

⑫

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

⑫② Date de dépôt : 08.02.90.

⑫③ Priorité :

⑫④ Date de la mise à disposition du public de la
demande : 09.08.91 Bulletin 91/32.

⑫⑤ Liste des documents cités dans le rapport de
recherche : *Se reporter à la fin du présent fascicule.*

⑫⑥ Références à d'autres documents nationaux
apparentés :

⑦① Demandeur(s) : *Société dite: GLAENZER-SPICER —
FR.*

⑦② Inventeur(s) : Van Dest Jean-Claude.

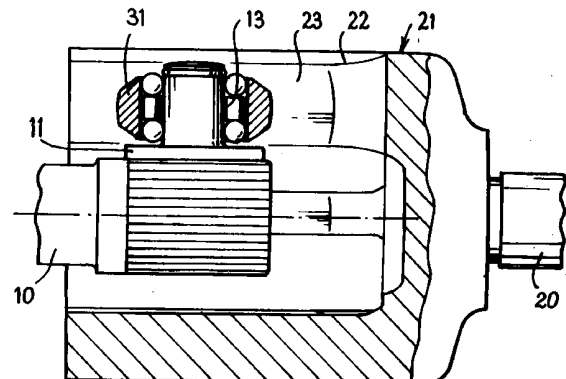
⑦③ Titulaire(s) :

⑦④ Mandataire : Cabinet Lavoix.

⑤④ Joint homocinétique tripode, à réaction axiale réduite.

⑤⑦ Ce joint est conçu de façon à offrir une réaction axiale
et une résistance au coulisement réduites. A cet effet, les
galets (31) sont montés sur les tourillons (13) du tripode
par l'intermédiaire d'au moins deux séries de corps rou-
lants, une série de roulants cylindriques (35), ces derniers
ayant un diamètre légèrement inférieur.

Application notamment aux transmissions de véhicules
automobiles.



La présente invention concerne les joints homocinétiques du type tripode, utilisés notamment dans des transmissions de véhicules automobiles.

On connaît de tels joints destinés à être
5 interposés entre un élément menant et un élément mené, et comprenant un premier organe ou tripode comportant trois tourillons radiaux espacés angulairement de 120° , sur lesquels sont montés rotatifs et coulissants avec interposition d'éléments de roulement, des galets
10 de forme extérieure sphérique, et un deuxième organe appelé tulipe, délimitant trois chemins de roulement qui sont eux aussi espacés angulairement de 120° , présentent en section par un plan perpendiculaire à leur ligne moyenne, une forme circulaire, et coopèrent avec
15 les galets précités.

Dans un tel joint connu les éléments de roulement sont des aiguilles interposées entre la surface interne cylindrique des galets et la surface adjacente des tourillons.

On sait également que lorsque le joint fonctionne sous angle, des réactions axiales cycliques sinusoïdales sont engendrées, dont la fréquence est
20 égale à trois fois la fréquence correspondant à la rotation du joint, et dont l'amplitude est proportionnelle au couple transmis par le joint et sensiblement proportionnelle à l'angle de travail de ce
25 joint.

En effet, lors de ce fonctionnement sous angle, les galets se déplacent axialement le long des
30 tourillons du tripode, ce déplacement s'effectuant également suivant une loi sinusoïdale. Au cours de ce mouvement axial, chaque galet glisse sur ses aiguilles avec un certain frottement et l'effort transmis aux pistes des chemins de roulement de la tulipe engendre

une réaction dont une composante est dirigée selon l'axe de la tulipe.

5 D'une façon générale, lorsqu'un mouvement angulaire statique ou dynamique est imprimé au joint, les galets se déplacent axialement le long des bras du tripode et il en résulte un couple résistant proportionnel au couple transmis par le joint, au rayon de base de ce joint et au coefficient de frottement entre le galet et les aiguilles.

10 Le but de l'invention est de diminuer les réactions axiales et les résistances aux mouvements axiaux et d'oscillation inhérents à ce type de joint, de façon à améliorer le confort du véhicule auquel il est intégré.

15 A cet effet, l'invention a pour objet un joint à tripode du type défini ci-dessus, caractérisé en ce qu'il est prévu entre chaque galet et le tourillon sur lequel il est monté, au moins deux séries d'éléments de roulement de diamètres différents, venant successivement en contact avec les parois en regard de chaque galet et du tourillon associé.

Suivant d'autres caractéristiques :

- les éléments de roulement d'au moins l'une des séries sont des corps roulants sphériques;
- 25 - les éléments de roulement d'au moins une des séries sont des corps roulants cylindriques de section circulaire, dont le diamètre est légèrement inférieur au diamètre des corps roulants sphériques;
- il est prévu une série de corps roulants cylindriques disposée axialement entre deux séries de corps roulants sphériques;
- 30 - les corps roulants sphériques et les corps roulants cylindriques sont alternés circonférentiellement;

L'invention va être décrite plus en détail ci-dessous en se référant aux dessins annexés donnés uniquement à titre d'exemple et sur lesquels :

La Fig. 1 est une vue en coupe longitudinale d'un joint selon l'invention;

La Fig. 2 est une vue en coupe suivant la ligne 2-2 de la Fig. 1;

Les Fig. 3 et 4 sont des vues de détail développées montrant deux agencements différents de corps roulants;

La Fig. 5 est un graphique illustrant l'avantage procuré par un joint selon l'invention.

On voit aux Fig. 1 et 2 un joint homociné-
tique de type tripode, interposé entre deux arbres 10
et 20. L'arbre 10 porte un moyeu 11 à partir duquel
s'étendent trois bras radiaux 12 délimitant des
tourillons 13 dont les axes sont espacés à 120° .
Chaque tourillon est relié au moyeu par un congé 14. A
son extrémité libre, le tourillon comporte une gorge
annulaire 15 destinée à recevoir une rondelle de
retenue 16.

Le deuxième arbre porte à son extrémité une
tulipe 21 comportant trois branches 22 qui délimitent
trois chemins de roulement 23 ayant dans un plan
perpendiculaire à leur ligne moyenne une section
circulaire. Les lignes moyennes de ces chemins de
roulement peuvent être rectilignes comme représenté au
dessin ou incurvées.

Entre les tourillons 13 et les chemins de
roulement 23 sont interposés des galets 31 délimitant
d'une part une surface interne cylindrique 32 coaxiale
à la surface des tourillons et d'autre part une sur-
face externe sphérique 33 coopérant avec le chemin de
roulement associé. Des surfaces de raccordement tron-

coniques 33^a peuvent être prévues aux deux extrémités axiales des galets. Entre la surface interne de chaque galet et la surface adjacente du tourillon associé, sont disposés des éléments de roulement sur lesquels porte plus précisément l'invention. En effet comme représenté aux Fig. 1 à 3, les éléments de roulement comprennent d'une part des corps roulants sphériques 34 ou billes disposés suivant deux rangées annulaires situées respectivement au voisinage de la base et au voisinage de la partie d'extrémité de chaque tourillon, et d'autre part une série de corps roulants cylindriques 35 d'axes parallèles à l'axe du tourillon et disposés entre les deux rangées de billes.

Cette disposition est représentée plus en détail sur la vue développée de la Fig. 3.

Les corps roulants sphériques ont un diamètre légèrement supérieur à celui des corps roulants cylindriques, la différence de diamètre étant de préférence comprise entre 3 et 15 micromètres.

Le fonctionnement d'un tel joint est le suivant :

Tout d'abord si le joint fonctionne sous un couple relativement faible, du fait de la différence de diamètre entre les corps roulants sphériques et les corps roulants cylindriques, seuls les premiers sont sollicités de sorte que l'effort nécessaire au déplacement axial des galets 31 le long des tourillons 13 est pratiquement nul puisque ce déplacement s'effectue sans frottement.

Le couple augmentant, les corps roulants sphériques sont soumis à une charge progressivement croissante qui provoque un léger écrasement, répondant aux formules bien connues de Hertz. Au-delà d'une va-

leur déterminée C_b , l'écrasement des corps roulants sphériques est suffisant pour que les corps roulants cylindriques 35 viennent en appui sur les deux surfaces en regard 13, 32. Les charges correspondant à l'excédent de couple par rapport à C_b se répartissent entre les corps roulants sphériques et cylindriques, il s'ensuit au-delà du couple C_b un effort nécessaire au mouvement axial des galets sensiblement égal à la charge appliquée aux corps roulants cylindriques, multiplié par le coefficient de frottement entre ces derniers et les galets, la charge supportée par les corps roulants sphériques engendrant un effort pratiquement nul.

Ce type de fonctionnement est illustré sur le schéma de la Fig. 5 qui représente la valeur de l'effort axial en fonction du couple transmis par le joint. Sur ce graphique, la droite en trait mixte représente l'effort axial en fonction du couple pour un joint de construction classique, tandis que la courbe en trait plein représente cet effort dans le cas d'un joint selon l'invention.

La partie horizontale du second tracé de 0 à C_b correspond à la charge des seuls organes roulants sphériques tandis que la seconde partie correspond à la mise en charge des corps roulants cylindriques. Le gain procuré par la disposition très simple de l'invention est clairement visible sur ce graphique.

On a indiqué précédemment une plage préférentielle comprise entre 3 et 15 micromètres pour la différence de diamètre entre les corps roulants sphériques et les corps roulants cylindriques. Cette plage se justifie de la façon suivante :

Au-dessous d'une valeur de 3 micromètres, le gain produit par l'effet de roulement sous faible

couple serait trop faible pour justifier le surcoût résultant de la présence de deux séries d'éléments différents. Au-dessus de la valeur de 15 micromètres, les contraintes hertziennes sur les corps roulants sphériques risqueraient de devenir prohibitives. Cette
5 plage peut cependant varier selon la nature du matériau constituant les billes.

On notera également que les moyens de rétention axiale des galets sont ici particulièrement
10 simples : les corps roulants sphériques sont de préférence montés avec une légère précharge dans l'intervalle entre les tourillons et les galets, le degré d'interférence pouvant être de l'ordre de quelques micromètres. La rondelle de butée 16 in-
15 troduite dans la gorge 15 du tourillon assure la retenue des billes 34. Lorsqu'on tente d'extraire le galet, les corps roulants sphériques roulent jusqu'à venir en butée contre cette rondelle 16. Dès lors que ces corps roulants sphériques sont en contact avec
20 cette butée, ils ne peuvent plus rouler et le galet ne peut être extrait qu'en lui appliquant un effort axial important égal à l'effort de serrage résultant de la précharge des corps roulants dans l'intervalle de tourillonnement, multiplié par le coefficient de
25 frottement entre les corps roulants et l'alésage du galet.

Dans la variante représentée à la Fig. 4, les corps roulants sont disposés d'une façon différente : les corps roulants cylindriques 45 ont une
30 longueur plus importante que dans l'exemple de la figure 3 et s'étendent sur pratiquement toute la longueur de l'intervalle de tourillonnement entre le galet et son tourillon. Les corps roulants sphériques 44 et les corps roulants cylindriques sont alors

disposés de façon alternée suivant une direction circonférentielle dans l'intervalle de tourillonnement, trois corps roulants sphériques 44 alignés axialement étant dans l'exemple choisi disposés entre deux corps
5 roulants cylindriques successifs.

Bien entendu d'autres dispositions de corps roulants sphériques et cylindriques peuvent être utilisées sans pour autant sortir du cadre du présent brevet.

REVENDEICATIONS

1. Joint homocinétique, destiné à être interposé entre un élément menant et un élément mené, comprenant un premier organe ou tripode (11, 12) comportant trois tourillons radiaux (13) espacés angulairement de 120°, sur lesquels sont montés rotatifs et coulissants avec interposition d'éléments de roulement, des galets (31) de forme extérieure sphérique, et un deuxième organe (21) appelé tulipe, délimitant trois chemins de roulement (23) qui sont eux aussi espacés angulairement de 120°, présentent en section par un plan perpendiculaire à leur ligne moyenne, une forme circulaire, et coopèrent avec les galets précités, caractérisé en ce qu'il est prévu entre chaque galet (31) et le tourillon (13) sur lequel il est monté, au moins deux séries d'éléments (34, 35; 44, 45) de roulement de diamètres différents, venant successivement en contact avec les parois en regard de chaque galet et du tourillon associé;

2. Joint homocinétique suivant la revendication 1, caractérisé en ce que les éléments de roulement d'au moins une des séries sont des corps roulants sphériques (34, 44);

3. Joint homocinétique suivant la revendication 2, caractérisé en ce que les éléments de roulement d'au moins une des séries sont des corps roulants cylindriques (35; 45) de section circulaire dont le diamètre est légèrement inférieur au diamètre des corps roulants sphériques;

4. Joint homocinétique suivant la revendication 3, caractérisé en ce que la différence de diamètre entre corps roulants sphériques et cylindriques est comprise entre 3 et 15 micromètres;

5. Joint homocinétique suivant l'une quel-

conque des revendications 1 à 4, caractérisé en ce qu'il est prévu une série de corps roulants cylindriques (35) disposée axialement entre deux séries de corps roulants sphériques (34);

5 6. Joint homocinétique suivant l'une quelconque des revendications 1 à 4, caractérisé en ce que les corps roulants sphériques (44) et les corps roulants cylindriques (45) sont alternés circonférentiellement;

10 7. Joint homocinétique suivant l'une quelconque des revendications 2 à 6, caractérisé en ce que les éléments de roulement sphériques sont introduits avec une précharge dans l'intervalle de tourillonnement entre les galets et les tourillons et il est
15 prévu un organe de butée (16) au voisinage de l'extrémité libre du tourillon pour retenir ces organes de roulement.

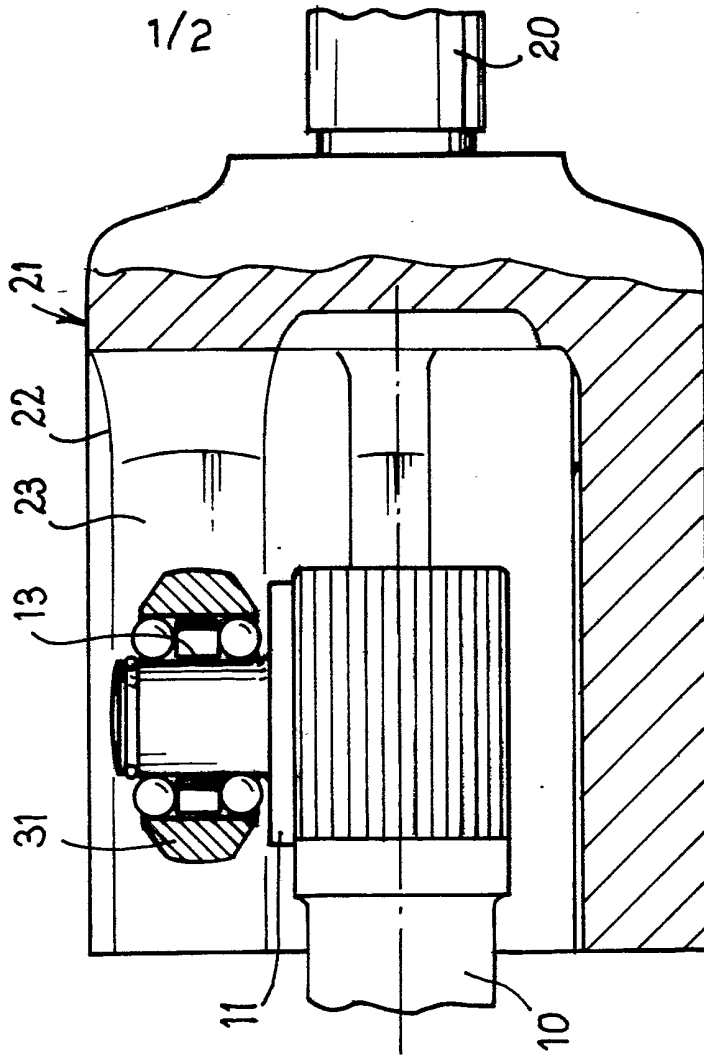


FIG. 1

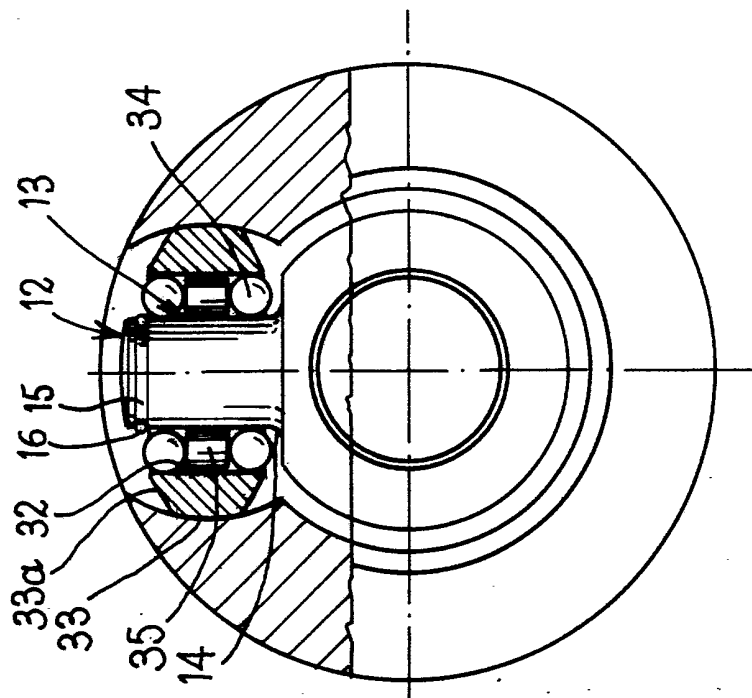
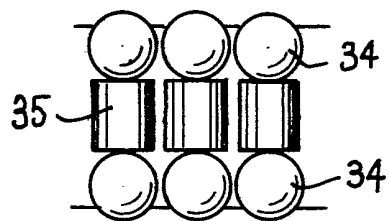
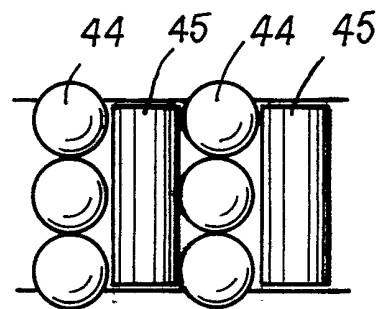
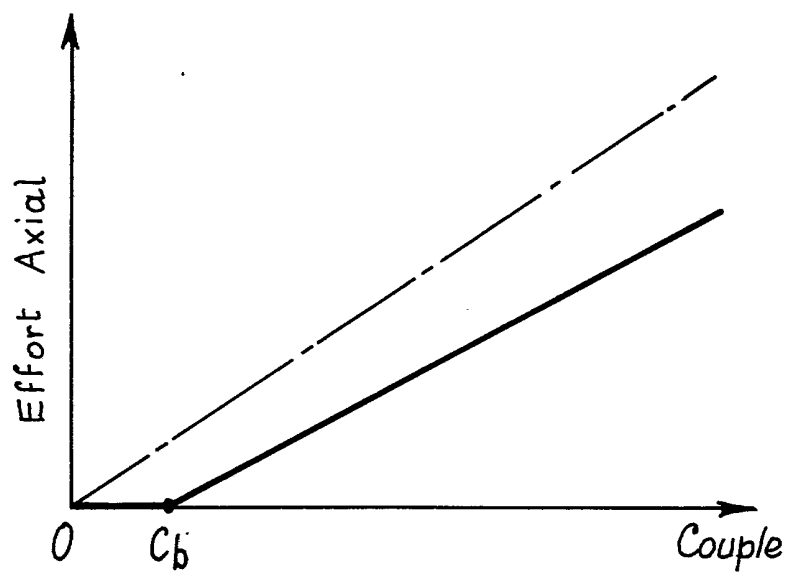


FIG. 2

2/2

FIG. 3FIG. 4FIG. 5

INSTITUT NATIONAL
de la
PROPRIETE INDUSTRIELLERAPPORT DE RECHERCHE
établi sur la base des dernières revendications
déposées avant le commencement de la rechercheFR 9001473
FA 439424

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		Revendications concernées de la demande examinée
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	
X	US-A-3 490 251 (ROETHLISBERGER) * Colonne 3, figures 6,7 *	1-3
X	US-A-3 877 251 (WAHLMARK) * En entier *	1
A	---	2,3
X	FR-A-2 199 825 (WAHLMARK) * Pages 14-19; figures 7-10 *	1
A	---	3
X	FR-A-2 476 251 (GLAENZER SPICER) * En entier *	1
A	---	3
A	FR-A-2 554 528 (GLAENZER SPICER) * En entier *	3,4
A	FR-A-2 600 730 (RENAULT)	
		DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int. Cl.5)
		F 16 D 3/00
Date d'achèvement de la recherche 12-10-1990		Examineur BALDWIN D.R.
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : pertinent à l'encontre d'au moins une revendication ou arrière-plan technologique général O : divulgation non-écrite P : document intercalaire T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet bénéficiant d'une date antérieure à la date de dépôt et qui n'a été publié qu'à cette date de dépôt ou qu'à une date postérieure. D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons & : membre de la même famille, document correspondant		