

This is to certify that the following is, to the best of my knowledge and belief, a true and accurate translation into ENGLISH of the attached document(s) relating to:

JPA\_1990057725(D3)

written in English.

I hereby declare that all statements made herein of my own knowledge are true and that all statements made on information and belief are believed to be true; and further that these statements were made with the knowledge that willful false statements and the like so made are punishable by fine or imprisonment, or both, under Section 1001 of Title 18 of the United States Code and that such willful false statements may jeopardize the results of these proceedings.

I declare under penalty of perjury under the laws of the United States of America that the foregoing is true and accurate.

Caroline Mikumo Lee

Sworn to before me this Tuesday, October 06, 2015 Signature, Notary Public AMY LEONG Notary Public - State of New York No. 01LE6314554 **Qualified in Richmond County** 

Commission Expires Nov 10, 2018

Stamp, Notary Public

### LANGUAGE AND TECHNOLOGY SOLUTIONS FOR GLOBAL BUSINESS

THREE PARK AVENUE, 39TH FLOOR, NEW YORK, NY 10016 | T 212.689.5555 | F 212.689.1059 | WWW.TRANSPERFECT.COM OFFICES IN 90 CITIES WORLDWIDE

JTEKT Corporation Ex. 1003, p. 1

(19) Japan Patent Office (JP)

(11) Japanese Unexamined Patent Application Publication Number

H2-57725

# (12) Japanese Unexamined Patent Application Publication (A)

(51) Int. Cl. <sup>5</sup>	Identification codes	JPO file number	(43) Publication date: Feb 27, 1990
F16D 13/74	А	8012-3J	
25/12	$\mathbf{C}$	7526-3J	

Request for examination: None Number of claims: 1 (Total of 7 pages)

(54) Title of the invention	POWER TRANSMISSION DEVICE		
	(21) Application No.	S63-202794	
	(22) Date of Application	Aug 16, 1988	
(72) Inventor	Kazuyoshi Watanabe	c/o Tochigi Fuji Sangyo K.K. 2388 Omiyamachi, Tochigi-shi, Tochigi-ken	
(71) Applicant	Tochigi Fuji Sangyo K.K.	2388 Omiyamachi, Tochigi-shi, Tochigi-ken	
(74) Agent	Morio Miyoshi, patent attorney	and 1 other	

## SPECIFICATION

#### 1. Title of the Invention

Power Transmission Device

2. Claims

A power transmission device provided with a cylindrical case disposed rotatably, a hub member disposed rotatably on an identical axis inside the case, a multiple plate clutch comprising a plurality of friction plates that separately engage the case and the hub member, and a tightening device that tightens and releases the multiple plate clutch, wherein an oil reserve that contains lubricating oil and an oil passage guiding the lubricating oil to the friction plates are formed in the hub member.

3. Detailed Description of the Invention

# [Object of the Invention]

(Industrial Field of Use) The present invention relates to power transmission devices used in vehicles and the like. (Prior Art)

JP S62-209249 A describes a power transmission device for a vehicle. This device is a

differential device that has a multiple plate clutch contained in a case, and an actuator that tightens these, and distributes drive power from the engine to left and right axles.

Because the multiple plate clutch is contained inside the case in a very compact manner, there is very little space between the friction plates which make up the multiple plate clutch. Accordingly, the lubricating oil has trouble flowing to the friction plates, particularly those in the middle in the thickness direction, which can cause heating of the friction plates due to a lack of lubrication, breakdown of the lubricating oil, seizing of the friction plates, and so on.

(Problems to be Solved by the Invention)

Hence, the present invention has as an object to provide a power transmission device in which friction plates do not suffer from lack of lubrication, seizing, or the like.

[Constitution of the Invention]

(Means for Solving the Problems)

A power transmission device of the present invention is provided with a cylindrical case disposed

rotatably, a hub member disposed rotatably on an identical axis inside the case, a multiple plate clutch comprising a plurality of friction plates that separately engage the case and the hub member, and a tightening device that tightens and releases the multiple plate clutch, an oil reserve that contains lubricating oil and an oil passage guiding the lubricating oil to the friction plates being formed in the hub member.

### (Operation)

When the multiple plate clutch is tightened by the tightening device, the case and the hub member are coupled, an input from one is output from the other. If the tightening force of the multiple plate clutch is increased or decreased at this time to adjust slip rotation, differential rotation between the case and the hub member is controlled (i.e., limited or allowed), thereby making it possible to adjust the size of the transmitted torque. If the multiple plate clutch is released, the case and the hub are uncoupled, and torque transmission stops.

The lubricating oil is stored in the oil reserve in the hub member. As the hub member turns, the lubricating oil is guided to the friction plates along the oil passage by centrifugal force, thereby lubricating and cooling the friction plates and preventing heating of the friction plates, breakdown of the lubricating oil, seizing, and so on.

### (Embodiments)

A differential case 29 (the case) is rotatably supported by a differential carrier 35 via bearings 31 and 33. A ring gear 37 is affixed by a bolt 39 to the differential case 29. The ring gear 37 meshes with a drive pinion gear 41, and the drive pinion gear 41 is formed integrally to a rear end of a drive pinion shaft 43 which is linked to the propeller shaft 9 side. The differential case 29 is thus rotatably driven by the drive power from the engine 1.

A pair of hub members 45 and 47 are disposed in a manner allowing relative coaxial rotation inside the differential case 29. The hub members 45 and 47 comprise cylindrical hubs 49 and 51, cylindrical outer cylinder sections 53 and 55, and bosses 57 and 59 that are disposed axially in between the hubs 49 and 51 and the outer cylindrical sections 53 and 55 and integrally link the hubs 49 and 51 and the outer cylindrical sections 53 and 55. Capacious oil reservoirs 61 are formed on either side of the bosses 57 and 59, and through holes 63 and 65 which link the left and right oil reservoirs 61 are provided to the bosses 57 and 59. The outer cylinder sections 53 and 55 are provided with through holes and oil passages 67 and 69 are formed. Ring-shaped grooves 71 are A first embodiment is described now, with reference to FIGs. 1 and 2. FIG 2 shows an example in which the present embodiment is used in a power transmission system for a four-wheel-drive (4WD) car. Note that in the following description, "left" and "right" refer to those direction in FIG 1, and that "up" in FIG 1 corresponds to the forward direction of the vehicle in FIG 2.

First, power transmission in this vehicle is described, with reference to FIG. 2.

Drive power in an engine 1 is varied by a transmission 3 and is input into a transfer 5. The transfer 5 transfers this drive power to a front differential 7 (a differential device for the front wheels) and, via a propeller shaft 9, to a rear differential 11 (a differential device for the rear wheels), which is the device of the present embodiment. The drive power thus transferred is differentially distributed by the front differential 7 to right and left front wheels 17 and 19 via front axles 13 and 15 and distributed by the rear differential 11 to right and left rear tires 25 and 27 via rear axles 21 and 23.

A configuration of the present embodiment is described next.

provided to opposing end sections of the hubs 49 and 51. A ring 73 engages the grooves 71, thereby supporting and centering free ends of the hub members 45 and 47.

Annular chambers 75 are provided between the differential case 29 and the outer cylinder sections 53 and 55 of the hub members 45 and 47. Splines 77 are provided to the differential case 29 inside the annular chambers 75 and splines 79 and 81 are provided to the outer cylinder sections 53 and 55. An outer friction plate 83 engages the splines 77 in a manner allowing axial movement. Inner friction plates 85 and 87, which are disposed in an alternating manner, and the friction plate 83 engages the splines 79 and 81 in a manner allowing axial movement. A pair of multiple plate clutches 89 and 91 are configured thus. Stopper rings 93 are affixed to the differential case 29 at fixed intervals between the multiple plate clutches 89 and 91. Rings 95 are disposed in an inner circumference of the stopper rings 93. The stopper rings 93 cut off the effects of pressure between the multiple plate clutches 89 and 91 and prevent interference therebetween.

Cylinder sections 97 and 99 are provided to left and right ends of the differential carrier 35 and

O-rings 101 and 103 and O-rings 105 and 107 are disposed between the cylinder sections 97 and 99, engaging so as to allow piston members 109 and 111 to move. The piston members 109 and 111 can press against the multiple plate clutches 89 and 91 via a pressing system comprising needle bearings 113 and 115, pressing rings 117 and 119, pressing pieces 121 and 123, and push rings 125 and 127. The pressing pieces 121 and 123 pass through windows 129 and 131 provided at fixed positions around the differential case 29 and are disposed between the pressing rings 117 and 119 and the push rings 125 and 127. A pair of actuators 133 and 135 and pressing systems thereof are thus configured.

Oil pressure is supplied to oil ports 137 and 139 of the actuators 133 and 135 via a control valve device 143 and oil passages 145 and 147 from an oil pressure source 141. Tightening, adjustment of tightening force, and release, etc., of the multiple plate clutches 89 and 91 are performed by adjusting this oil pressure.

This type of control of the control valve device 143 is configured so as to be operable manually

If supply of the oil pressure is halted, the multiple plate clutches 89 and 91 are released, torque transmission to the rear wheels 25 and 27 is cut off, and the rear wheels 25 and 27 spin freely.

Lubricating oil sealed into the differential carrier 35 flows through windows 129, 131, 132, 134, and 136 of the differential case 29, etc., and is contained in the oil reserve 61, from which is passes through the oil passages 67 and 69 due to centrifugal force as the hub members 45 and 47 spin and is supplied to the friction plates 83, 85, and 87, lubricating and cooling these.

Functionality is described as it relates to vehicle performance next.

When the multiple plate clutches 89 and 91 are tightened, the rear wheels 25 and 27 are driven and the vehicle enters 4WD mode. Because the drive power is dispersed to all four wheels, the drive power distribution per wheel falls, reducing the likelihood of slipping as the gripping force is spread out. Accordingly, straight-line motion of the vehicle and driving stability are improved.

When the multiple plate clutches 89 and 91 are released, drive power transmission to the rear wheels 25 and 27 is cut off and the vehicle enters two-wheel-drive (2WD) mode, which improves gas mileage and provides front engine/front drive 2WD

from the driver's seat or automatically in accordance with driving or roadway conditions.

Functionality of the present embodiment is described next.

When oil pressure is supplied to the actuators 133 and 135, the piston members 109 and 111 advance, and the multiple plate clutches 89 and 91 are pressed by the pressing system and are tightened, thereby coupling the differential case 29 and the hub members 45 and 47 and causing the drive power from the engine 1 to be transmitted to the left and right rear wheels 25 and 27. By controlling the oil pressure to increase or decrease the tightening force on the multiple plate clutches 89 and 91, differential rotation can be controlled (limited or allowed) and the size of the transmitted torque can be adjusted. And by increasing or decreasing the tightening force individually for the multiple plate clutches 89 and 91, the distribution ratio of the drive power between the right and left rear wheels 25 and 27 can be adjusted and the differential rotation can be controlled.

characteristics.

Because 2–4 switching can be done in this manner without requiring an intermittent mechanism such as a 2–4 switching mechanism, the 2–4 switching mechanism is unneeded, allowing simplification of the mechanism, lighter weight, and lower costs.

If during 2WD or 4WD with the multiple plate clutches 89 and 91 slightly tightened the front wheels 17 and 19 start to slip due to poor road conditions or the like, tightening the multiple plate clutches 89 and 91 as appropriate increases the drive power transmitted to the rear wheels 25 and 27, improves driving performance, and allows escape from the poor road conditions.

If the distribution ratio of the drive power between the rear wheels 25 and 27 is adjusted, e.g., the drive power of the left rear wheel 25 is increased, a right-direction yawing moment can be applied to the vehicle, and if the drive power of the right rear wheel 27 is increased, a left-direction yawing moment can be applied to the vehicle. If during cornering yawing moment can be applied toward the inside or outside of the corner in accordance with the size of the turn radius or the vehicle speed, etc., and the size of the yawing moment is adjusted, the dangers such as failing to turn enough or turning too far inward or spinning out can be avoided and steering can be made easier. Steering can also be made easier during normal driving as well.

Changing the drive power distribution ratio between the front and rear wheels during cornering allows adjustment of the cornering force of each, and, as above, steering characteristics of the vehicle can be improved. In other words, if the drive power of the front wheels 17 and 19 is increased, the cornering force thereof falls, causing a yawing moment to be applied toward the outside of the corner due to the corning force of the rear wheels 25 and 27. The result is that the vehicle tends to under-steer. If the vehicle has a front engine, as in FIG. 2 where the front part is heavier, the front wheels 17 and 19 have a larger gripping force, and therefore if a larger drive power is applied with the multiple plate clutches 89 and 91 tightened strongly and the distribution ratio of the drive power between front and rear wheels made even, the rear wheels 25 and 27 lose the cornering force first. Accordingly, the vehicle tends to over-steer due to the cornering force of the front wheels 17 and 19. By the

same logic, the center of gravity of the vehicle in FIG. 2 is toward the front, so during cornering there is a stronger cornering force effect from the rear wheels 25 and 27, creating a tendency to under-steer. If the drive power distribution to the rear wheels 25 and 27 is increased to reduce the cornering force thereof, the under-steering typical of such vehicles can be corrected.

If the steering characteristics are controlled in this manner, the ease of driving and stability of the vehicle can be improved.

If one of the rear wheels 25 and 27 starts to slip, e.g., the left rear wheel 25, drive power becomes concentrated in a rear axle 23 of the right rear wheel 27 which is continuing to provide drive power, creating the risk of breakage and a sudden yawing movement to the left. In such cases, detecting slippage of the rear wheel 25 and yawing moment in the vehicle and releasing the multiple plate clutch 91 on the rear wheel 27 side can avoid these dangers.

During acceleration, if the drive power is increased to the rear wheels 25 and 27 to which the load moves, acceleration characteristics are improved by efficiently transmitting the drive power to the road surface.

If the tightening power of the multiple plate clutches 89 and 91 is weakened, the rotational differential between the front and rear wheels is absorbed, preventing a phenomenon known as tight corner braking from occurring during low-speed turning, such as when parking. And because differential rotation between the rear wheels 25 and 27 is tolerated, cornering is smooth.

If a 2–4 switching mechanism is provided and 2WD mode is switched to, releasing the multiple plate clutches 89 and 91 causes rotation of the drive system for the rear wheels 25 and 27 to stop. Accordingly, useless rotation and the wear, vibration, and noise caused thereby can be prevented, as can a concomitant fall in mileage. The same effect can thus be obtained without providing a free hub clutch, and operation becomes more solid.

Thus, the rear differential 11 can differentially distribute the drive power while limiting the differential between the front and rear wheels. This is a function of a center differential [sic] with a differential limiting function. Accordingly, if the rear differential 11 is used, no center differential is needed, making it possible to simplify the vehicle's power transmission system, and reduce cost and weight, which are significant effects.

The friction plates 83, 85, and 87 of the multiple plate clutches 89 and 91 are thoroughly lubricated and cooled, and therefore tend not to suffer from heating and seizing during high-load use (e.g., a great deal of slipping).

If the stopper rings 93 can be made to move in the axial direction in the device of the present embodiment, a configuration is also possible in which both of the multiple plate clutches 89 and 91 are tightened and released by an actuator provided to left or right.

A second embodiment is described next, with reference to FIGs. 3 and 4. The present embodiment is used as a rear differential 149 of a vehicle in FIG. 2, as in the first embodiment. The same members are given the same reference numerals when cited below, and differences with the first embodiment are described. Note that in the following description, the left and right directions are the left and right directions in FIG. 3, and up in FIG. 3 corresponds to forward in the vehicle in FIG. 2.

Hub members 153 and 155 are disposed inside a differential case 151 in a manner allowing relative rotation. A ring 157 slidably engages grooves provided to opposing faces of the hub members 153 and 155, centering the hub members 153 and 155 and supporting free ends thereof. As shown in FIGs. 3 and 4, through holes 159 (oil reserves/oil passages) disposed at 90° intervals substantially in the center in the axial direction, axial-direction through holes 161 (oil reserves) that pass through these through holes 159, and inner grooves 163 linking openings of the through holes 159 are provided to the hub members 153 and 155. Radial-direction grooves 165 and 167 (oil passages) that pass through openings of the through holes 161 are provided to both end faces.

Transmission shafts (not shown in the drawings) engage inner circumferences of the hub members 153 and 155 engage via splines. Oil passages formed in an axial center and radial-direction oil passages that link these oil passages with the inner grooves 163 of the hub members 153 and 155 are provided to these transmission shafts.

The other functions and effects are the same as in the first embodiment.

Note that in the present invention, a multiple plate clutch is not limited to one operated by an actuator; electromagnetic clutches, for example, are also possible. Furthermore, the present invention is not limited to four-wheel-drive vehicles, but rather can be used in two-wheel-drive vehicles as well.

[Effects of the Invention]

As has been described above, the power transmission device of the present invention can transmit and shut off torque while limiting or allowing differential rotation. Moreover, because lubrication and cooling of the friction plates is done thoroughly, heating, breakdown of the lubricating oil, seizing, and other problems are prevented. Accordingly, performance and durability of the device are improved.

### 4. Brief Description of the Drawings

FIG. 1 is a cross-sectional view of a first embodiment. FIG. 2 is a schematic view showing power transmission in a vehicle using this embodiment. FIG. 3 is a cross-sectional view of a second embodiment. FIG. 4 is a lateral cross-sectional view of a hub member of this embodiment. Dividing members 169 are disposed between the multiple plate clutches 89 and 91 and secured to an inner circumference of the differential case 29. The dividing members 169 shut off the effects of pressure on the multiple plate clutches 89 and 91 and prevent interference therebetween.

The pressing system of the multiple plate clutches 89 and 91 comprises needle bearings 113 and 115, first pressing rings 171 and 173, push rods 175 and 177, and second pressing rings 179 and 181. The push rods 175 and 177 slidably pass through the differential case 151.

Lubricating oil passes through the oil passages in the left and right transmission shafts and the inner grooves 163 and is contained in the through holes 159 and 161 of the hub members 153 and 155. As the hub members 153 and 155 turn, the lubricating oil passes through the through holes 159 and the grooves 165 and 167 due to centrifugal force and is supplied to the friction plates 83, 85, and 87, lubricating and cooling these.

- 29, 151 ... Differential case (case)
- 45, 47, 153, 155 ... Hub members
- 61 ... Oil reservoirs
- 67, 69 ... Oil passages
- 83, 85, 87 ... friction plates
- 89, 91 ... Multiple plate clutches
- 133, 135 ... Actuators (tightening device)
- 159 ... Through holes (oil reserves/oil passages)
- 161 ... Through holes (oil passages)
- 163 ... Inner grooves (oil passages)
- 165, 167 ... Grooves (oil passages)

Agent: Morio Miyoshi, patent attorney



FIG. 1





FIG. 2



FIG. 3

19日本国特許庁(JP) ①特許出願公開

# <sup>∞</sup> **公** 開 特 許 公 報 (A) 平2-57725

 ⑩Int.Cl.<sup>5</sup>
 識別記号
 庁内整理番号
 ⑬公開
 平成2年(1990)2月27日

 F 16 D
 13/74
 A
 8012-3 J
 25/12
 C
 7526-3 J

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全7頁)

公発明の名称 動力伝達装置

②特 願 昭63-202794②出 願 昭63(1988)8月16日

⑩発明者 渡辺 和義 栃木県栃木市大宮町2388番地 栃木富士産業株式会社内
 ⑪出願人 栃木富士産業株式会社 栃木県栃木市大宮町2388番地
 ⑭代理人 弁理士 三好 保男 外1名

動力伝達装置が記載されている。この装置はケー 04 繡 曲 スに収められた多板クラッチとこれを締結するア クチェエータとを有し、多板クラッチを介して左 1. 発明の名称 動力伝達装置 右の車軸にエンジンからの駆動力を分配する差動 装置である。 2. 特許請求の範囲 回転自在に配置された筒状のケースと、この ところで、多板クラッチはケースの内部にコン ケースの内部に同軸上で回転自在に配置されたハ パクトに収められているから、多板クラッチを構 成する摩擦板の間隔は非常に狭い。従って、潤滑 プ部材と、複数枚の摩擦板を前記ケースとハブ部 油が各摩擦板に、特に厚さ方向中央部の摩擦板に、 材に各別に係合してなる多板クラッチと、この多 回りにくく、潤滑不足により摩擦板の発熱、潤滑 板クラッチを締結又は開放する締結装置とを備え、 油の劣化、摩擦板の焼付きなどが発生する恐れが 前記ハブ部材には潤滑油を収容する油溜めと、こ ある。 の潤滑油を前記摩擦板に導く油路とを形成したこ (発明が解決しようとする課題) とを特徴とする動力伝達装置。 そこで、この発明は摩擦板の潤滑不良や焼付 3.発明の詳細な説明 きなどが起らない動力伝達装置の提供を目的とす [発明の目的] (産業上の利用分野) 3. この発明は、車両などに用いられる動力伝達 [発明の構成] 装置に関する。 (課題を解決するための手段) (従来の技術) この発明の動力伝達装置は、回動自在に配置 された筒状のケースと、このケースの内部に同軸 特開昭62-209249号公報に車両用の -145-

### 特開平2-57725 (2)

上で回転自在に配置されたハブ部材と、複数枚の 摩擦板を前記ケースとハブ部材に各別に係合して なる多板クラッチと、この多板クラッチを締結又 は開放する締結装置とを備え、前記ハブ部材には 潤滑油を収容する油溜めと、この潤滑油を前記摩 楔板に導く油路とを形成したことを特徴とする。

(作用)

・ 新結装置により多板クラッチを締結するとケ ースとハブ部材とは連結され、一方からの入力は 他方から出力される。このとき、多板クラッチの 締結力を増減しすべり回転を調節すれば、ケース とハブ部材間の差動回転が制御(制限と許容)され伝達トルクの大きさを調節することができる。 多板クラッチを開放すればケースとハブ部材の連 結は解除され、トルク伝達が遮断される。

潤滑油はハブ部材の油溜めに収容され、ハブ部 材が回転すると遠心力により油路を通って摩擦板 に導かれ摩擦板の潤滑と冷却とを行い、摩擦板の 発熱、潤滑油の劣化、焼付けなどを防止する。

(実施例)

デフケース 2 9 (ケース)はペアリング 3 1、 3 3 を介して デフキャリヤ 3 5 に回転自在に支承 されている。デフケース 2 9 にはリングギヤ 3 7 がポルト 3 9 で固定されている。リングギヤ 3 7 はドライブビニオンギヤ 4 1 と噛合っており、ド ライブビニオンギヤ 4 1 はプロペラシャフト 9 側 に連結されたドライブビニオンシャフト 4 3 の 後 端に一体に形成されている。このようにして、デ フケース 2 9 はエンジン 1 からの駆動力により回 転駆動される。

デフケース29の内部には一対のハブ部材45、 47が同軸上で相対回転可能に配置されている。 これらのハブ部材45、47はそれぞれ円筒状の ハブ49、51と、円筒状の外筒部53、55と、 軸方向の中央部にあってこれらのハブ49、51 と外筒部53、55を一体に連結するポス57、 59からなっている。ポス57、59の両側には 容量の大きい油溜め61が形成され、ポス57、 59には左右の油溜め61を連通する貫通孔63、 65が設けられている。又、外筒部53、55に 第1図と第2図により第1実施例の説明をす る。第2図はこの実施例を四輪駆動(4WD)車 の動力伝達系に用いた例を示す。なお、以下の説 明において左右の方向は第1図における左右の方 向とし、第1図の上方は第2図の車両の前方に相 当する。

先ず、第2図によりこの車両の動力伝達を説明する。

エンジン1の駆動力はトランスミッション3で 変速されトランスファ5に入力する。トランスフ ァ5はこの駆動力をフロントデフ7(前輪側のデ ファレンシャル装置)に伝達するとともにプロペ ラシャフト9を介してこの実施例の装置であるリ ヤデフ11(後輪側のデファレンシャル装置)に 伝達する。伝達された駆動力は、フロントデフ7 により前車軸13、15を介して左右の前輪17、 19に差動分配され、リヤデフ11により後車軸 21、23を介して左右の後輪25,27に分配 される。

次に、この実施例の構成を説明する。

は貫通孔が設けられ油路67、69を形成している。ハブ49、51の対向端部にはリング状の満71が設けられ、溝71にはリング73が係合してハブ部材45、47の自由端を互いに支承するとともにセンタリングを行っている。

デフケース29とハブ部材45、47の名外筒部53、550間には環状室75が設けられている。環状室75の内部においてデフケース29にはスプライン77が設けられ、外筒部53、55 にはそれぞれスプライン79、81が設けられて いる。スプライン77だは外側の摩擦板83、55 にはそれぞれスプライン79、81が設けられて いる。スプライン77には外側の摩擦板83が軸 方向移動可能に係合している。又、スプライン7 9、81には摩擦板83と交互に配置された内側 の摩擦板85、87が軸方向移動可能に係合して いる。こうして一対の多板クラッチ89、91が 構成されている。多板クラッチ89、91の間に はストッパリング93が間隔をあけて配置されて ワケース29に固定されている。このストッパリ ング93の内周にはリング95が配置されている。 ストッパリング93は各多板クラッチ89、91

-146-

## 特開平2-57725 (3)

間の押圧力の影響を遮断して互いの干渉を防止す る。

デフキャリヤ35の左右の端部にはシリンダ部 97、99が設けられており、これらのシリンダ 部97、99にはそれぞれ0リング101、10 3、0リング105、107を間に配置してピス トン部材109、111が移動可能に係合してい る。ピストン部材109、111はそれぞれニー ドルベアリング113、115、押圧リング11 7、119、押圧片121、123、プッシュリ ング125、127からなる各押圧系を介して多 板クラッチ89、91を押圧可能である。押圧片 121、123はデフケース29の円周等配位置 に設けられた窓129、131を貫通し、押圧リ ング117、119とブッシュリング125、1 27の間に配置されている。こうして、一対のア クチュエータ133、135とこれらの押圧系と が構成されている。

各アクチュエータ133、135の油圧ポート 137、139には油圧源141から制御弁装置

油圧の供給を停止すれば、多板クラッチ89、 91が開放され後輪25、27へのトルク伝達は 遮断され、後輪25、27はフリー回転状態とな る。

デフキャリヤ35に封入されている潤滑油はデ フケース29等の窓129、131、132、1 34、136等から流入して油溜め61に収容さ れ、ハブ部材45、47の回転に伴って遠心力に より油路67、69を通って摩擦板83、85、 87に供給され、これらを潤滑し冷却する。

次に、車両の性能に即した機能を説明する。

多板クラッチ89、91を締結すると後輪25、 27が駆動され車両は4WD走行状態になり、駆動力が四輪全部に分散するから各車輪当りの駆動 力配分が減少しグリップ力との間の余裕が広がっ てスリップしにくくなる。従って、車両の直進性 や走行安定性が向上する。

多板クラッチ89、91を開放すると後輪25、 27側への駆動力伝達が遮断されて車両は二輪駆動(2WD)走行状態となって燃費が向上すると 143と各油路145、147を介して各別に油 圧が供給され、その油圧を調節することにより多 板クラッチ89、91の締結と締結力の調節と開 放などが行われる。

制御弁装置143のこのような制御は、運転席 から手動操作可能か、又は操縦条件や路面条件に 応じて自動操作可能に構成されている。

次に、この実施例の機能を説明する。

アクチュエータ133、135に油圧が供給されるとピストン部材109、1111が前進し、押 圧系を介して多板クラッチ89、91が押圧され て締結し、デフケース29とハブ部材45、47 が連結され、エンジン1からの駆動力は左右の後 輪25、27に伝達される。油圧を制御して多板 クラッチ89、91の締結力を増減すれば、差動 回転の制御(制限と許容)及び伝達トルクの大き さを調節することができる。締結力の増減を多板 クラッチ89、91で各別に行えば、左右の後輪 25、27間の駆動力の配分割合の調整と差動回 転の制御とを行うことができる。

ともにフロントエンジン・フロントドライブの 2 W D 車の特性が得られる。

2-4切換機構のような断続機構によらずに、 上記のような2-4切換が行えるから、2-4切 換機構が不要であり、その分機構を簡単にし重量 とコストとを低減できる。

2WD走行時又は多板クラッチ89、91を微 弱に締結した状態での4WD走行時に、悪路など で前輪17、19側がスリップ状態になった場合 多板クラッチ89、91を適当な強さで締結すれ は後輪25、27側に伝達される駆動力が大きく なり、後輪25、27側の駆動力により走破性が 向上し悪路から脱出することができる。

後輪25、27の間で駆動力の配分割合を調節 し、例えば左の後輪250回の駆動力をより大きく すれば車両に右旋回のヨーイングモーメントを与 えることができ、右の後輪27回の駆動力をより 大きくすれば車両に左旋回のヨーイングモーメン トを与えることができる。コーナリングに際して コーナー半径の大小や車速などに応じてコーナー

-147-

### 特開平2-57725 (4)

の外側又は内側へのヨーイングモーメントを与え るとともにこのヨーイングモーメントの大きさを 調節すれば、コーナーからの飛び出し、内側への 切れ込み、スピンなどの危険が回避できるととも にハンドル操作を容易にすることができる。又、 通常の走行においてもハンドル操作を助けること ができる。

コーナリングに際して前後輪間の駆動力配分割 合を変えればそれぞれのコーナリングフォースの 大きさが調節でき、上記と同様に、車体のステア 特性を改善することができる。すなわち、前輪1 7、19側の駆動力を大きくすればそのコーナリ ングフォースが減少するから後輪25、27側の コーナリングフォースによりコーナー外側のヨー イングモーメントが与えられて車両はアンダース テア気味となる。又、前部重量の重い第2図のよ うなフロントエンジン車の場合、前輪17、19 の方がグリップ力が大きいから、多板クラッチ8 9、91を強固に締結し前後輪の駆動力の配分割 合を等しくした状態で大きな駆動力を与えると後

後輪27側の多板クラッチ91を開放すればこの ような危険が回避できる。

加速に際しては、荷重が移動する後輪25、2 7側の駆動力を増加すれば駆動力を路面に有効に 伝えることができ加速性が向上する。

多板クラッチ89、91の締結力を弱めれば前 後輪間の回転差が吸収され、例えば車庫入れのよ うな低速急旋回の際にタイトコーナープレーキン グ現象が発生しない。又、後輪25、27間の差 動回転が許容されるから円滑なコーナリングが行 える。

又、2-4切換機構を装備して2WD走行に切換えたとき、多板クラッチ89、91を開放すれ は後輪25、27の駆動系の回転が停止する。従って、これらを無駄に連れ回ることによる各部の 摩耗、振動と騒音の発生、燃費の低下などを防止 することができる。このように、フリーハブクラ ッチを装備せずに同様な効果が得られ上、動作は より確実である。

又、以上のようにリャデフ11は前後輪の間で

輪25、27側が先にコーナリングフォースを失う。従って、前輪17、19側のコーナリングフォースにより車体はオーバステア気味となる。又、同じ理由で第2図の車両の重心は前寄りであるからコーナリングに際しては後輪25、27側のコーナリングフォースの影響の方が強く、従ってアンダーステア傾向を示す。そこで、後輪25、27個への駆動力配分を増してそのコーナリングフォースを減少させれば、前記のような車体固有のアンダーステア傾向を是正することができる。 このように、ステア特性のコントロールを行え は車両の操縦性と安全性とを改善することができる。。

後輪25、27の一方、例えば左の後輪25が スリップ状態になると、駆動を続ける右後輪27 の後車軸23に駆動力が集中し破損の恐れがある とともに右後輪27の駆動力により車体を左旋回 させるヨーイングモーメントが急に発生し危険で ある。このような場合、後輪25のスリップ又は 車体に生じたヨーイングモーメントを検知して右

差動制限を行いながら駆動力を差動配分すること ができる。これは差動制限機能付きのセンターデ スの機能である。そこで、リヤデフ11を用いれ はセンターデフが不要であり、車両の動力伝達系 の構成をそれだけ簡単にすることができコスト及 び重量の低減の面で大きな効果が得られる。

又、多板クラッチ89、91の各摩擦板83、 85、87の潤滑と冷却は充分に行われるから高 負荷(例えばすべりの多い)の使用態様において も発熱や焼付きが起りにくい。

なお、この実施例の装置はストッパリング93 を軸方向移動可能にすれば左右いずれか一方に設 けたアクチュエータで両方の多板クラッチ89、 91の締結と開放を行うように構成することもで きる。

次に、第3図と第4図により第2実施例の説明 をする。この実施例は上記第1実施例と同様に第 2図の車両のリヤデフ149として用いられてい る。以下、同一の部材には同じ番号を付して引用 しながら第1実施例との相異点を説明する。なお、

-148-

特開平2-57725 (5)

以下の説明において左右の方向は第3図における 左右の方向であり、第3図の上方は第2図の車両 の前方に相当する。

デフケース 1 5 1 の内部にはハブ部材 1 5 3、 1 5 5 が相対回転自在に配置されている。ハブ部 材 1 5 3、1 5 5 の各対向端部に設けられた溝に はリング 1 5 7 が摺動可能に係合しており、ハブ 部材 1 5 3、1 5 5 のセンタリングを行うととも に互いの自由端を支承し合っている。各ハブ部材 1 5 3、1 5 5 には第 3 図と第 4 図に示すように 軸方向のほぼ中央に90°間隔で配置された貫通 孔 1 5 9 (油溜め兼油路)と、これらの貫通孔 1 5 9 を通る軸方向の貫通孔 1 6 1 (油溜め)と、 貫通孔 1 5 9 の開口部を連通する内周溝 1 6 3 と が設けられている。又、両端面には貫通孔 1 6 1 の開口を通る径方向の溝 1 6 5、1 6 7 (油路)

各ハブ部材153、155の内周にはそれぞれ 伝達軸(図示していない)がスプライン係合して いる。これらの伝達軸にはそれぞれ軸心部に形成

他の機能と効果とは上記第1実施例と同様である。

なお、この発明において多板クラッチはアクチュエータにより作動するものに限らす、 例えば電磁クラッチでもよい。又、四輪駆動車に限らず、 二輪駆動車の駆動輪に用いてもよい。

[発明の効果]

以上のように、この発明の動力伝達装置は差動回転の制限と許容とを行いながらトルクを伝達し又遮断することができる。又、摩擦板の潤滑と冷却は充分に行われるから発熱、潤滑油の劣化、焼付きなどが予防され、従って装置の性能と耐久性とが向上する。

4.図面の簡単な説明

第1図は第1実施例の断面図、第2図はこの 実施例を用いた車両の動力伝達を示す概略図、第 3図は第2実施例の断面図、第4図はこの実施例 のハブ部材の横断面図である。 29、151…デフケース(ケース) 45、47、153、155…ハブ部材 された油路と、この油路と各ハブ部材153、1 5.5の内周溝163とを連通する径方向の油路と が設けられている。

多板クラッチ89、91の間には仕切り部材1 69が配置されデフケース29の内周に固定され ている。仕切り部材169は多板クラッチ89、 91の押圧力の影響を遮断して互いの干渉を防止 する。

多板クラッチ89、91の押圧系はニードルベ アリング113、115と第1の押圧リング17 1、173と、ブッシュロッド175、177と 第2の押圧リング179、181からなっている。 プッシュロッド175、177はデフケース15 1を摺動自在に貫通している。

問 滑 油 は 左 右 の 伝 達 軸 の 油 路 と 内 周 満 1 6 3 を 通って 供給 さ れ ハ ブ 部 材 1 5 3、1 5 5 の 貫 通 孔
1 5 9,1 6 1 に 収 容 さ れ る。ハ ブ 部 材 1 5 3、
1 5 5 の 回 転 に 伴 い そ の 遠 心 力 に よ り 貫 通 孔 1 5
9 と 満 1 6 5、1 6 7 を 通って 摩 壊 板 8 3、8 5、
8 7 に 供給 さ れ こ れ ら を 讃 滑 し 冷 却 す る。

 61…油溜め
 67、69…油路

 83、85、87…摩擦板

 83、85、87…摩擦板

 83、135…アクチュエータ(締結装置)

 159…貫通孔(油溜め兼油路)

 161…貫通孔(油器)

 165、167…満(油路)

代理人 弁理士 三好保男

-149-

# 特開平2-57725 (6)











# JTEKT Corporation Ex. 1003, p. 14

特開平2-57725 (7)







JTEKT Corporation Ex. 1003, p. 15