

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号  
特許第6733701号  
(P6733701)

(45) 発行日 令和2年8月5日(2020.8.5)

(24) 登録日 令和2年7月13日(2020.7.13)

(51) Int.Cl.	F I
FO2M 51/06 (2006.01)	FO2M 51/06 K
FO2M 61/10 (2006.01)	FO2M 61/10 X
FO2M 51/00 (2006.01)	FO2M 51/00 F
FO2M 61/04 (2006.01)	FO2M 61/04 G
FO2M 67/12 (2006.01)	FO2M 61/10 G
請求項の数 5 (全 14 頁) 最終頁に続く	

(21) 出願番号	特願2018-91129 (P2018-91129)	(73) 特許権者	000004260
(22) 出願日	平成30年5月10日 (2018.5.10)		株式会社デンソー
(65) 公開番号	特開2019-196739 (P2019-196739A)		愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地
(43) 公開日	令和1年11月14日 (2019.11.14)	(74) 代理人	110000028
審査請求日	令和2年3月19日 (2020.3.19)		特許業務法人明成国際特許事務所
		(72) 発明者	藤野 友基
			愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地 株式会 社デンソー内
		審査官	坂口 達紀
		最終頁に続く	

(54) 【発明の名称】 インジェクタ

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

インジェクタ（20，20B，20C，20D，20E）であって、  
燃料を噴射する噴孔（32）を有し、前記噴孔に連通する第1流路（101）が形成され  
た筒状のハウジング（30）と、  
前記ハウジング内に固定され、前記第1流路に連通する第2流路（102）が形成され  
た筒状の固定コア（41）と、  
前記固定コアよりも前記噴孔側における前記第1流路内を前記ハウジングの軸方向（A  
X）に沿って往復移動可能に設けられ、前記固定コアの内径よりも大きな外径を有し、前  
記固定コアの内径よりも小さな貫通孔（43）を有する可動コア（42）と、  
通電によって、前記可動コアを前記固定コア側に向かって移動させる磁界を発生するコ  
イル（44）と、  
前記貫通孔を前記軸方向に往復移動可能に通る軸部（51）と、前記軸部の前記噴孔側  
の端部に形成され、前記噴孔を開閉可能な弁部（52）と、を有するニードル（50）と  
、  
前記ニードルを前記噴孔側に向かって付勢するスプリング（61）と、  
を備え、  
前記軸部は、前記可動コアを挟んで前記弁部側に第1突出部（53）と前記固定コア側  
に第2突出部（54）とを有し、  
前記第1突出部は、径方向に、前記可動コアにおける前記貫通孔の縁よりも外側に突き

出し、

前記第2突出部は、前記径方向に、前記可動コアにおける前記貫通孔の縁よりも外側で、かつ、前記固定コアの内周縁よりも内側に突き出し、

前記第1突出部の前記固定コア側の面である第1面(531)と、前記第2突出部の前記弁部側の面である第2面(541)との前記軸方向に沿った間隔よりも、前記可動コアの前記弁部側の面である第3面(421)と、前記可動コアの前記固定コア側の面である第4面(422)との前記軸方向に沿った間隔の方が小さく、

前記第1面と前記第3面との少なくともいずれか一方に、弾性部材(55)が設けられており、

前記弾性部材は、内周側から外周側に向かう切り欠き部(56)を有する、インジェクタ。

10

【請求項2】

請求項1に記載のインジェクタであって、  
前記弾性部材はゴムである、インジェクタ。

【請求項3】

請求項1または請求項2に記載のインジェクタであって、  
前記第1面と前記第3面とのいずれか一方に、前記弾性部材が設けられ、  
前記第1面と前記第3面とのうち前記弾性部材が設けられていない面に、内周側から外周側に向かう溝(57)を有する、インジェクタ。

【請求項4】

20

請求項1から請求項3のいずれか一項に記載のインジェクタであって、  
前記第2面と前記第4面との少なくともいずれか一方に、弾性部材(55)が設けられた、インジェクタ。

【請求項5】

請求項1から請求項4のいずれか一項に記載のインジェクタであって、  
前記燃料としてガスを噴射する、インジェクタ。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本開示は、インジェクタに関する。

30

【背景技術】

【0002】

例えば、特許文献1には、噴孔を開閉するニードルと、ニードル弁とは別体として設けられた可動コアとを備える燃料噴射弁が開示されている。この燃料噴射弁では、ニードル弁は、固定コアからの磁気吸引力を受けた可動コアとともに開弁方向へ移動する。可動コアが固定コアに接触した後、ニードル弁は、慣性によって可動コアから離脱してさらに開弁方向へ移動する。その後、ニードル弁は、スプリングに押し戻されて閉弁方向へ移動し、再度、可動コアに接触する。

【先行技術文献】

【特許文献】

40

【0003】

【特許文献1】特開2016-65545号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0004】

上述した燃料噴射弁(インジェクタ)では、ニードルがスプリングによって押し戻されて可動コアに接触する際に、大きな衝撃力が発生して、ニードルと可動コアとの接触部が摩耗する可能性がある。接触部における摩耗を抑制することは、液体燃料を噴射するインジェクタであるか、気体燃料を噴射するインジェクタであるかにかかわらず重要な課題である。特に、気体燃料を噴射するインジェクタでは、液体燃料を噴射するインジェクタに

50

比べて、ニードルと可動コアとが接触する際に接触部が受ける燃料によるスクイズ力が小さくなり、衝撃力が大きくなるため、上述した問題がより顕著となる。

【課題を解決するための手段】

【0005】

本開示は、以下の形態として実現することが可能である。

【0006】

本開示の一形態によれば、インジェクタ(20, 20B, 20C, 20D, 20E)が提供される。このインジェクタは、燃料を噴射する噴孔(32)を有し、前記噴孔に連通する第1流路(101)が形成された筒状のハウジング(30)と；前記ハウジング内に固定され、前記第1流路に連通する第2流路(102)が形成された筒状の固定コア(41)と；前記固定コアよりも前記噴孔側における前記第1流路内を前記ハウジングの軸方向(AX)に沿って往復移動可能に設けられ、前記固定コアの内径よりも大きな外径を有し、前記固定コアの内径よりも小さな貫通孔(43)を有する可動コア(42)と；通電によって、前記可動コアを前記固定コア側に向かって移動させる磁界を発生するコイル(44)と；前記貫通孔を前記軸方向に往復移動可能に通る軸部(51)と、前記軸部の前記噴孔側の端部に形成され、前記噴孔を開閉可能な弁部(52)と、を有するニードル(50)と；前記ニードルを前記噴孔側に向かって付勢するスプリング(61)と；を備える。前記軸部は、前記可動コアを挟んで前記弁部側に第1突出部(53)と前記固定コア側に第2突出部(54)とを有し；前記第1突出部は、径方向に、前記可動コアにおける前記貫通孔の縁よりも外側に突き出し；前記第2突出部は、前記径方向に、前記可動コアにおける前記貫通孔の縁よりも外側で、かつ、前記固定コアの内周縁よりも内側に突き出し；前記第1突出部の前記固定コア側の面である第1面(531)と、前記第2突出部の前記弁部側の面である第2面(541)との前記軸方向に沿った間隔よりも、前記可動コアの前記弁部側の面である第3面(421)と、前記可動コアの前記固定コア側の面である第4面(422)との前記軸方向に沿った間隔の方が小さく；前記第1面と前記第3面との少なくともいずれか一方に、弾性部材(55)が設けられており；前記弾性部材は、内周側から外周側に向かう切り欠き部(56)を有する。

【0007】

この形態のインジェクタによれば、ニードルの第1突出部の第1面と可動コアの第3面とが弾性部材を介して接触するため、第1突出部と可動コアとが衝突する際の衝撃力が低減され、これに伴い、ニードルの第2突出部と可動コアとが衝突する際の衝撃力も低減される。そのため、可動コアの摩耗、弾性部材を介して可動コアに接触する第1突出部の摩耗、および、可動コアに接触する第2突出部の摩耗を抑制できる。

【0008】

本開示は、インジェクタ以外の種々の形態で実現することも可能である。例えば、燃料噴射装置や、燃料噴射方法等の形態で実現することができる。

【図面の簡単な説明】

【0009】

【図1】第1実施形態におけるインジェクタの概略構成を示す説明図。

【図2】第1実施形態におけるニードルのII-II線断面図。

【図3】第1実施形態におけるインジェクタの開弁動作を示す第1の説明図。

【図4】第1実施形態におけるインジェクタの開弁動作を示す第2の説明図。

【図5】第1実施形態におけるインジェクタの開弁動作を示す第3の説明図。

【図6】第1実施形態におけるインジェクタの閉弁動作を示す第1の説明図。

【図7】第1実施形態におけるインジェクタの閉弁動作を示す第2の説明図。

【図8】第1実施形態におけるインジェクタの閉弁動作を示す第3の説明図。

【図9】第2実施形態におけるインジェクタの概略構成を示す説明図。

【図10】第3実施形態におけるインジェクタの概略構成を示す説明図。

【図11】第4実施形態におけるインジェクタの概略構成を示す説明図。

【図12】第5実施形態におけるインジェクタの概略構成を示す説明図。

【図 1 3】他の実施形態における可動コアに設けられた溝を示す説明図。

【発明を実施するための形態】

【0010】

A. 第 1 実施形態：

図 1 に示すように、第 1 実施形態のインジェクタ 20 は、ハウジング 30 と、固定コア 41 と、可動コア 42 と、コイル 44 と、ニードル 50 と、第 1 スプリング 61 と、第 2 スプリング 62 と、弾性部材 55 とを備えている。インジェクタ 20 は、燃料を噴射するための装置である。本実施形態のインジェクタ 20 は、燃料として気体燃料である水素ガスを噴射する。

【0011】

ハウジング 30 は、燃料を噴射する噴孔 32、および、噴孔 32 に連通する第 1 流路 101 が形成された筒状部材である。本実施形態のハウジング 30 は、噴孔 32 側から順に、噴孔 32 が形成されたノズルチップ部 31 と、第 1 磁性部 34 と、非磁性部 36 と、第 2 磁性部 35 と、入口部 37 とによって構成されている。ノズルチップ部 31 のハウジング 30 内側の面には、噴孔 32 の周りに弁座 33 が設けられている。ノズルチップ部 31 と第 1 磁性部 34 との間、第 1 磁性部 34 と非磁性部 36 との間、非磁性部 36 と第 2 磁性部 35 との間、第 2 磁性部 35 と入口部 37 との間は、それぞれ、溶接部 38 において溶接されている。本実施形態では、ノズルチップ部 31 は、非磁性材料であるマルテンサイト系ステンレス鋼によって形成されている。第 1 磁性部 34 および第 2 磁性部 35 は、磁性材料であるフェライト系ステンレス鋼によって形成されている。非磁性部 36 は、非磁性材料であるオーステナイト系ステンレス鋼によって形成されている。

【0012】

入口部 37 には、インジェクタ 20 に燃料を供給するための供給管（図示省略）が接続される。供給管は、入口部 37 に設けられたバックアップリング 72 に接触するように接続される。供給管と入口部 37 との間は、バックアップリング 72 上に設けられたリング 73 によってシールされる。入口部 37 内には、入口流路 103 が形成されている。入口流路 103 内には、フィルタ 71 が設けられている。フィルタ 71 は、供給管から供給される燃料に含まれる異物を捕集し、ハウジング 30 内に異物が流入することを抑制する。

【0013】

固定コア 41 は、ハウジング 30 内に固定された筒状部材である。固定コア 41 内には、第 1 流路 101 に連通する第 2 流路 102 が形成されている。第 2 流路 102 における第 1 流路 101 とは反対側は、入口流路 103 に連通している。本実施形態では、固定コア 41 は、磁性材料であるフェライト系ステンレス鋼によって形成されている。

【0014】

可動コア 42 は、固定コア 41 よりも噴孔 32 側における第 1 流路 101 内をハウジング 30 の軸方向 AX に沿って往復移動可能に設けられた筒状部材である。可動コア 42 は、固定コア 41 の内径よりも大きな外径を有し、固定コア 41 の内径よりも小さな貫通孔 43 を有している。可動コア 42 と固定コア 41 とは、軸方向 AX において接触可能に構成されている。本実施形態では、可動コア 42 は、磁性材料であるフェライト系ステンレス鋼によって形成されている。

【0015】

コイル 44 は、ハウジング 30 の外周に巻回されている。コイル 44 の外周は、磁性材料であるフェライト系ステンレス鋼によって形成されたヨーク 45 によって覆われている。コイル 44 は、通電によって、可動コア 42 を固定コア 41 側に向かって移動させる磁界を発生する。コイル 44 に流れる電流は、例えば、バッテリー等の電力供給源（図示省略）から供給される。電力供給源から印加される電圧は、制御部（図示省略）によって制御される。

【0016】

ニードル 50 は、軸部 51 と、弁部 52 と、ストッパ部 53 と、フランジ部 54 とを備

10

20

30

40

50

えている。尚、本明細書では、ストッパ部 5 3 のことを、第 1 突出部と呼ぶこともあり、フランジ部 5 4 のことを第 2 突出部と呼ぶこともある。軸部 5 1 は、可動コア 4 2 の貫通孔 4 3 内を軸方向 A X に沿って往復移動可能に設けられている。軸部 5 1 の中心軸は、固定コア 4 1 の中心軸および可動コア 4 2 の中心軸と同じである。軸部 5 1 の内部には、第 2 流路 1 0 2 から第 1 流路 1 0 1 に向かって燃料が流通する連通流路 1 0 4 が形成されている。

【 0 0 1 7 】

弁部 5 2 は、軸部 5 1 の噴孔 3 2 側の端部に形成されている。弁部 5 2 は、ノズルチップ部 3 1 に設けられた弁座 3 3 と接触可能に構成されており、軸部 5 1 が軸方向 A X に沿って往復移動することによって噴孔 3 2 を開閉する弁体である。入口流路 1 0 3、第 2 流路 1 0 2、連通流路 1 0 4、第 1 流路 1 0 1 の順にハウジング 3 0 内を流れた燃料は、噴孔 3 2 が開弁されることによって、噴孔 3 2 から噴射される。

10

【 0 0 1 8 】

ストッパ部 5 3 は、軸部 5 1 における可動コア 4 2 よりも弁部 5 2 側に位置する円盤状の部材である。ストッパ部 5 3 は、軸部 5 1 の径方向に貫通孔 4 3 の径よりも大きく突き出している。ストッパ部 5 3 は、固定コア 4 1 側に第 1 面 5 3 1 を有している。本実施形態では、ストッパ部 5 3 は、非磁性材料であるオーステナイト系ステンレス鋼によって形成されており、軸部 5 1 に圧入されている。

【 0 0 1 9 】

フランジ部 5 4 は、軸部 5 1 における可動コア 4 2 よりも固定コア 4 1 側に位置する円盤状の部材である。フランジ部 5 4 は、軸部 5 1 の径方向に貫通孔 4 3 の径よりも大きく、かつ、固定コア 4 1 の内径よりも小さく突き出している。フランジ部 5 4 は、弁部 5 2 側に第 2 面 5 4 1 を有している。ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 とフランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 との軸方向 A X に沿った間隔は、可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 との軸方向 A X に沿った間隔よりも大きい。換言すれば、可動コア 4 2 の厚みは、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 とフランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 との軸方向 A X に沿った間隔よりも小さい。本実施形態では、軸部 5 1 と弁部 5 2 とフランジ部 5 4 とは、一体として形成されている。軸部 5 1 と弁部 5 2 とフランジ部 5 4 とは、非磁性材料であるマルテンサイト系ステンレス鋼によって形成されている。

20

【 0 0 2 0 】

第 1 スプリング 6 1 は、第 2 流路 1 0 2 内に配置されている。第 1 スプリング 6 1 は、フランジ部 5 4 を固定コア 4 1 側から噴孔 3 2 側に向かって付勢する。本実施形態では、第 1 スプリング 6 1 は、コイルばねである。第 2 流路 1 0 2 における第 1 スプリング 6 1 よりも上流側には、アジャスティングパイプ 6 3 が設けられている。第 1 スプリング 6 1 がフランジ部 5 4 を押す力は、アジャスティングパイプ 6 3 の噴孔 3 2 側における端部の位置を調節することによって、調節可能に構成されている。

30

【 0 0 2 1 】

第 2 スプリング 6 2 は、第 1 流路 1 0 1 内に配置され、可動コア 4 2 を噴孔 3 2 側から固定コア 4 1 側に向かって付勢する。本実施形態の第 2 スプリング 6 2 は、コイルばねである。閉弁状態では、可動コア 4 2 が第 2 スプリング 6 2 に押されて、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と、可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが接触する。

40

【 0 0 2 2 】

本実施形態では、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 に、弾性部材 5 5 が設けられている。本実施形態の弾性部材 5 5 は、ゴムである。ゴムとしては、例えば、フッ素ゴムやシリコンゴム等を用いることができる。弾性部材 5 5 は、例えば、加硫接着によって第 1 面 5 3 1 に接着される。

【 0 0 2 3 】

図 2 に示すように、弾性部材 5 5 には、弾性部材 5 5 の内周側から外周側に向かう切り欠き部 5 6 が設けられている。本実施形態では、ストッパ部 5 3 の外周部分の一部が露出するように、弾性部材 5 5 が接着されることによって、切り欠き部 5 6 が形成されている

50

。本実施形態の切り欠き部 5 6 は、弾性部材 5 5 の内周側から外周側に向かって、直線状に延びている。尚、切り欠き部 5 6 の形態は、弾性部材 5 5 の内周側から外周側に向かって、異物が排出されやすい形態であればよい。ストッパ部 5 3 の外周部分の一部が露出しておらず、弾性部材 5 5 上に、弾性部材 5 5 の内周側から外周側に向かう溝が形成されることによって、切り欠き部 5 6 が形成されてもよい。

【 0 0 2 4 】

図 1 および図 3 から図 5 を用いて、本実施形態のインジェクタ 2 0 において行われる開弁動作を説明する。図 1 に示すように、閉弁状態では、弁部 5 2 は弁座 3 3 に接触している。閉弁状態では、コイル 4 4 への通電は行われていない。フランジ部 5 4 は、第 1 スプリング 6 1 によって固定コア 4 1 側から噴孔 3 2 側に向かって押されている。可動コア 4 2 は、第 2 スプリング 6 2 によって、噴孔 3 2 側から固定コア 4 1 側に向かって押されている。そのため、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と、可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とは、接触した状態となっている。閉弁状態における可動コア 4 2 と固定コア 4 1 との間には、開弁のために必要な所定の間隔が確保されている。尚、本明細書において、この状態を初期状態とも呼ぶ。

【 0 0 2 5 】

図 3 に示すように、コイル 4 4 への通電が開始されると、可動コア 4 2 に対して固定コア 4 1 からの磁気吸引力が働き、可動コア 4 2 が噴孔 3 2 側から固定コア 4 1 側に向かって移動することによって、可動コア 4 2 は、固定コア 4 1 に衝突する。この磁気吸引力は、コイル 4 4 への通電に伴って固定コア 4 1 の周りに形成される磁界によって生じる。初期状態では、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが接触しているため、可動コア 4 2 が噴孔 3 2 側から固定コア 4 1 側に向かって移動する際、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 が可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 に押されて、可動コア 4 2 とともにニードル 5 0 が移動する。そのため、弁部 5 2 が弁座 3 3 から離れて、噴孔 3 2 からの燃料の噴射が開始される。ニードル 5 0 の移動に伴い、第 1 スプリング 6 1 は、フランジ部 5 4 に押されて縮むため、第 1 スプリング 6 1 には弾性エネルギーが蓄えられる。

【 0 0 2 6 】

図 4 に示すように、可動コア 4 2 が固定コア 4 1 に衝突した後、ニードル 5 0 が慣性によって可動コア 4 2 から離脱して、第 2 流路 1 0 2 の上流側に向かって、さらに移動を続けることによって、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 は、弾性部材 5 5 を介して第 3 面 4 2 1 に衝突する。ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 との衝突による衝撃力は、弾性部材 5 5 によって吸収される。そのため、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際の衝撃力が低減される。尚、可動コア 4 2 と固定コア 4 1 との衝突による衝撃力は、ニードル 5 0 が可動コア 4 2 から離脱することによって低減される。

【 0 0 2 7 】

図 5 に示すように、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突した後、第 1 スプリング 6 1 に蓄えられた弾性エネルギーが、ニードル 5 0 を押し戻す動力として放出されることによって、ニードル 5 0 が固定コア 4 1 側から噴孔 3 2 側に向かって移動して、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 は、再度、可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 に衝突する。ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突した際の衝撃力が、弾性部材 5 5 によって低減されたことに伴い、ニードル 5 0 の跳ね返りが抑制されて、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが再度衝突する際の衝撃力が低減される。その後、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 が可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 に支持されることによって、弁部 5 2 と弁座 3 3 との間のリフト量が確保される。以上で説明した一連の動作によって、インジェクタ 2 0 における開弁動作が完了する。

【 0 0 2 8 】

図 6 から図 8 を用いて、本実施形態のインジェクタ 2 0 において行われる閉弁動作を説明する。図 6 に示すように、コイル 4 4 への通電が停止されることによって、可動コア 4

10

20

30

40

50

2 に働いていた固定コア 4 1 からの磁気吸引力が除荷されて、第 1 スプリング 6 1 に付勢されたニードル 5 0 が固定コア 4 1 側から噴孔 3 2 側に向かって移動することによって、弁部 5 2 が弁座 3 3 に衝突する。そのため、閉弁状態となり、噴孔 3 2 からの燃料の噴射が停止される。ニードル 5 0 が移動する際、可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 がフランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 に押されることによって、可動コア 4 2 は、ニードル 5 0 とともに移動する。

#### 【 0 0 2 9 】

図 7 に示すように、弁部 5 2 が弁座 3 3 に衝突した後、可動コア 4 2 が慣性によって、固定コア 4 1 側から噴孔 3 2 側に向かって、さらに移動を続けることによって、可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 は、弾性部材 5 5 を介してストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 に衝突する。可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 との衝突による衝撃力は、弾性部材 5 5 によって吸収される。そのため、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際の衝撃力が低減される。尚、弁部 5 2 と弁座 3 3 との衝突による衝撃力は、可動コア 4 2 がニードル 5 0 とは別に移動を続けることによって低減される。

#### 【 0 0 3 0 】

図 8 に示すように、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突した際の衝撃力によって、可動コア 4 2 が噴孔 3 2 側から固定コア 4 1 側に向かって跳ね返り、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する。ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突した際の衝撃力が、弾性部材 5 5 によって低減されたことに伴い、可動コア 4 2 の跳ね返りが抑制されて、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の衝撃力が低減される。その後、可動コア 4 2 は第 2 スプリング 6 2 に支持されて、初期状態に戻る。以上で説明した一連の動作によって、インジェクタ 2 0 における閉弁動作が完了する。

#### 【 0 0 3 1 】

以上で説明した本実施形態のインジェクタ 2 0 によれば、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが弾性部材 5 5 を介して接触するため、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際の衝撃力が低減され、これに伴い、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の衝撃力も低減される。そのため、可動コア 4 2 の摩耗、弾性部材 5 5 を介して可動コア 4 2 に接触する第 1 突出部 5 3 の摩耗、および、可動コア 4 2 に接触する第 2 突出部 5 4 の摩耗を抑制できる。特に、本実施形態のように、インジェクタ 2 0 が気体燃料を噴射する形態である場合、液体燃料を噴射する形態に比べて、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1、および、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の燃料によるスクイズ力が小さいため、衝撃力が大きくなる。そのため、弾性部材 5 5 によって、可動コア 4 2 や第 1 突出部 5 3 や第 2 突出部 5 4 の摩耗が抑制される効果大きい。

#### 【 0 0 3 2 】

また、本実施形態では、弾性部材 5 5 としてゴムが用いられているため、簡易な構造によって、可動コア 4 2 や第 1 突出部 5 3 や第 2 突出部 5 4 の摩耗を抑制できる。

#### 【 0 0 3 3 】

また、本実施形態では、弾性部材 5 5 に切り欠き部 5 6 が設けられているため、弾性部材 5 5 上からの異物の排出性が向上し、例えば、フィルタ 7 1 を通過して流路内に混入した異物や、フランジ部 5 4 と可動コア 4 2 とにおける摩耗によって発生した異物が、可動コア 4 2 の貫通孔 4 3 とニードル 5 0 の軸部 5 1 との隙間を通過して弾性部材 5 5 上に流れたとしても、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが、異物を介在して衝突することが抑制される。そのため、可動コア 4 2 や第 1 突出部 5 3 の摩耗がより抑制される。

#### 【 0 0 3 4 】

B . 第 2 実施形態 :

10

20

30

40

50

図 9 に示すように、第 2 実施形態のインジェクタ 2 0 B では、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 ではなく、可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 に弾性部材 5 5 が設けられていることが第 1 実施形態と異なる。その他の構成や開閉動作は、第 1 実施形態と同じである。

【 0 0 3 5 】

この形態のインジェクタ 2 0 B によっても、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが弾性部材 5 5 を介して接触するため、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際の衝撃力が低減され、これに伴い、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の衝撃力も低減される。

【 0 0 3 6 】

10

C . 第 3 実施形態 :

図 1 0 に示すように、第 3 実施形態のインジェクタ 2 0 C では、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 との両方に弾性部材 5 5 が設けられていることが第 1 実施形態と異なる。その他の構成や開閉動作は、第 1 実施形態と同じである。

【 0 0 3 7 】

この形態のインジェクタ 2 0 C によれば、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 との両方に弾性部材 5 5 が設けられているため、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際の衝撃力がより低減され、これに伴い、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の衝撃力もより低減される。

20

【 0 0 3 8 】

D . 第 4 実施形態 :

図 1 1 に示すように、第 4 実施形態のインジェクタ 2 0 D では、さらに、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 にも、弾性部材 5 5 が設けられていることが第 1 実施形態と異なる。その他の構成や開閉動作は、第 1 実施形態と同じである。尚、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 ではなく、可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 に弾性部材 5 5 が設けられてもよいし、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 との両方に弾性部材 5 5 が設けられてもよい。

【 0 0 3 9 】

この形態のインジェクタ 2 0 D によれば、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが、弾性部材 5 5 を介して接触するため、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の衝撃力がより低減される。

30

【 0 0 4 0 】

E . 第 5 実施形態 :

図 1 2 に示すように、第 5 実施形態のインジェクタ 2 0 E では、燃料として液体燃料が噴射されることが第 1 実施形態と異なる。また、ノズルチップ部 3 1 E に複数の噴孔 3 2 が設けられていることが第 1 実施形態と異なる。その他の構成や開閉動作は、第 1 実施形態と同じである。液体燃料としては、例えば、ガソリンや軽油である。

【 0 0 4 1 】

この形態のインジェクタ 2 0 E によれば、液体燃料を噴射する形態であるため、気体燃料を噴射する形態に比べて、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際、および、フランジ部 5 4 の第 2 面 5 4 1 と可動コア 4 2 の第 4 面 4 2 2 とが衝突する際の燃料によるスクイズ力が大きくなり、衝撃力が低減される。

40

【 0 0 4 2 】

F . 他の実施形態 :

( F - 1 ) 上述した各実施形態におけるインジェクタ 2 0 では、弾性部材 5 5 に、切り欠き部 5 6 が設けられている。これに対して、弾性部材 5 5 には、切り欠き部 5 6 が設けられていなくてもよい。この場合、切り欠き部 5 6 が設けられた形態に比べて、弾性部材 5 5 の接触面積が大きくなる。そのため、ストッパ部 5 3 の第 1 面 5 3 1 と可動コア 4 2 の第 3 面 4 2 1 とが衝突する際の衝撃力がより低減され、これに伴い、フランジ部 5 4 の第

50



2面541と可動コア42の第4面422とが衝突する際の衝撃力もより低減される。

【0043】

(F-2) 上述した各実施形態におけるインジェクタ20では、ストッパ部53の第1面531に設けられた弾性部材55に切り欠き部56が設けられている。これに対して、図13に示すように、ストッパ部53の第1面531と、可動コア42の第3面421とのうち、弾性部材55が設けられていない可動コア42の第3面421が、可動コア42の内周側から外周側に向かう溝57を有してもよい。この溝57は、可動コア42の内周側から外周側に向かって、直線状に延びる形態を有している。尚、溝57の形態は、可動コア42の内周側から外周側に向かって、異物が排出されやすい形態であればよい。また、インジェクタ20が、可動コア42の第3面421に弾性部材55が設けられた形態である場合には、弾性部材55が設けられていないストッパ部53の第1面531が、ストッパ部53の内周側から外周側に向かう溝を有してもよい。これらの場合であっても、ストッパ部53の第1面531と可動コア42の第3面421とが、異物を介在して衝突することが抑制される。

10

【0044】

(F-3) 上述した各実施形態におけるインジェクタ20では、弾性部材55として、ゴムが用いられている。これに対して、弾性部材55は、ゴム以外の弾性体であってもよい。例えば、熱可塑性エラストマー等であってもよい。弾性部材55は、衝撃力を低減可能な弾性体であればよい。

【0045】

20

本開示は、上述の実施形態に限られるものではなく、その趣旨を逸脱しない範囲において種々の構成で実現することができる。例えば、実施形態中の技術的特徴は、上述の課題の一部又は全部を解決するために、あるいは、上述の効果の一部又は全部を達成するために、適宜、差し替えや、組み合わせを行うことが可能である。また、その技術的特徴が本明細書中に必須なものとして説明されていなければ、適宜、削除することが可能である。

【符号の説明】

【0046】

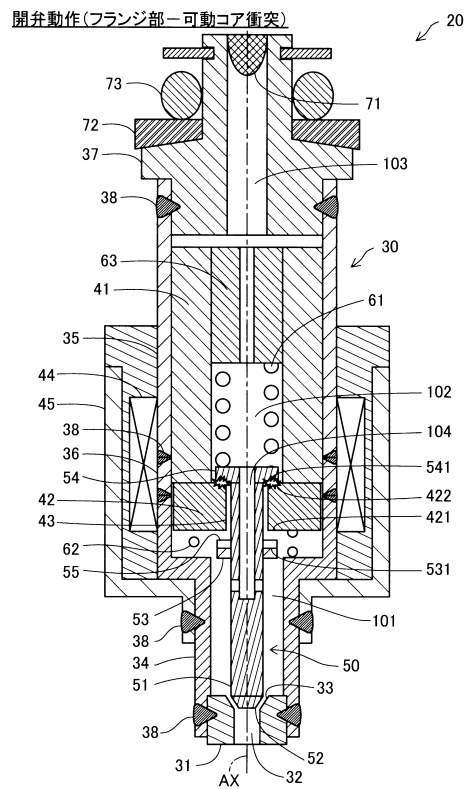
20, 20B, 20C, 20D, 20E インジェクタ、30 ハウジング、31, 31E ノズルチップ部、32 噴孔、33 弁座、34 第1磁性部、35 第2磁性部、36 非磁性部、37 入口部、38 溶接部、41 固定コア、42 可動コア、43 貫通孔、44 コイル、45 ヨーク、50 ニードル、51 軸部、52 弁部、53 ストッパ部、54 フランジ部、55 弾性部材、56 切り欠き部、57 溝、61 第1スプリング、62 第2スプリング、63 アジャスティングパイプ、71 フィルタ、72 バックアップリング、73 Oリング、101 第1流路、102 第2流路、103 入口流路、104 連通流路、421 第3面、422 第4面、531 第1面、541 第2面、AX 軸方向。

30



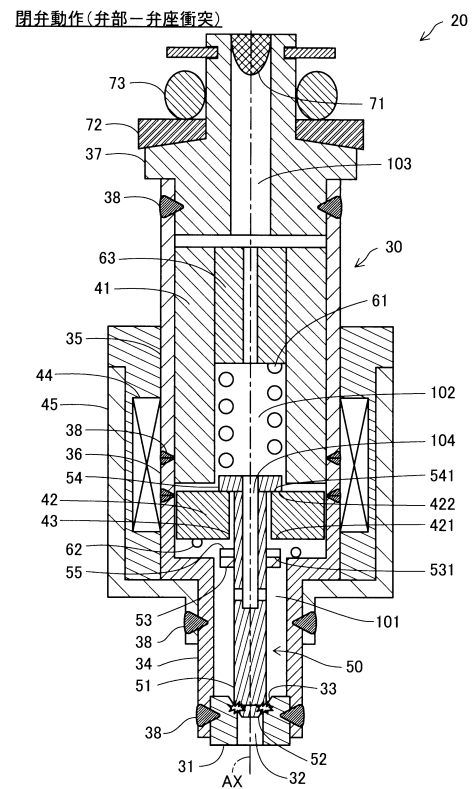
【図 5】

Fig.5



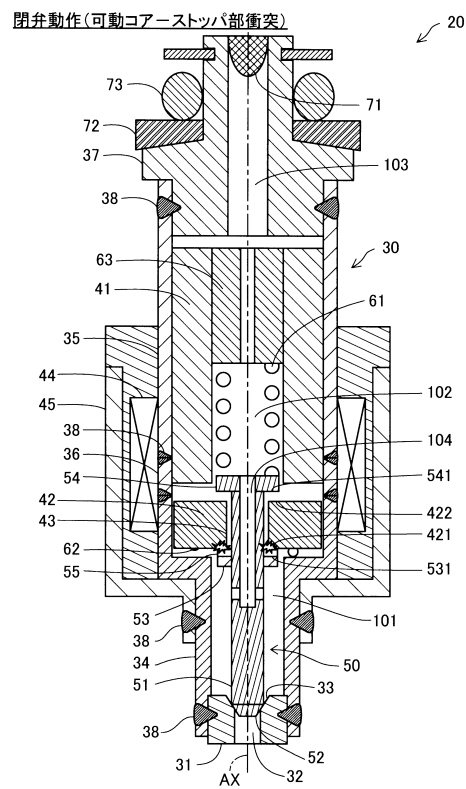
【図 6】

Fig.6



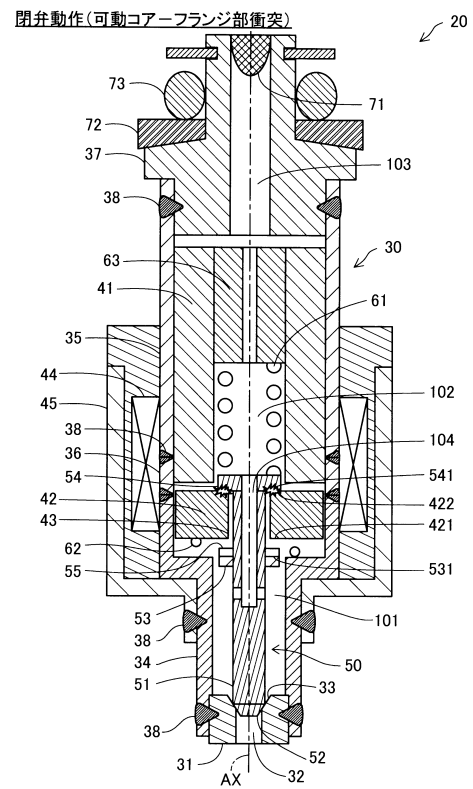
【図 7】

Fig.7



【図 8】

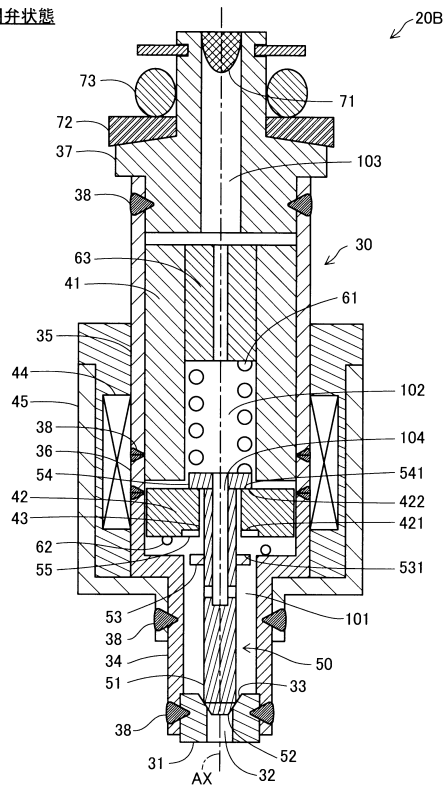
Fig.8



【図 9】

Fig.9

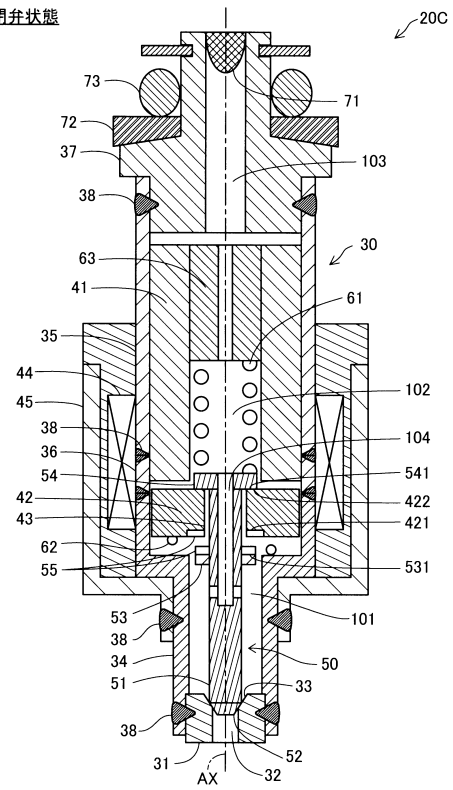
閉弁状態



【図 10】

Fig.10

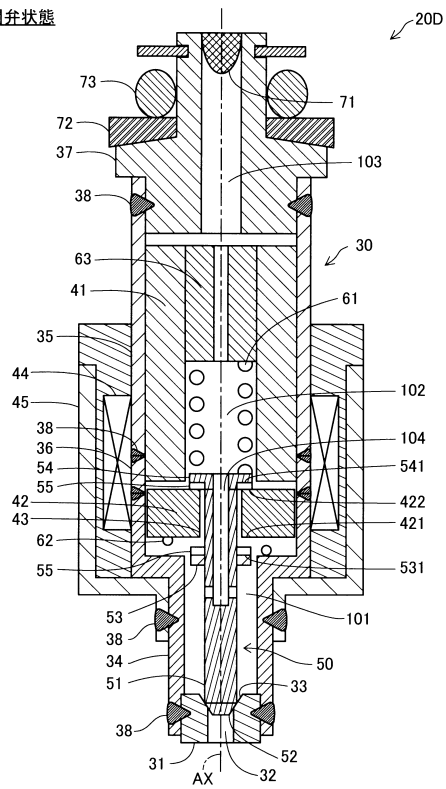
閉弁状態



【図 11】

Fig.11

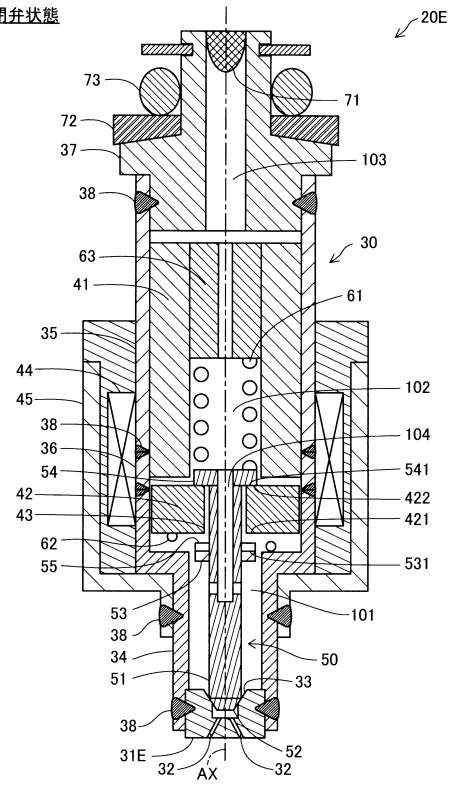
閉弁状態



【図 12】

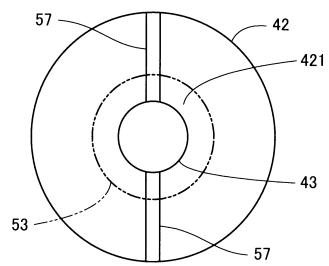
Fig.12

閉弁状態



【図 13】

Fig.13



## フロントページの続き

(51)Int.Cl. F I  
F 0 2 M 21/02 (2006.01) F 0 2 M 67/12  
F 0 2 M 21/02 S

(56)参考文献 特開 2 0 1 8 - 5 9 5 1 4 ( J P , A )  
特表 2 0 0 3 - 5 1 2 5 5 7 ( J P , A )  
特開 2 0 1 5 - 2 1 4 7 0 ( J P , A )  
特開 2 0 0 8 - 3 8 6 3 2 ( J P , A )

(58)調査した分野(Int.Cl. , D B 名)  
F 0 2 M 2 1 / 0 2 - 2 1 / 0 6 , 5 1 / 0 0 - 5 1 / 0 8 ,  
6 1 / 0 4 - 6 1 / 1 2 , 6 7 / 1 2