科学研究費助成事業 研究成果報告書



平成 29 年 6 月 7 日現在

機関番号: 13301

研究種目: 挑戦的萌芽研究 研究期間: 2015~2016

課題番号: 15 K 1 3 8 9 8

研究課題名(和文)磁気粘性コンパウンドの開発と動力伝達装置への応用

研究課題名(英文) Development of magnetorheological compound and its application to power

transmission devices

研究代表者

小松崎 俊彦 (Komatsuzaki, Toshihiko)

金沢大学・機械工学系・教授

研究者番号:80293372

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 3,000,000円

研究成果の概要(和文):本研究では,外部磁場に応答して粘性変化が期待される新しい材料として磁気粘性コンパウンドを開発し,その基礎物性を評価した.また,提案材料を流体プレーキに応用し,磁場に応じたプレーキトルク特性や応答性等の評価を行った.さらに,提案材料を用いた可変減衰防振マウントの作製及び防振性能評価を行った.磁気粘性コンパウンドの生成については,磁性粒子の沈殿回避のための材料組成を見出すことができた.流体プレーキの応用については,従来と同程度もしくはそれ以上のトルクを伝達可能な装置を構成できる可能性が示された.防振マウントについては,既存材料と同等の減衰力可変性に加え,支持剛性の可変性を新たに見出すことができた.

研究成果の概要(英文): In the present study, magnetorheological compounds (MRCs) were developed and their typical properties were investigated experimentally by using a rotational viscometer specially designed for high-viscous materials. While keeping similar viscosity change property as the magnetorheological fluid due to the externally applied magnetic field, sedimentation problem of the dispersed magnetic particles could be avoided in MRCs. In order to investigate the feasibility of the proposed material for engineering applications, MRCs were further applied to a magnetorheological fluid brake and a vibration isolator. In the case of fluid brake, the brake torque changeability was provided at a level comparable to the conventional devices. For a vibration isolator, unlike the isolator in which magnetorheological fluid is used, MRC could provide the stiffness change property depending on the magnetic field strength in addition to the damping changeability.

研究分野: 振動工学

キーワード:機械力学・制御 制振 機能性材料

1.研究開始当初の背景

外部磁場の印加に応じて見かけの粘性が 変化する機能性材料の一つとして磁気粘性 流体が広く知られており,物性の変化幅が大 きく応答性も良好であることからショック アブソーバやクラッチなど,様々な工学的応 用が検討されているが,流体中に分散させた 磁性微粒子の沈殿を回避することが大きな 課題となっている、申請者はこれまでに,主 に沈殿の問題を解決する観点から磁性微粒 子をシリコーンゲルなどのエラストマ内に 分散固定し,磁場の印加によって粘弾性の変 化する磁気粘弾性エラストマの提案と防 振・制振装置への応用を検討してきた、本材 料は磁場印加に伴う弾性率の変化を特徴と するが, 固体のため分散粒子の拘束が大きく 特性変化幅は流体と比べて小さい、ただし、 エラストマ原液と磁性粒子を混合後,添加剤 を加えて成形する過程においてポリマーの 架橋の度合いを調整し,エラストマの基礎剛 性を低く保てば,磁場に対する特性変化幅は 大きく確保できることがわかっている.添加 剤を加える前の混合物を磁気粘性コンパウ ンドと称する.物性としては液体と固体をつ なぐ領域に位置し,特に応用面において従来 着目されてこなかった領域のため学術的に も興味深い.

本研究課題が提案する新しい機能性材料 としての「磁気粘性コンパウンド」は,流体 と固体との間をつなぐ領域にその物性が位 置する材料であり,磁気応答性材料に関わる 過去の研究においてあまり着目されなかっ た領域を検討の対象としているという点に おいて新規性がある.ただし,既存の機械装 置類に組み込まれている流体または弾性体 との置き換えが比較的容易であり,簡易な方 法で機能性・適用性を付与できる磁気粘性流 体や磁気粘弾性エラストマとは異なり,実用 上の有効な利用方法,適用可能なアプリケー ションを開拓する必要がある意味において チャレンジ性のある課題と言える.また,比 較技術として磁気粘性グリースがすでに国 内の研究者によって提案されており,本課題 の提案材料とターゲットとする物性領域を 共有している.磁気粘性グリースは磁気粘性 流体における分散粒子の沈殿の問題を解決 することが開発の動機となっている点にお いても本課題と重複するが,一種の強粘性流 体と捉えることができ、長期間静置すること によって固層と液層とが分離することが報 告されていることから,物理的な特性は流体 寄りと考えられる.一方,本課題が提案する 磁気粘性コンパウンドは半固体的性質を保 有させることを狙いとしている.その意味で, 両者は互いに基礎物性及び応用アプリケー ションにおいて差別化が図れるものと思わ れる.さらに,磁性粒子の沈降を防止,もし くは時間的に遅延させることは逆に, 粘稠な 分散媒中に粒子を均一分散させるための特 殊技術を必要とすることを意味するので,そ

の技術開発の面においてもチャレンジ性が ある.磁気粘性グリースの場合,基油,増ち ょう剤,添加剤からなる混合物に磁性粒子を 含有させるが,沈降を防ぐための基本的なア イディアは増ちょう剤が有する分子の網目 構造の中に粒子を保持させるものである.そ の技術については専門性が高く,一般の研究 者・技術者への普及は難しい.一方,磁気粘 性コンパウンドのベース材料としてのシリ コーンコンパウンドは,基本的にはベース油 としてのシリコーン油にシリカや金属微粉 末等を混合させたものであり,添加剤を加え なくてもシリコーンポリマー自身が持つ分 子鎖が互いに絡まり合うことで,ある程度の 網目構造を持っている.つまり,磁性粒子を 充填する以前のプロセスは比較的簡略であ り, 粒子の充填方法にフォーカスした検討が 行えること, およびコンパウンド自体も市場 に流通しているものを利用できるため材料 の入手がしやすいこと, なども検討を進める 上でメリットがある.

2. 研究の目的

前記の研究背景をもとに,本研究では,外部磁場に反応して粘性変化が期待される新しい材料として「磁気粘性コンパウンド」を開発する.その基礎物性として,無磁場時を基準とした磁気粘性コンパウンドの磁場印加時の粘度変化特性を評価する.主な比較対象として,市販品として入手可能な磁気粘性流体を選び,歪み速度,磁場強度,磁性粒子含有量が流体の粘度変化特性に及ぼす影響について,主に実験的なアプローチから検証する.また,磁場の印加タイミングに対する材料物性変化の応答性についても評価を行う.

これらの基礎的な性質を明らかにしたうえで,磁気粘性コンパウンドの工学的応用としてクラッチ・ブレーキへの適用を検討し,磁場に応じたトルク伝達特性の可変性,磁場印加タイミングに対するデバイスの応答性に関して基礎的な検証を実施することを目的とする.さらに,もう一つの応用事例として,機器や構造物を支持する防振マウントに着目し,提案材料を適用した場合の振動絶縁特性について評価した.

3.研究の方法

(1)磁気粘性コンパウンドの作成と物性評価基本的には非固体のため,外部磁場に応じた粘性変化特性の評価を主眼に置き,流体の粘度を評価する原理及び測定方法に倣って装置の構成,コンパウンドの評価を実施する.その際,粘性変化に加え,磁場印加タイミングに対する応答性,フィラー充填割合の影響等についても検討する.本研究では,5種類のMRCのサンプルおよび比較のための市販のMR流体(Lord 社,MRF-122EG Magneto-Rheological Fluid)を用意し,基本特性の測定を行った.6 つの試料それぞれの磁性微粒子

の種類および重量パーセント含有量を表 1 に示す・サンプル A , B は分散粒子にマグネタイト粒子を , サンプル C , D , E についてはカルボニル鉄粉を採用した・同種の磁性粒子を用いたサンプルは , 相互に重量割合が異なっている・なお , MR 流体には重量割合で約70%のカルボニル鉄が用いられている・

次に,磁気粘性コンパウンドの粘度評価方 法について述べる,本課題の比較技術として, 磁気粘性グリースに関する先行研究結果を 踏まえ,当該研究で用いられている磁場作用 下での粘性評価装置を参考にしながら,図1 に模式的に示した回転型の粘性評価装置を 製作した.本装置は,一定速度で流体層にひ ずみを与える入力側円筒と,流体に生じるせ ん断力を介して回転トルクが伝えられる出 力側円筒からなり,出力軸側の円盤に設けら れた溝に,入力側円筒の円周に沿って設けた 凸部が微小隙間を隔てて食い込む形となっ ている.溝部には,計6種類のコンパウンド 及び MR 流体をそれぞれ満たす . モータによ って入力軸を駆動し,コンパウンドの粘性力 を介して出力側に伝達されるトルクを,出力 側円盤外周位置に設けたロードセルによっ て計測する.溝を直交する磁束が閉ループを 形成するように,出力側円盤の内部にコイル を配置する.相対運動する平行平板間の粘性 力に関する理論より,ロードセルで検出した 荷重値をもとにコンパウンドのせん断応力, および見かけの粘性係数を算出する.測定に あたり,コイルへの印加電流は 0~2.0A,モ ータの回転速度は 5~80rpm の範囲で変化さ せて伝達トルクを測定し, せん断応力を算出 した.

同様の回転式粘度計を利用し,せん断応力の評価と併せて,供試材料の磁場印加指令に対する粘度変化の応答性評価を実施した.磁場印加前後の伝達トルク(デジタル指示器に表示される電圧値)の変化の様子を,サンプ周波数1kHzの条件にて20秒間,時間波形として記録した.測定開始から約5秒後に磁場を印加し,10秒間印加し続けた後,磁場印加を止めるという測定を,回転速度と印加電流を変化させて行った.トルク値が定常値の10%から90%に達するまでの時間を立ち上がり時間と定義し,データから算出した.

Table 1 Specification of samples

	磁性粒子	重量比(%)
Sample A	Magnetite	50
Sample B	Magnetite	67
Sample C	Carbonyl iron	64
Sample D	Carbonyl iron	67
Sample E	Carbonyl iron	71
MRF	Carbonyl iron	70

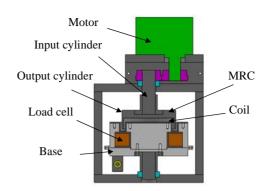


Fig.1 Cross-sectional view of rotational viscometer

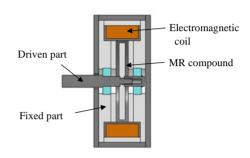


Fig.2 Cross-sectional view of MRC brake

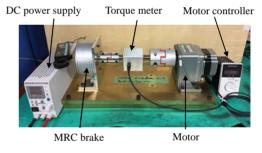


Fig.3 Experimental setup of MRC brake

さらに,試験サンプルすべてに対して,基質分散粒子の沈殿性に関する調査を行った.サンプルをビーカーに入れて最長 60 日間静置し,沈殿により発生する上澄みの厚さを測定し,比較検討した.

(2)MRC ブレーキの製作と性能評価

磁気粘性コンパウンドの基礎粘性の高さや,他の磁気応答性材料による比較事例の多さを考慮して,本課題が提案する材料の実用性を評価するアプリケーションとしては動力伝達用の流体クラッチもしくはブレーキが適切であると考えた.そこで,両者のうち構造がやや簡易な流体ブレーキに着目し,磁場の印加によって制動トルクを無段階に調整可能なブレーキ装置の設計と製作,及び性能評価を実施した.

3 次元 CAD システムを用いて設計したブレーキ装置の断面カット図を図2に示す.ブレーキは主に駆動部(ロータ)と固定部(ス

テータ)からなっており,2つの部分の隙間に満たされた磁気粘性コンパウンドの粘度もしくは降伏せん断応力が印加磁場強さに応じて変化することで,任意の大きさの動力を伝達する.駆動部ロータシャフトは,ステータに埋め込まれたベアリングに支持であい,コンパウンドの液漏れを防止している.ステータにはコイルが埋め込まれており,ドクーキに磁気回路を発生させ,コンパウンドの見かけの粘度を変化させることでプレーを制御可能である.

ブレーキトルク評価実験装置の構成を図3に示す.ブレーキのステータハウジングを基礎に固定し,トルクメータを介してブレーキシャフトとモータをつなぐ.モータによって供給されるトルクと,ブレーキが発生するブレーキトルクとの差に相当する軸トルクを検出する.回転速度は200~2000rpm,電流値は0.5~2.5Aの範囲で変化させて計測を行った.

(3) 磁気粘性コンパウンドの防振マウントへの応用検討

もう1つの工学的応用例として,機器や構造物の制振・衝撃吸収のための減衰力可変型防振マウントに磁気粘性コンパウントを適用し,その振動絶縁性について評価を行った.

本研究で作成した防振マウントを図4に示す.内部に配置されたコイルに電流を印加することで,鉄で構成された磁気的閉回路に磁場のループが発生し,内部に満たされている磁気粘性コンパウンドの粘性が変化する仕組みになっている.

また,図 5 に示す装置を用いて,6 種類のコンパウンドを適用した場合の防振マウントの振動絶縁性能を評価した.マウント上部に約 5 kg のおもりを結合することで構成した 1 自由度振動系を加振器に載せ 0 \sim 160 Hz のスイープ加振を与える.加振器及び防振装置を介した質量それぞれに取り付けた加速度計で加速度を測定し,得られた二つの加速度から振動伝達率を算出する.0 \sim 2.0 A の電流を 0.2 A 刻みに変えながら実験を行った.

4. 研究成果

(1) 磁気粘性コンパウンドの物性評価

図 6(a)にコンパウンドの一例としてサンプルE,及び同図(b)に MR 流体のせん断応力の変化の様子を示す.これを見ると,得られるせん断応力の大きさに差はあるものの,磁気粘性コンパウンドと MR 流体はほぼ同様の特性を有していることが確認できる.コンパウンドのせん断応力の変化がほぼ線形的ウラランの磁性微粒子が沈殿や遠心力の影響を分りである。これは,コンパウをの磁性微粒子が沈殿や遠心力の影響をある。一方,せん断応力の変化倍がある。一方,せん断応力の変化倍がある。をく,変化幅の観点では MR 流体が優れる.



Fig.4 Vibration isoltor incorporating MRC

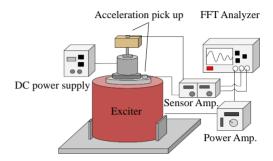
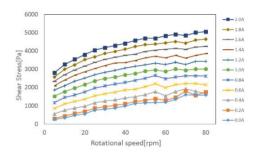
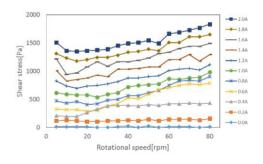


Fig.5 Transmissibility test system for MRC mount



(a) Sample E



(b) MRF

Fig. 6 Shear stress variation due to magnetic field strength and rotational speed

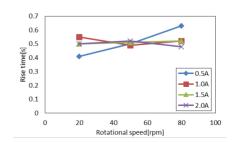


Fig.7 Relationship between response time and rotational speed





(a)Sample B

(b)MRF

Fig.8 Photographs of MRC and MRF kept in a static state for 60 days

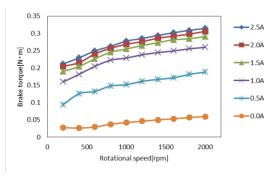


Fig.9 Relationship between brake torque and rotational speed

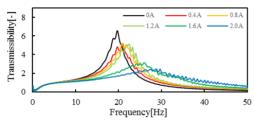


Fig. 10 Measured transmissibility result using sample B

次に、磁場印加指令に対して、コンパウンドのせん断抵抗力が一定値に立ち上がるまでの時間を応答性の指標として評価した結果を、サンプルBを例として図7に示すであることがわかる。これは、MR流体の実験結果とほぼ同じ値であり、応答特性はほぼの条件において立ち上がり時間は0.7秒以内であると考えられる。また、ほとんどの条件におした応答特性が得られた。なお、磁場集には直流安定化電源を用いており、磁結果は電源自体の応答性に大きく依存することに注意が必要である。

さらに、分散磁性粒子の沈殿性に関する評価を実施した・最長で 60 日間静置したサンプル B と MR 流体の画像をそれぞれ図 8(a),(b)に示す・これを見ると、ともにベースオイルの上澄みが発生しているものの、明らかにMR 流体の上澄み量が多い・上澄みの厚さはサンプル B が約 1mm,MR 流体が約 10mm であり、他のサンプルでは上澄みが発生しないか、サンプル B よりもごくわずかであったことから、コンパウンドは沈殿性が改善されているといえる・

(2) 磁気粘性コンパウンドによるブレーキト ルク評価結果 図9にサンプルBの回転速 度とブレーキトルクの関係を示す.これを見 ると,回転速度が上昇するとブレーキトルク も大きくなることがわかる.これは流速に比 例して大きくなる粘性抵抗が要因と考えら れる.また,印加電流値が大きくなるとブレ ーキトルクも大きくなっていることがわか る.したがって,印加電流値を変化させるこ とでブレーキトルクを制御できるといえる。 しかし,印加電流の増加に伴い,トルク値の 変化量が小さくなる要因として, 内包するコ ンパウンドに磁束飽和が生じており,それに 依存してブレーキトルク値にも限界がある と考えられる. なお, 比較対象として MR流 体を封入した場合のブレーキトルク計測も 行ったが ,サンプル B と比較してトルク値は 全体的に約 10 倍 ,また同程度の電流値に対 して磁束飽和傾向は顕著ではなかった.

(3) 防振マウントの振動絶縁性評価結果

サンプルBを封入した防振マウントについて得られた振動伝達率の測定結果を図 10 に示す.印加電流に対して応答曲線のピーク値,固有振動数が変化しており,後者については $0\sim2.0$ A の間で約 $20\sim30$ Hz の変化が確認できた.磁場印加に伴い,マウントの減衰特性のみならず,弾性率変化も固有振動数の変化として現れ,広い周波数帯域にわたり振動の伝達を抑制できる可能性が示唆された.

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)

[学会発表](計2件)

井上幹登,中西裕昭,小松崎俊彦,井上 敏郎,磁気粘性コンパウンドを用いた防 振装置の開発,日本機械学会 Dynamics and Design Conference 2017, 2017 年 8 月 29 日~2017 年 9 月 1 日,愛知大学(愛知 県豊橋市)

能達哉,貝賀悠太郎,小松崎俊彦,岩田 佳雄,浅沼春彦,磁気粘性コンパウンド の磁場応答特性に関する基礎的検討,日 本機械学会 Dynamics and Design Conference 2016,2016年8月23日~2016年8月26日,山口大学工学部(山口県宇部市)

6. 研究組織

(1)研究代表者

小松崎 俊彦 (KOMATSUZAKI, Toshihiko) 金沢大学・機械工学系・教授 研究者番号: 8023372

(2)研究分担者

岩田 佳雄 (IWATA, Yoshio) 金沢大学・機械工学系・教授 研究者番号: 90115212