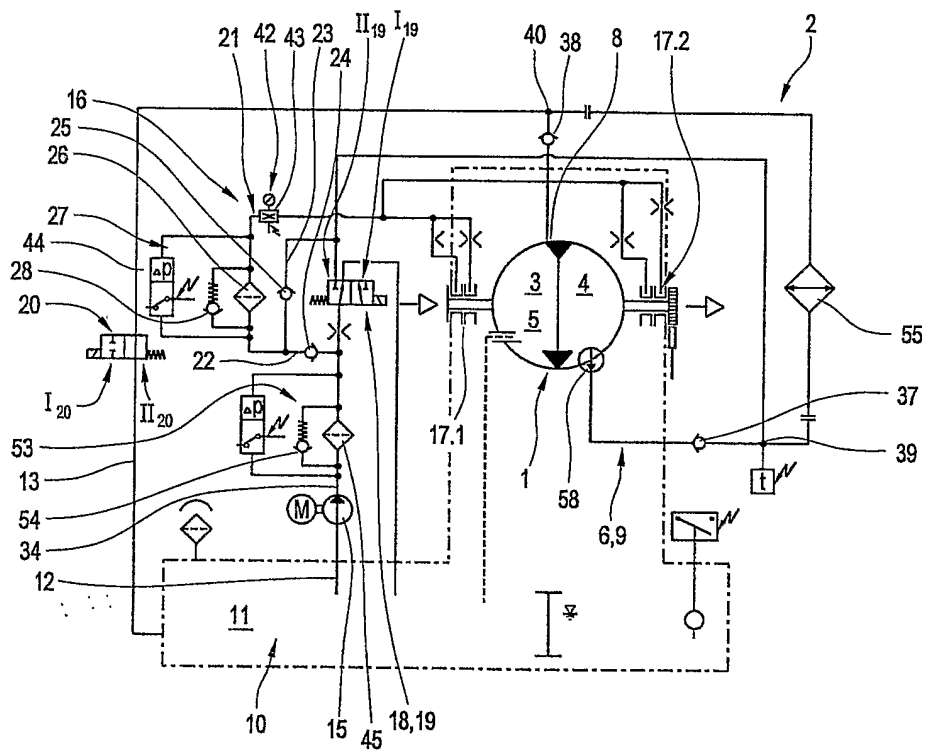


Fig.2

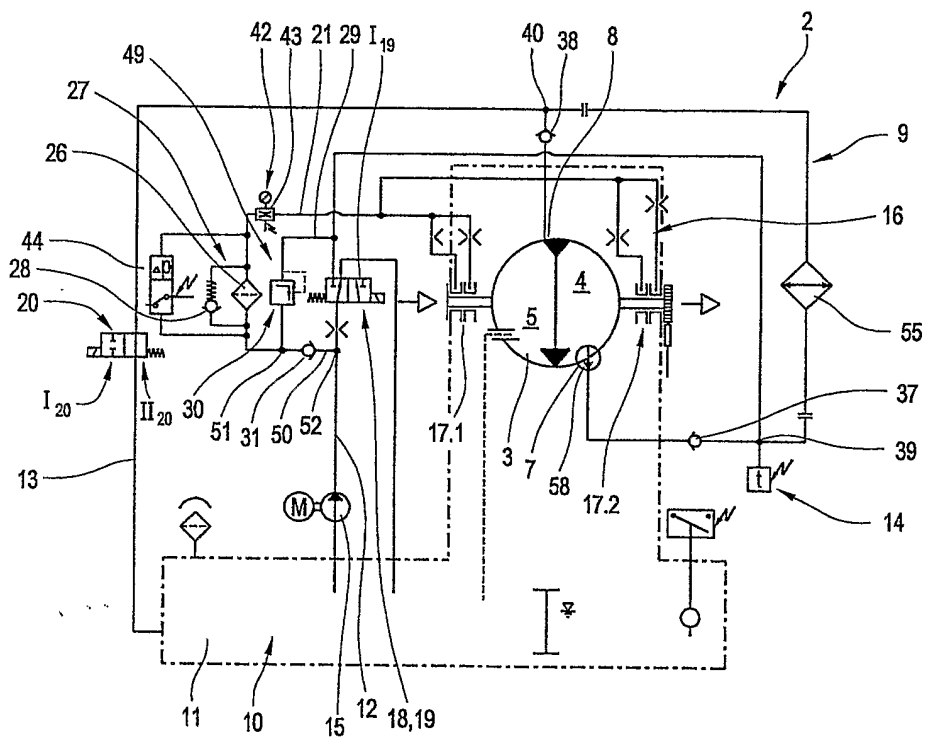
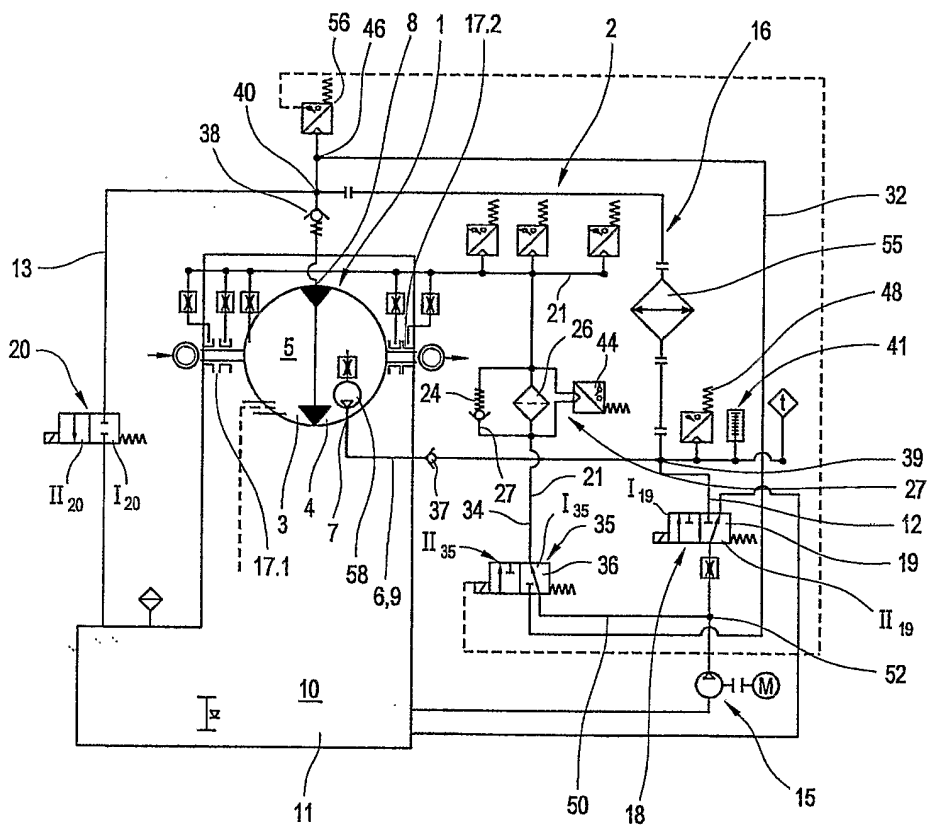


Fig.3



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No
PCT/EP2004/004871

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
IPC 7 F16D33/16

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)
IPC 7 F16D

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	US 2 322 577 A (GASSER EMIL R ET AL) 22 June 1943 (1943-06-22) figure 3	1,4
A	GB 896 195 A (VOITH GMBH J M) 9 May 1962 (1962-05-09) the whole document	1,4
A	US 4 662 175 A (VON BERG WOLFGANG ET AL) 5 May 1987 (1987-05-05) figures	1,4

Further documents are listed in the continuation of box C.

Patent family members are listed in annex.

° Special categories of cited documents :

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the international filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- *X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.
- *&* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

6 August 2004

Date of mailing of the international search report

17/08/2004

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Foulger, M

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No
PCT/EP2004/004871

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)		Publication date
US 2322577	A	22-06-1943	NONE		
GB 896195	A	09-05-1962	NONE		
US 4662175	A	05-05-1987	DE	3441510 A1	15-05-1986
			AT	391003 B	10-08-1990
			AT	263785 A	15-01-1990
			FR	2573151 A1	16-05-1986
			GB	2168466 A , B	18-06-1986
			IT	1182678 B	05-10-1987
			JP	1934394 C	26-05-1995
			JP	6063547 B	22-08-1994
			JP	61180029 A	12-08-1986

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen
PCT/EP2004/004871

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES IPK 7 F16D33/16		
Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK		
B. RECHERCHIERTE GEBIETE		
Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole) IPK 7 F16D		
Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen		
Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe) EPO-Internal, WPI Data, PAJ		
C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US 2 322 577 A (GASSER EMIL R ET AL) 22. Juni 1943 (1943-06-22) Abbildung 3	1, 4
A	GB 896 195 A (VOITH GMBH J M) 9. Mai 1962 (1962-05-09) das ganze Dokument	1, 4
A	US 4 662 175 A (VON BERG WOLFGANG ET AL) 5. Mai 1987 (1987-05-05) Abbildungen	1, 4
<input type="checkbox"/> Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen <input checked="" type="checkbox"/> Siehe Anhang Patentfamilie		
* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen : *A* Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist *E* älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist *L* Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt) *O* Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht *P* Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist *T* Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist *X* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden *Y* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist *Z* Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist		
Datum des Abschlusses der internationalen Recherche	Absenddatum des internationalen Recherchenberichts	
6. August 2004	17/08/2004	
Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Bevollmächtigter Bediensteter Foulger, M	

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2004/004871

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
US 2322577	A	22-06-1943	KEINE
GB 896195	A	09-05-1962	KEINE
US 4662175	A	05-05-1987	DE 3441510 A1 15-05-1986
		AT 391003 B	10-08-1990
		AT 263785 A	15-01-1990
		FR 2573151 A1	16-05-1986
		GB 2168466 A , B	18-06-1986
		IT 1182678 B	05-10-1987
		JP 1934394 C	26-05-1995
		JP 6063547 B	22-08-1994
		JP 61180029 A	12-08-1986