# 科研費

## 科学研究費助成事業 研究成果報告書

平成 27 年 6 月 11 日現在

機関番号: 15401 研究種目: 基盤研究(C) 研究期間: 2012~2014

課題番号: 24560158

研究課題名(和文)非円形歯車の設計と運転性能向上の研究

研究課題名(英文)Study on Design and Driving Performance Improvement of Non-Circular Gears

#### 研究代表者

永村 和照 (Nagamura, Kazuteru)

広島大学・工学(系)研究科(研究院)・教授

研究者番号:70108794

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 4,200,000円

研究成果の概要(和文):非円形歯車の高性能化,高速化を目的とし,2種類の楕円歯車について研究を行った.実験により楕円歯車の動特性を明らかにし,楕円歯車の振動を予測するプログラムを開発し,その妥当性を検証した.また,非円形歯車の振動低減方法についても検討を行った.その結果,次のことがわかった.1.楕円歯車の動荷重は円形歯車と比較すると極めて大きく,低速でも歯面分離を起こしやすい.2.楕円歯車の振動加速度は,ごく低速域を除いて円形歯車よりも著しく大きい.3.楕円歯車の振動予測プログラムによる計算結果と実験結果はよく一致した.4.ばね継手または摩擦ダンパを用いることにより,高速域での楕円歯車の振動を低減できる.

研究成果の概要(英文): In this study, the vibrations on two elliptical gear pairs were investigated to improve the driving performance of the non-circular gear pairs. In the experiment, the torque of the shafts, the tooth root stress, and the vibration acceleration of the test gear were measured to clarify the vibration characteristics of the elliptical gears. A program to predict the vibration of the elliptical gear was developed. Then, the method to reduce the vibration of the non-circular gear pair was examined. The results in this study may be summarized as follows: The elliptical gears have significantly large dynamic load. The elliptical gears have larger vibration than the circular gears except for at very low gear speeds. The calculated results by the present method to estimate the vibration of the elliptical gear agree with the experimental results. The vibration of the elliptical gear can be reduced by attaching a spring coupling or a friction damper to the driving shaft of the elliptical gear.

研究分野: 機械工学

キーワード: 歯車 非円形歯車 楕円歯車 振動加速度 歯元応力 トルク変動 動荷重 歯面分離

### 1.研究開始当初の背景

加工技術の発達に伴い,従来では理論上の ものでしかなかった機械要素・機械部品の製 作が可能となってきた.その中でも,非円形 歯車はCAD/CAM技術とNC形削り盤の急速 な発展により,自由形状のインボリュート歯 車の製作が可能となり,近年になって注目を 集めている.非円形歯車は歯車の回転伝達と カムの不等速運動の2つの働きを持つ優れた 回転伝達機構である,機構学的には,非円形 歯車は4節リンクや力ムと同等な動きをする. 4 節リンクと比較すると,非円形歯車は伝達 精度と伝達効率が高く,小型化が可能である. また、慣性トルクのバランスが容易であるな どの利点がある.一方,力ムと比べると,非 円形歯車は重負荷の伝達が可能で,摩耗が少 なく耐久性に優れるなどの利点がある.その ため,非円形歯車は自動機械や搬送機械,印 刷機械のみならず,近年では自動車の変速装 置,ロボットの関節,田植機などに幅広く使 用されている.非円形歯車は不等速回転運動 を行うために慣性トルクが生じ、そしてそれ は回転速度の上昇にしたがって大きくなり、 振動・騒音の増加をもたらす.このため,非 円形歯車を設計・製作し使用する際には,設 計者は非円形歯車の振動・騒音特性や挙動に ついてよく理解しておくことが重要である. しかし,非円形歯車の振動・騒音の特性や挙 動については未だ解明されていない点が多 くある.非円形歯車についての研究は,その 設計・製作に関するものは多い.ところが, 非円形歯車を実際に運転した結果について 言及した研究はほとんどない.また,上述し たように非円形歯車はその不等速運動や形 状のため,負荷トルクが一定でも,駆動トル クおよび回転速度が変わり, それに伴い歯面 荷重,かみあい率などが複雑に変化する.そ して,等速回転をする円形歯車と比較すると, 振動や騒音が大きくなることが予想される. そのため,現在非円形歯車は高速回転域では ほとんど使用されておらず,騒音・振動が発 生しにくい低速回転域のみで応用されてい る.

## 2.研究の目的

本研究の目的は,非円形歯車の運転性能を実験および理論の両方から明らかにし,運転性能の向上を図り,特に高速化を目的としている.そのために,非円形歯車の運転性能を明らかにする.具体的には非円形歯車の代表的なものであり最も基本的なものである楕円歯車を対称とし研究を進め,楕円歯車の運転性能について,理論的,実験的に明らかにする.そして,高速を可能にする方法を開発する.

## 3.研究の方法

研究は,楕円歯車の動特性の実験的解明, その動特性のシュミレーションプログラム の開発および高速運転の実現の3つに分けて 行った.

実験では, 楕円歯車の動特性を調べるため に図1に示す動力吸収式歯車運転試験機を用 いて,歯車の歯元応力,振動加速度,軸トル クを測定した.この動力吸収式歯車運転試験 機は,駆動モータ,2個のトルクメータ,試 験歯車対および電磁パウダーブレーキより 成っている.振動加速度は,歯車本体に取り 付けた2個の加速度ピックアップにより測定 した、歯元応力は円形歯車では、全ての歯に 同じ荷重が加わっているが, 楕円歯車ではか みあう歯対によって加わる荷重が異なる.そ のため,歯元応力の測定にあたっては,楕円 歯車の3枚の歯にひずみゲージを貼り,歯元 応力を測定し,それらの応力を比較すること により歯面の荷重を求めた.これらの振動加 速度、騒音および軸トルクの解析には設備備 品として購入した FFT アナライザを用いた. この FFT アナライザにより ,振動加速度の実 効値を算出するとともに,加速度,騒音,軸 トルクの周波数分析を行い,振動を実証的か つ定量的に把握した.試験歯車対は楕円1葉

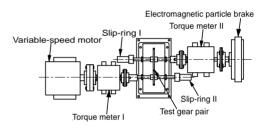




図 1 動力吸収式歯車運転試験機



(a) 楕円1葉歯車(z<sub>1</sub>/z<sub>2</sub> = 37/37)



(b) 楕円 2 葉歯車 (z<sub>1</sub>/z<sub>2</sub> = 38/38) 図 2 試験歯車

歯車[図 2(a)]と楕円 2 葉歯車[図 2(b)]およびそれぞれに対応する同歯数の円形歯車である.これらの試験歯車対は,モジュール 4mm,圧力角  $20^\circ$ ,歯数  $z_1/z_2$  = 37/37 および 38/38,歯幅 10mm である.

また, 楕円歯車の動特性を理論的に解明す るために, 楕円歯車の振動モデルを作成し, 動特性のシュミレーションプログラムを開 発した.図1に示す動力吸収式歯車運転試験 機のねじり振動モデルを作り、振動解析を行 った.このモデルでは,駆動モータ,継手, 試験歯車および電磁パウダーブレーキを慣 性モーメントとし, それらをつなぐ軸などを ばね要素として運動方程式を立てた.運動方 程式では,歯車のかみあいにおける歯車対の 歯のばね剛さは矩形状に変化するものとし 加えて楕円歯車では基礎円がかみあう歯対 によって変化するものとした. そして, 4次 の Runge-Kutta 法により運動方程式を解き 歯車の振動加速度およびトルクメータのト ルクを求め,それらと実験結果を比較して, シミュレーションプログラムの妥当性を検 証した.

さらに,開発したシミュレーションプログラムを用いて非円形歯車(楕円歯車)の高性能化・高速化に必要な振動を低減する方法について検討した.

#### 4.研究成果

本研究で行った非円形歯車(楕円歯車)の 運転試験および理論解析は唯一無二のもの であり,非常に工学的価値の高いものである. 以下にその結果について説明する.

図3は歯元応力波形より算出した動荷重係数である。ここで動荷重係数は,各回転速度における歯元応力の最大値を,静的応力とみなした回転速度 n<sub>i</sub>=120rpm における歯元応力の最大値で割った値で定義する。図より,回転速度の上昇に伴い,角加速比が最大の歯では動荷重係数が増加し,角加速比が最小のの歯では動荷重係数が減少していることがわかる。これは,角加速比が最大の歯では回転速

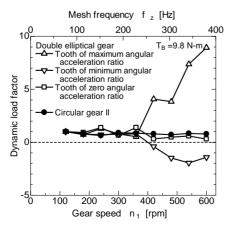
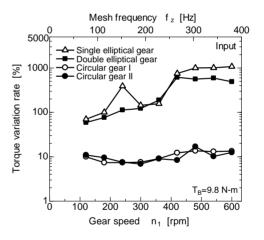


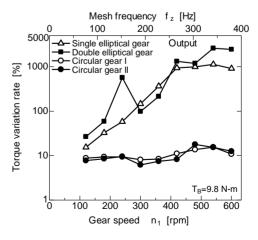
図3 動荷重係数(楕円2葉歯車)

度が上昇すると慣性力が大きくなるので歯 にかかる荷重が大きくなること,しかし角加 速比が最小の歯では,回転速度が上昇すると 通常のかみあい時とは逆方向に慣性力が働 き歯にかかる荷重が小さくなったためと考 えられる.さらに,角加速比が最小の歯では 回転速度 n<sub>1</sub>=400rpm 付近から動荷重係数が負 の値を示している.これは,かみあい歯面の 分離および非かみあい歯面への衝突が発生 したためである,また,図には示していない が,楕円2葉歯車の動荷重係数のほうが楕円 1 葉歯車の動荷重係数より大きい.これは, 楕円1葉歯車の速度変動が歯車1回転につき 1回であるのに対し,楕円2葉歯車では歯車 1回転につき2回速度変動するためである. このことより,楕円歯車の葉数が多いほど, 動荷重係数も大きくなるものと推測される.

図4は駆動軸および被動軸のトルク変動率を示す.ここで,トルク変動率は歯車軸トルク変動波形の最大片振幅を5回転分について平均し,負荷トルクで割ったものである.円形歯車のトルク変動率は回転速度が上昇してもほぼ一定で10%程度であるのに対し,楕円歯車のトルク変動率は円形歯車に比べて



## (a) 駆動軸



(b) 被動軸 図 4 トルク変動率 (T<sub>B</sub>=9.8N-m)

非常に大きく,n<sub>1</sub>=400rpm 付近で急激に増加し 10 倍近くになっている.これは,楕円歯車のかみあい側歯面の分離と非かみあい側歯面に衝突する現象が生じたためで,慣性トルクの影響と考えられ,円形歯車では回転速度によらずほぼ等速回転するため歯車軸に慣性トルクが発生しないのに対し,楕円歯車

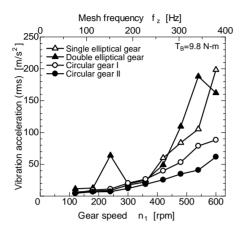
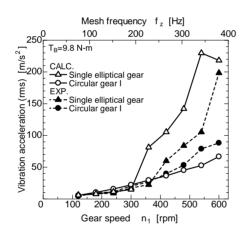
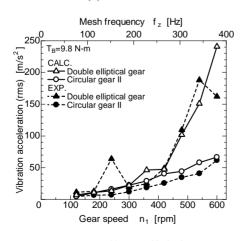


図 5 円周方向振動加速度  $(T_{\rm B} = 9.8 {
m N-m})$ 



#### (a) 楕円1葉歯車



(b) 楕円 2 葉歯車 図 6 円周方向振動加速度の計算結果 (T<sub>B</sub>=9.8N-m)

の場合には半径比の変わる不等速回転運動を行うので歯車の角加速度が大きくなり,慣性トルクが大きくなるためである.また,楕円1葉歯車よりも楕円2葉歯車のほうがトルク変動率が大きい.これは,楕円2葉歯車の角加速比の変化が楕円1葉歯車に比べて非常に大きく,その変動回数も多いためと考えられる.

図5は楕円歯車と円形歯車の円周方向振動加速度の実効値を示したものである。歯車の回転速度の低い領域では楕円歯車と円形歯車の振動加速度にあまり差はないが,歯車の転速度 n<sub>1</sub>=400rpm 以上では楕円歯車の振動加速度が急速に増大する.これは,楕円歯車の振動加速度が急速に増大する.これは,楕円歯車と考えられる.また,楕円1葉歯車の振動加速度が楕円1葉歯車と楕円2葉歯車の振動加速度が楕円1葉歯車のまりも大ち歯車1回転につき1回であるのに対し楕円2葉歯車では歯車1回転につき2回速度変動するためと考えられる.

図6は歯車の円周方向振動加速度実効値の 計算結果である.実験結果と計算結果を比較 すると,回転速度の上昇に伴い,いずれの歯 車も円周方向振動加速度実効値が増加し,円 形歯車の円周方向振動加速度実効値よりも

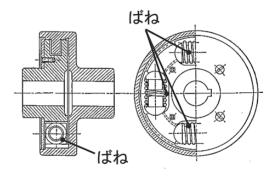


図7 ばね継手

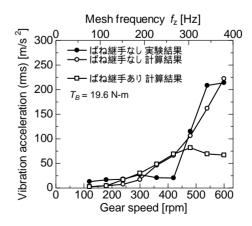


図8 ばね継手による振動低減 (楕円2葉歯車)

楕円歯車の円周方向振動加速度実効値のほうがかなり大きくなっており,これらの結果は実験値と計算値でほぼ一致している.

本研究では,楕円歯車(非円形歯車)装置 に,ばね継手(図7)や摩擦ダンパ(図9) を使用することより振動を低減し,高速運転 を可能にすることを試みた.図7のばね継手 は,円周上に配置されたコイルばねによって トルクを伝えるともにばねの変形によりね じり振動を低減するものである、図8は,楕 円歯車装置の駆動軸にばね継手を用いた場 合の振動加速度の計算結果である.図に示す ようにばね継手を用いることにより n<sub>1</sub>=450rpm 以上の回転数において振動加速度 を減少させることができる.図9に示す摩擦 ダンパは,フランジを数本のリーマボルトで 結合し、リーマボルトのせん断力によってト ルクを伝え,接触面の摩擦により振動を低減 ものである.図 10 は,楕円歯車装置の駆動 軸に摩擦ダンパを用いた場合の振動加速度 の計算結果である.この場合もばね継手を用 いた場合と同様に n<sub>1</sub>=450rpm 以上の回転数に おいて振動加速度を減少させることができ るものと予測される。

なお,これらの振動低減装置は,すでに詳細設計を終えており,平成 27 年度に実証実験を行う予定である.

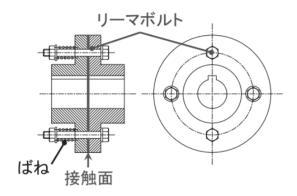


図9 摩擦ダンパ

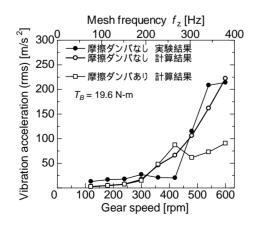


図 10 摩擦ダンパによる振動低減 (楕円 2 葉歯車)

#### 5 . 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

## 〔雑誌論文〕(計 4件)

- 1. 楕円歯車の動特性 池条清隆 <u>永村和照</u>, 設計工学,50巻,6号,(2015-6),掲載 決定,査読有.
- 2. Analysis of Torsional Vibration in Elliptical Gears, <u>Kazuteru Nagamura</u> and Kiyotaka Ikejo, Proceedings of The 3rd International Conference on Design Engineering and Science, ICDES 2014, Pilsen, Czech Republic, August 31-September 3, 2014, Vol. 3, pp. 38-43, 查読有.
- 3. Vibration Characteristics of Elliptical Gears, K. Ikejo and <u>K. Nagamura</u>, Proceedings of International Conference on Gears Europe invites the World, October 7th to 9th, 2013, Technical University of Munich (TUM) Garhing (near Munch), Germany, VDI-Berichte 2199.2, (2013), pp.1505-1508, 查読有.
- 4. Simulation on the vibration characteristics of elliptical gears, Xing Liu, <u>Kazuteru Nagamura</u> and Kiyotaka Ikejo, Proceedings of the Institution of Mechanical Engineers, Part C: Journal of Mechanical Engineering Science Vol.227 No.4, April 2013, pp.819-830, DOI: 10.1177 / 0954406212454372, 查読有.

#### [学会発表](計 1件)

1. 楕円歯車の振動解析,船越健太,<u>永村和照</u>,池条清隆,吉永智,日本機械学会2013年度年次大会論文集[2013.9.8-11,岡山], No.13-1,(2013),S112043.

## 6.研究組織

## (1)研究代表者

永村 和照(NAGAMURA KAZUTERU) 広島大学・工学(系)研究科(研究院)・ 教授

研究者番号:70108794