

(12) 特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関
国際事務局

(43) 国際公開日
2015 年 7 月 2 日(02.07.2015)



(10) 国際公開番号

WO 2015/097901 A1

- (51) 国際特許分類:
F16H 61/431 (2010.01) *B66F 9/22* (2006.01)
- (21) 国際出願番号: PCT/JP2013/085246
- (22) 国際出願日: 2013 年 12 月 27 日(27.12.2013)
- (25) 国際出願の言語: 日本語
- (26) 国際公開の言語: 日本語
- (71) 出願人: 株式会社小松製作所 (KOMATSU LTD.)
[JP/JP]; 〒1078414 東京都港区赤坂 2-3-6
Tokyo (JP).
- (72) 発明者: 金子 慎治 (KANEKO, Shinji); 〒3238567
栃木県小山市横倉新田 1-1-0 株式会社小松製
作所 栃木工場内 Tochigi (JP). 大岩 泰司
(OIWA, Taishi); 〒2548567 神奈川県平塚市万田 1
2-0-0 株式会社小松製作所 開発本部内
Kanagawa (JP).
- (74) 代理人: 酒井 宏明 (SAKAI, Hiroaki); 〒1000013 東
京都千代田区霞が関 3 丁目 8 番 1 号 虎の門三
井ビルディング 特許業務法人酒井国際特許事
務所 Tokyo (JP).

(81) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の国内保
護が可能): AE, AG, AL, AM, AO, AT, AU, AZ, BA,
BB, BG, BH, BN, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CL, CN,
CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES,
FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN,
IR, IS, JP, KE, KG, KN, KP, KR, KZ, LA, LC, LK, LR,
LS, LT, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX,
MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PA, PE, PG, PH,
PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SA, SC, SD, SE, SG, SK,
SL, SM, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA,
UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

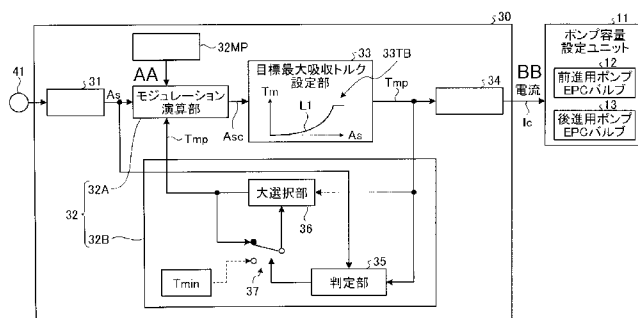
(84) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の広域保
護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW,
MZ, NA, RW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシ
ア (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), ヨーロッパ
(AL, AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR,
GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC, MK, MT,
NL, NO, PL, PT, RO, RS, SE, SI, SK, SM, TR), OAPI
(BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, KM, ML,
MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:

— 国際調査報告 (条約第 21 条(3))

(54) Title: FORKLIFT AND FORKLIFT CONTROL METHOD

(54) 発明の名称: フォークリフト及びフォークリフトの制御方法



- 11 Pump capacity setting unit
12 Advancement pump EPC valve
13 Reverse pump EPC valve
33 Target maximum absorption torque setting unit
35 Determination unit
36 Higher torque selection unit
AA Modulation calculation unit
BB Current

(57) Abstract: Provided is a forklift that is provided with a variable-capacity hydraulic pump for travel, said pump being driven by an engine, a hydraulic motor that forms a closed circuit between the hydraulic motor and the hydraulic pump for travel and is driven by hydraulic oil discharged from the hydraulic pump for travel, and a drive wheel that is driven by the hydraulic motor. Therein, in order to change the responsiveness of the hydraulic pump for travel corresponding to an operation amount of an accelerator operation unit when an accelerator aperture detected by an accelerator aperture sensor decreases, a set value is obtained by assigning, to a table in which a set value obtained in advance in accordance with the accelerator aperture and a target maximum absorption torque of the hydraulic pump for travel or the vehicle speed of the forklift is defined, the accelerator aperture detected by the accelerator aperture sensor and the target maximum absorption torque of the hydraulic pump for travel, and the accelerator aperture detected by the accelerator aperture sensor is corrected using the acquired set value to obtain a corrected accelerator aperture.

(57) 要約:

[続葉有]



エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、アクセル開度センサによって検出されたアクセル開度が減少した場合、アクセル操作部の操作量に対する走行用油圧ポンプの応答性を变化させるために、アクセル開度及び走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又はフォークリフトの車速に応じて予め求められた設定値が記述されたテーブルに、アクセル開度センサが検出したアクセル開度及び走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルクを与えて設定値を求め、得られた設定値を用いてアクセル開度センサが検出したアクセル開度を補正して補正アクセル開度を求める。

明 細 書

発明の名称：フォークリフト及びフォークリフトの制御方法

技術分野

[0001] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の油圧ポンプと、前記油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記油圧ポンプから吐出した作動油によって駆動される油圧モータと、を有するフォークリフト及びフォークリフトの制御方法に関する。

背景技術

[0002] 駆動源であるエンジンと、駆動輪との間にH S T (Hydro Static Transmission: 静油圧式動力伝達装置) と称される油圧駆動装置が設けられているフォークリフトがある(例えば、特許文献1)。油圧駆動装置は、閉回路である主油圧回路に、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、この走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される可変容量型の油圧モータとを備えており、油圧モータの駆動を駆動輪に伝達することによって車両を走行させるようにしたものである。

先行技術文献

特許文献

[0003] 特許文献1: 特開2012-57664号公報

発明の概要

発明が解決しようとする課題

[0004] H S Tを備えたフォークリフトは、トルクコンバータを備えたフォークリフトとは異なり、一般にクリープ走行がないため、停止状態から発進する際にはオペレータがアクセルペダルを操作する。H S Tを備えたフォークリフトを前後に数センチメートル程度移動させるような微少な移動を実現するにあたって、オペレータがアクセルペダルを踏んだ直後に放して位置を微調整するような操作をした場合、アクセルペダルを放したことによってフォークリフトの減速力が速やかに大きくなることが好ましい。特許文献1に記載さ

れた技術は、アクセル操作に対してタイムラグなしにスムーズに車両を発進させることはできるが、アクセルを放したときにフォークリフトの減速力を速やかに大きくすることについては記載も示唆もなく、改善の余地がある。

[0005] 本発明は、HSTを備えたフォークリフトにおいて、低速走行時に微少な位置決め動作を容易に実現することを目的とする。

課題を解決するための手段

[0006] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、前記モジュレーション制御部は、少なくとも前記補正アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度により前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める。

[0007] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、前記エンジンへの燃料

供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、前記モジュレーション制御部は、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める。

[0008] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、前記モジュレーション制御部は、前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル

開度が減少した場合、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じて予め設定されたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める。

[0009] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められることが好ましい。

[0010] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められることが好ましい。

[0011] 前記モジュレーション制御部は、前記テーブルを参照する際に用いる前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を、前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の減少を検出したタイミングの値に保持し、前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の増加を検出した場合、前記保持を解除することが好ましい。

[0012] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、前記アクセ

ル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、前記モジュレーション制御部は、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第1の設定値が記述された第1のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第1の設定値を求め、得られた前記第1の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第2の設定値が記述された第2のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第2の設定値を求め、得られた前記第2の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、を前記アクセル操作部に対する操作量に基づいて選択するモジュレーション制御部と、前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めるのである。

[0013] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、前記アクセ

ル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、前記モジュレーション制御部は、前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第1の設定値が記述された第1のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第1の設定値を求め、得られた前記第1の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第2の設定値が記述された第2のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第2の設定値を求め、得られた前記第2の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めるモジュレーション制御部と、前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める。

[0014] 本発明は、前記カットオフ周波数又は前記時定数の第1の設定値は、前記最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められ、前記第2の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められ

ることが好ましい。

[0015] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の第1の設定値は、前記最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められ、前記第2の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められることが好ましい。

[0016] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、少なくとも前記補正アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度により前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法である。

[0017] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによ

って駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法である。

[0018] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前

記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じて予め設定されたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法である。

[0019] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められることが好ましい。

[0020] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められることが好ましい。

[0021] 前記モジュレーション制御部は、前記テーブルを参照する際に用いる前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を、前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の減少を検出したタイミングの値に保持し、前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の増加を検出した場合、前記保持を解除することが好ましい。

[0022] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて

遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、前記補正アクセル開度と前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第1の設定値が記述された第1のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第1の設定値を求め、得られた前記第1の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第2の設定値が記述された第2のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第2の設定値を求め、得られた前記第2の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、を前記アクセル操作部に対する操作量に基づいて選択し、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法である。

[0023] 本発明は、エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有

する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第 1 の設定値が記述された第 1 のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第 1 の設定値を求め、得られた前記第 1 の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第 2 の設定値が記述された第 2 のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第 2 の設定値を求め、得られた前記第 2 の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法である。

[0024] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の第 1 の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められ、前記第 2 の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められることが好ましい。

[0025] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の第 1 の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められ、

前記第2の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められることが好ましい。

[0026] 本発明は、HSTを備えたフォークリフトにおいて、低速走行時に微少な位置決め動作を容易に実現することができる。

図面の簡単な説明

[0027] [図1]図1は、本実施形態に係るフォークリフトの全体構成を示す図である。

[図2]図2は、図1に示したフォークリフトの制御系統を示すブロック図である。

[図3]図3は、制御装置が実行する本実施形態の走行用油圧ポンプの制御例を示すブロック図である。

[図4]図4は、モジュレーション設定値が記述されたテーブル及びテーブルの一例を示す図である。

[図5]図5は、フォークリフトが備える制御装置が実行するHSTポンプの制御例を示すフローチャートである。

[図6]図6は、本変形例に係る制御を説明するためのブロック図である。

[図7]図7は、本変形例に係る制御のフローチャートである。

[図8]図8は、制御装置によるHSTポンプの制御の変形例を説明するための図である。

発明を実施するための形態

[0028] 本発明を実施するための形態（実施形態）につき、図面を参照しつつ詳細に説明する。

[0029] <フォークリフトの概要>

図1は、本実施形態に係るフォークリフトの全体構成を示す図である。図2は、図1に示したフォークリフトの制御系統を示すブロック図である。フォークリフト1は、駆動輪2a及び操向輪2bを有した車体3と、車体3の前方に設けられる作業機5とを有する。車体3には、内燃機関としてのエンジン4、エンジン4を駆動源として駆動する可変容量型の走行用油圧ポンプ

10及び作業機油圧ポンプ16が設けられる。駆動輪2aは、可変容量型の走行用油圧ポンプ10と可変容量型の油圧モータ20とを閉じた油圧回路で連通させ、油圧モータ20の動力で駆動される。このように、フォークリフト1は、HSTによって走行する。

[0030] 作業機5は、フォーク6を昇降させるリフトシリンダ7及びフォーク6をチルトさせるチルトシリンダ8を有する。車体3の運転席には、前後進レバー42a、ブレーキペダル（インチングペダル）40a、アクセルペダル41a並びに作業機5を操作するためのリフトレバー及びチルトレバーを含む図示しない作業機操作レバーが設けられる。ブレーキペダル40a及びアクセルペダル41aは、フォークリフト1のオペレータが、運転席から足踏み操作できる位置に設けられている。図1では、ブレーキペダル40aとアクセルペダル41aとが重なった状態で描かれている。アクセルペダル41aは、エンジン4への燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部である。

[0031] <油圧回路について>

図2に示すように、フォークリフト1は、閉回路となる主油圧回路100の油圧供給管路10a、10bによって接続された走行用油圧ポンプ10及び油圧モータ20を備えている。走行用油圧ポンプ10（以下、適宜HSTポンプ10という）は、エンジン4によって駆動されて作動油を吐出する装置である。本実施形態において、HSTポンプ10は、例えば、斜板10Sを有し、斜板10Sの傾転角（以下、斜板傾転角という）を変更することによって容量を変更することのできる可変容量型のポンプである。

[0032] 油圧モータ20（以下、適宜HSTモータ20という）は、HSTポンプ10から吐出された作動油によって駆動される。油圧モータ20は、例えば、斜板傾転角を変更することによって容量を変更することのできる可変容量型の油圧モータである。HSTモータ20は、固定容量型の油圧モータであってもよい。HSTモータ20は、その出力軸20aがトランスファ20bを介して駆動輪2aに接続しており、駆動輪2aを回転駆動することでフォ

ークリフト 1 を走行させることができる。

[0033] H S T モータ 2 0 は、H S T ポンプ 1 0 からの作動油の供給方向に応じて回転方向を切り替えることが可能である。H S T モータ 2 0 の回転方向が切り替えられることにより、フォークリフト 1 を前進又は後進させることができる。以下の説明においては、便宜上、油圧供給管路 1 0 a から H S T モータ 2 0 に作動油が供給された場合にフォークリフト 1 が前進し、油圧供給管路 1 0 b から H S T モータ 2 0 に作動油が供給された場合にフォークリフト 1 が後進するものとする。

[0034] フォークリフト 1 は、ポンプ容量設定ユニット 1 1、モータ容量設定ユニット 2 1 及びチャージポンプ 1 5 を有する。ポンプ容量設定ユニット 1 1 は、H S T ポンプ 1 0 に設けられる。ポンプ容量設定ユニット 1 1 は、前進用ポンプ電磁比例制御バルブ 1 2、後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 1 3 及びポンプ容量制御シリンダ 1 4 を備える。ポンプ容量設定ユニット 1 1 は、前進用ポンプ電磁比例制御バルブ 1 2 及び後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 1 3 に対して、後述する制御装置 3 0 から指令信号が与えられる。ポンプ容量設定ユニット 1 1 は、制御装置 3 0 から与えられた指令信号に応じてポンプ容量制御シリンダ 1 4 が作動し、H S T ポンプ 1 0 の斜板傾転角が変化することによってその容量が変更される。

[0035] ポンプ容量制御シリンダ 1 4 は、斜板傾転角が 0 の状態において、ピストン 1 4 a が中立位置に保持されている。この状態においては、H S T ポンプ 1 0 の斜板傾転角は 0 となっている。このため、エンジン 4 が回転しても、H S T ポンプ 1 0 から主油圧回路 1 0 0 へ吐出される作動油の量はゼロである。

[0036] H S T ポンプ 1 0 の斜板傾転角が 0 の状態から、例えば、前進用ポンプ電磁比例制御バルブ 1 2 に対して制御装置 3 0 から H S T ポンプ 1 0 の容量を増大する旨の指令信号が与えられると、この指令信号に応じて前進用ポンプ電磁比例制御バルブ 1 2 からポンプ容量制御シリンダ 1 4 に対してポンプ制御圧力が与えられる。その結果、ピストン 1 4 a は、図 2 において左側に移

動する。ポンプ容量制御シリンダ１４のピストン１４ａが図２において左側に移動すると、これに連動してＨＳＴポンプ１０の斜板１０Ｓが油圧供給管路１０ａに対して作動油を吐出する方向へ向けて傾く。

[0037] 前進用ポンプ電磁比例制御バルブ１２からのポンプ制御圧力が増大するにしたがって、ピストン１４ａの移動量が大きくなる。このため、ＨＳＴポンプ１０における斜板傾転角は、その変化量も大きなものとなる。つまり、前進用ポンプ電磁比例制御バルブ１２に対して制御装置３０から指令信号が与えられると、この指令信号に応じたポンプ制御圧力が前進用ポンプ電磁比例制御バルブ１２からポンプ容量制御シリンダ１４に与えられる。前述したポンプ制御圧力によって、ポンプ容量制御シリンダ１４が作動することにより、ＨＳＴポンプ１０の斜板１０Ｓが油圧供給管路１０ａに対して所定量の作動油を吐出できるように傾く。この結果、エンジン４が回転すれば、ＨＳＴポンプ１０から油圧供給管路１０ａに作動油が吐出されて、ＨＳＴモータ２０は前進方向に回転する。

[0038] 前述の状態において、前進用ポンプ電磁比例制御バルブ１２に対して制御装置３０からＨＳＴポンプ１０の容量を減少する旨の指令信号が与えられると、この指令信号に応じて前進用ポンプ電磁比例制御バルブ１２からポンプ容量制御シリンダ１４に供給されるポンプ制御圧力が減少する。このため、ポンプ容量制御シリンダ１４のピストン１４ａは、中立位置に向かって移動する。この結果、ＨＳＴポンプ１０の斜板傾転角が減少し、ＨＳＴポンプ１０から油圧供給管路１０ａへの作動油の吐出量が減少する。

[0039] 制御装置３０が、後進用ポンプ電磁比例制御バルブ１３に対してＨＳＴポンプ１０の容量を増大する旨の指令信号を与えると、この指令信号に応じて後進用ポンプ電磁比例制御バルブ１３からポンプ容量制御シリンダ１４に対してポンプ制御圧力が与えられる。すると、ピストン１４ａは、図２において右側に移動する。ポンプ容量制御シリンダ１４のピストン１４ａが、図２において右側に移動すると、これに連動してＨＳＴポンプ１０の斜板１０Ｓが油圧供給管路１０ｂに対して作動油を吐出する方向へ向かって傾転する。

- [0040] 後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 13 から供給されるポンプ制御圧力が増大するにしたがってピストン 14 a の移動量が大きくなるため、H S T ポンプ 10 の斜板傾転角の変化量は大きくなる。つまり、後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 13 に対して制御装置 30 から指令信号が与えられると、この指令信号に応じたポンプ制御圧力が後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 13 からポンプ容量制御シリンダ 14 に与えられる。そして、ポンプ容量制御シリンダ 14 の作動により H S T ポンプ 10 の斜板 10 S が油圧供給管路 10 b に対して所望量の作動油を吐出できるように傾く。この結果、エンジン 4 が回転すると、H S T ポンプ 10 から油圧供給管路 10 b に作動油が吐出されて、H S T モータ 20 は、後進方向に回転する。
- [0041] 後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 13 に対して制御装置 30 から H S T ポンプ 10 の容量を減少する旨の指令信号が与えられると、この指令信号に応じて後進用ポンプ電磁比例制御バルブ 13 からポンプ容量制御シリンダ 14 に供給するポンプ制御圧力が減少し、ピストン 14 a が中立位置に向けて移動する。この結果、H S T ポンプ 10 の斜板傾転角が減少するので、H S T ポンプ 10 から油圧供給管路 10 b へ吐出される作動油の量が減少する。
- [0042] モータ容量設定ユニット 21 は、H S T モータ 20 に設けられる。モータ容量設定ユニット 21 は、モータ電磁比例制御バルブ 22、モータ用シリンダ制御バルブ 23 及びモータ容量制御シリンダ 24 を備えている。モータ容量設定ユニット 21 では、モータ電磁比例制御バルブ 22 に対して制御装置 30 から指令信号が与えられると、モータ電磁比例制御バルブ 22 からモータ用シリンダ制御バルブ 23 にモータ制御圧力が供給されて、モータ容量制御シリンダ 24 が作動する。モータ容量制御シリンダ 24 が作動すると、これに連動して H S T モータ 20 の斜板傾転角が変化することになる。このため、制御装置 30 からの指令信号に応じて H S T モータ 20 の容量が変更されることになる。具体的には、モータ容量設定ユニット 21 は、モータ電磁比例制御バルブ 22 から供給されるモータ制御圧力が増加するにしたがって、H S T モータ 20 の斜板傾転角が減少するようになっている。

- [0043] チャージポンプ１５は、エンジン４によって駆動される。チャージポンプ１５は、前述した前進用ポンプ電磁比例制御バルブ１２及び後進用ポンプ電磁比例制御バルブ１３を介してポンプ容量制御シリンダ１４にポンプ制御圧力を供給する。また、チャージポンプ１５は、モータ電磁比例制御バルブ２２を介してモータ用シリンダ制御バルブ２３にモータ制御圧力を供給する機能を有している。
- [0044] 本実施形態において、エンジン４は、ＨＳＴポンプ１０の他に、作業機油圧ポンプ１６を駆動する。この作業機油圧ポンプ１６は、作業機５を駆動するための作業用アクチュエータであるリフトシリンダ７及びチルトシリンダ８に作動油を供給する。本実施形態において、作業機油圧ポンプ１６は、斜板１６Ｓを有し、斜板１６Ｓの斜板傾転角を変更することによって容量を変更することのできる可変容量型のポンプである。
- [0045] フォークリフト１は、ブレーキポテンショメータ４０、アクセルポテンショメータ４１、前後進レバースイッチ４２、エンジン回転センサ４３及び車速センサ４６を備えている。
- [0046] ブレーキポテンショメータ４０は、ブレーキペダル（インチングペダル）４０ａが操作された場合に、その操作量を検出して出力する。ブレーキペダル４０ａの操作量は、ブレーキ開度Ｂｓである。ブレーキポテンショメータ４０が出力するブレーキ開度Ｂｓは、制御装置３０に入力される。
- [0047] アクセルポテンショメータ４１は、アクセルペダル４１ａが操作された場合にその操作量Ａｓを出力するものである。アクセルペダル４１ａの操作量Ａｓは、アクセル開度Ａｓともいう。アクセルポテンショメータ４１が出力するアクセル開度Ａｓは、制御装置３０に入力される。アクセルポテンショメータ４１は、アクセル開度Ａｓを検出するので、アクセル開度センサとしても機能する。アクセルを開くとは、アクセルペダル４１ａを踏み込んで、エンジン４に対する燃料供給量を増加させることである。アクセルを閉じるとは、踏み込まれたアクセルペダル４１ａを元に戻すことにより、エンジン４に対する燃料供給量を低減させることである。

[0048] 前後進レバースイッチ42は、フォークリフト1の進行方向を入力するための選択スイッチである。本実施形態では、運転席から選択操作できる位置に設けた前後進レバー42aの操作により、前進と、ニュートラルと、後進との3つの進行方向を選択することのできる前後進レバースイッチ42を適用している。この前後進レバースイッチ42によって選択された進行方向を示す情報は、選択情報として制御装置30に与えられることになる。

[0049] エンジン回転センサ43は、エンジン4の実際の回転数を検出するものである。エンジン回転センサ43によって検出されたエンジン4の回転数は、実エンジン回転数 N_r である。実エンジン回転数 N_r を示す情報は、制御装置30に入力される。単位時間あたりにおけるエンジン4の回転数は、エンジン4の回転速度になる。本実施形態において、実エンジン回転数 N_r には、エンジン4の実際の回転速度を含むものとする。

[0050] 制御装置30は、処理部30Cと記憶部30Mとを含む。制御装置30は、例えば、コンピュータである。処理部30Cは、例えば、CPU (Central Processing Unit) とメモリとを組み合わせで構成される。処理部30Cは、記憶部30Mに記憶されている、主油圧回路100を制御するためのコンピュータプログラムを読み込んでこれに記述されている命令を実行することにより、主油圧回路100の動作を制御する。記憶部30Mは、前述したコンピュータプログラム及び主油圧回路100の制御に必要なデータ等を記憶している。記憶部30Mは、例えば、ROM (Read Only Memory)、ストレージデバイス又はこれらの組合せによって構成される。

[0051] 制御装置30には、ブレーキポテンシオメータ40、アクセルポテンシオメータ41、前後進レバースイッチ42、エンジン回転センサ43及び車速センサ46といった各種センサ類が電氣的に接続されている。制御装置30は、これらの各種センサ類からの入力信号に基づいて、前進用ポンプ電磁比例制御バルブ12、後進用ポンプ電磁比例制御バルブ13の指令信号を生成し、かつ生成した指令信号をそれぞれの電磁比例制御バルブ12、13、22に与える。制御装置30は、アクセルポテンシオメータ41によって検出

されたアクセル開度 A_s に基づいて、HSTポンプ10の目標最大吸収トルクを求める。そして、制御装置30は、HSTポンプ10の吸収トルクが、求めた目標最大吸収トルクとなるように、HSTポンプ10を制御する。HSTポンプ10の制御において、制御装置30は、例えば、ポンプ容量制御シリンダ14によってHSTポンプ10の斜板傾転角を変更する。

[0052] <走行用油圧ポンプ10の制御>

図3は、制御装置30が実行する本実施形態の走行用油圧ポンプ10の制御例を示すブロック図である。図3に示すように、制御装置30は、アクセル開度変換部31と、モジュレーション制御部32と、目標最大吸収トルク設定部33と、HSTポンプ電磁比例制御出力電流変換部34とを含む。

[0053] アクセル開度変換部31には、アクセルポテンシオメータ41の出力部が電氣的に接続される。アクセルポテンシオメータ41は、アクセルペダル41aの開度を検出し、電圧値として出力する。アクセル開度変換部31は、アクセルポテンシオメータ41から出力される電圧値を、アクセル開度 A_s に変換する。アクセル開度 A_s は、例えば、アクセルペダル41aが踏み込まれていない状態を0%、アクセルペダル41aが完全に踏み込まれた状態を100%とする。

[0054] <モジュレーション制御部32について>

モジュレーション制御部32は、モジュレーション演算部32Aと、保持部32Bとを有する。モジュレーション演算部32Aは、アクセルペダル41aの操作量に対するHSTポンプ10の応答性を変化させる。このために、モジュレーション演算部32Aは、アクセル開度 A_s 及びHSTポンプ10の最大吸収トルクに応じて予め求められた設定値（以下、適宜モジュレーション設定値という）が記述されたテーブルに、例えば、アクセルポテンシオメータ41が検出したアクセル開度 A_s 及びHSTポンプ10の最大吸収トルクの少なくとも一方を与えてモジュレーション設定値を求める。そして、モジュレーション演算部32Aは、得られた設定値を用いてアクセルポテンシオメータ41が検出したアクセル開度 A_s を補正して補正アクセル開度

A_{sc} を求める。モジュレーション設定値が記述されたテーブルは、テーブル記憶部32MPに記憶されている。テーブル記憶部32MPは、図2に示す記憶部30M内に存在する。モジュレーション設定値が記述されたテーブルには、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度 A_{sc} が与えられてもよい。この場合、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度 A_{sc} が、前述したテーブルから得られた設定値によって補正される。

[0055] (補正アクセル開度 A_{sc})

補正アクセル開度 A_{sc} を求めるにあたり、モジュレーション演算部32Aは、アクセル開度 A_s のカットオフ周波数 f を設定し、このカットオフ周波数 f に応じて遅延した値を補正アクセル開度 A_{sc} として出力する。本実施形態において、設定されたカットオフ周波数 f に応じて、アクセル開度 A_s を遅延させることを、アクセル開度 A_s の補正という。カットオフ周波数 f は、式(1)によって求めることができる。 τ は、一次遅れ要素の時定数である。式(1)から分かるように、カットオフ周波数 f は、時定数 τ の逆数である。

$$f = 1 / (2 \times \pi \times \tau) \cdots (1)$$

[0056] モジュレーション演算部32Aの入力をアクセル開度 A_s 、出力を補正アクセル開度 A_{sc} とする。モジュレーション演算部32Aへの入力に対する出力が一時遅れに従う場合、入力であるアクセル開度 A_s と出力である補正アクセル開度 A_{sc} との関係は、式(2)のようになる。式(2)から、式(3)が得られる。式(3)の A_{scb} は、現時点におけるモジュレーション演算部32Aの出力である補正アクセル開度 A_{sc} よりも時間 Δt 前にモジュレーション演算部32Aから出力された補正アクセル開度 A_{sc} を示す。

$$A_{sc} + \tau \times dA_{sc} / dt = A_s \cdots (2)$$

$$A_{sc} + (A_{sc} - A_{scb}) \times \tau / \Delta t = A_s \cdots (3)$$

[0057] 式(3)を補正アクセル開度 A_{sc} について解くと、式(4)に示すようになる。式(4)から、補正アクセル開度 A_{sc} は、現時点においてモジュ

レーション演算部 32A に入力されたアクセル開度 A_s と、現時点よりも時間 Δt 前にモジュレーション演算部 32A から出力された補正アクセル開度 A_{scb} と、時定数 τ と、時間 Δt との関係で表される。時間 Δt は、例えば、制御の 1 周期に要する時間とすることができる。補正アクセル開度 A_{scb} は、前回の制御周期においてモジュレーション演算部 32A から出力された補正アクセル開度 A_{sc} とすることができる。時定数 τ は予め設定される。アクセル開度 A_s は、現時点においてアクセル開度変換部 31 から出力されたアクセル開度 A_s である。式 (1) から、時定数 τ は、カットオフ周波数 f を用いると、 $\tau = 1 / (2 \times \pi \times f)$ なので、カットオフ周波数 f を用いると、式 (4) は式 (5) のようになる。

$$A_{sc} = A_s \times \Delta t / (\Delta t + \tau) + A_{scb} \times \tau / (\Delta t + \tau) \cdots (4)$$

$$A_{sc} = A_s \times 2 \times \pi \times f \times \Delta t / (2 \times \pi \times f \times \Delta t + 1) + A_{scb} / (2 \times \pi \times f \times \Delta t + 1) \cdots (5)$$

[0058] モジュレーション演算部 32A は、入力されたアクセル開度 A_s を遅延して、補正アクセル開度 A_{sc} として出力する。遅延の程度は、カットオフ周波数 f 又は時定数 τ によって設定される。本実施形態において、前述したモジュレーション設定値は、カットオフ周波数 f 又は時定数 τ である。カットオフ周波数 f を大きく（時定数 τ を小さく）することにより遅延の程度は小さくなり、カットオフ周波数 f を小さく（時定数 τ を大きく）することにより遅延の程度は大きくなる。モジュレーション演算部 32A は、入力されたアクセル開度 A_s の遅延の程度を変更することにより、アクセルペダル 41a の操作に対する HST ポンプ 10 の応答性（以下、適宜アクセル応答性という）を変更することができる。

[0059] （モジュレーション設定値が記述されたテーブル）

図 4 は、モジュレーション設定値が記述されたテーブル TBd 及びテーブル TBi の一例を示す図である。本実施形態において、テーブル記憶部 32MP には、2 種類のテーブル TBd 及びテーブル TBi が記憶されている。

テーブルT B d及びテーブルT B iは、いずれも、モジュレーション設定値として、カットオフ周波数 f が記述されている。テーブルT B dは、アクセルを閉じるとき、すなわちアクセル開度 A_s が減少するときに用いられる。テーブルT B iは、アクセルを開くとき、すなわちアクセル開度 A_s が増加するときに用いられる。以下において、テーブルT B dを適宜第1のテーブルT B dと称し、テーブルT B iを適宜第2のテーブルT B iと称する。

[0060] モジュレーション演算部32Aは、アクセルポテンシオメータ41によって検出されたアクセル開度 A_s が減少した場合、第1のテーブルT B dを用いてモジュレーション設定値、すなわちカットオフ周波数 f を求める。モジュレーション演算部32Aは、第1のテーブルT B dを用いて求めたカットオフ周波数 f を用いて補正アクセル開度 A_{sc} を求める。

[0061] アクセルポテンシオメータ41によって検出されたアクセル開度 A_s が増加した場合、モジュレーション演算部32Aは、第2のテーブルT B iを用いてカットオフ周波数 f を求める。モジュレーション演算部32Aは、第2のテーブルT B iを用いて求めたカットオフ周波数 f を用いて補正アクセル開度 A_{sc} を求める。

[0062] 図4に示すように、第1のテーブルT B dは、補正アクセル開度 A_{sc} と、最大吸収トルク T_m とに基づいてカットオフ周波数 f が定められている。第1のテーブルT B d中、補正アクセル開度 A_{sc} と最大吸収トルク T_m とに囲まれた部分の数字がカットオフ周波数 f である。補正アクセル開度 A_{sc} に付された数字が大きくなるほど、補正アクセル開度 A_{sc} は大きくなる。この例においては、補正アクセル開度 A_{sc0} が0%、補正アクセル開度 A_{sc9} が100%である。最大吸収トルク T_m に付された数字が大きくなるほど、最大吸収トルク T_m は大きくなる。

[0063] 本実施形態において、第1のテーブルT B dに記述されているカットオフ周波数 f は、最大吸収トルク T_m が小さくなるにしたがって大きくなり、補正アクセル開度 A_{sc} が小さくなるにしたがって小さくなる。なお、最大吸収トルク T_m の大きさによっては、補正アクセル開度 A_{sc} によらずカット

オフ周波数 f が一定になっている場合もある。このように、カットオフ周波数 f は、最大吸収トルク T_m が小さくなるにしたがって補正アクセル開度 A_{sc} の減少速度が高くなり、補正アクセル開度 A_{sc} が小さくなるにしたがって補正アクセル開度 A_{sc} の減少速度が低くなるように定められる。

[0064] 図4に示すように、第2のテーブルTB_iは、アクセル開度 A_s に基づいてカットオフ周波数 f が定められている。アクセル開度 A_s に付された数字が大きくなるほど、アクセル開度 A_s は大きくなる。この例においては、アクセル開度 A_{s0} が0%、アクセル開度 A_{s7} が100%である。本実施形態において、第2のテーブルTB_iに記述されているカットオフ周波数 f は、アクセル開度 A_s が大きくなるにしたがって小さくなる部分を有している。すなわち、アクセル開度 A_{s0} からアクセル開度 A_{s6} までにおいて、カットオフ周波数 f はアクセル開度 A_s が大きくなるにしたがって小さくなるが、アクセル開度 A_{s7} のカットオフ周波数 f は、アクセル開度 A_{s6} よりも多少大きくなっている。このように、第2のテーブルTB_iのカットオフ周波数 f は、アクセル開度 A_s が100%未満において、アクセル開度 A_s が大きくなるにしたがってアクセル応答性が低くなるように定められる。

[0065] (アクセル開度 A_s が減少するときの処理例)

アクセル開度 A_s が減少した場合、モジュレーション演算部32Aは、図4に示す第1のテーブルTB_dに、前回の制御周期においてモジュレーション演算部32Aから出力された補正アクセル開度 A_{sc} 及び後述する目標最大吸収トルク設定部33から出力される最大吸収トルク T_m 、すなわち目標最大吸収トルク T_{mp} を与えて、対応するカットオフ周波数 f を得る。このため、モジュレーション演算部32Aは、前回の制御周期の補正アクセル開度 A_{sc} を、今回の制御周期まで保持することができるようになっている。本実施形態において、前回の制御周期の補正アクセル開度 A_{sc} と、目標最大吸収トルク T_{mp} とから求められたカットオフ周波数 f によって、今回の制御周期においてアクセルポテンシオメータ41によって検出されたアクセル開度 A_s が補正される。この場合、前回の制御周期の補正アクセル開度 A

s_c が用いられていればよく、目標最大吸収トルク T_{mp} は、前回の制御周期の値であってもよいし、今回の制御周期の値であってもよい。本実施形態では今回の制御周期の目標最大吸収トルク T_{mp} が用いられる。モジュレーション演算部 32A は、補正されたアクセル開度 A_s を、今回の制御周期の補正アクセル開度 A_{sc} として出力する。

[0066] 図 4 に示す第 1 のテーブル T B d においては、例えば、補正アクセル開度 $A_{sc} 8$ で最大吸収トルク T_{m5} の場合、カットオフ周波数 f は 0.50、補正アクセル開度 $A_{sc} 6$ で最大吸収トルク T_{m5} の場合、カットオフ周波数 f は 0.30 となる。モジュレーション演算部 32A は、求めたカットオフ周波数 f 及びアクセルポテンシオメータ 41 が検出したアクセル開度 A_s を前述した式 (5) に与えて、補正アクセル開度 A_{sc} を求める。カットオフ周波数 f は、目標最大吸収トルク T_{mp} の代わりに目標斜板傾転角又は車速を用いて求められてもよい。

[0067] (アクセル開度 A_s が増加するときの処理例)

アクセル開度 A_s が増加した場合、モジュレーション演算部 32A は、図 4 に示す第 2 のテーブル T B i に、アクセルポテンシオメータ 41 が検出したアクセル開度 A_s を与えて、対応するカットオフ周波数 f を得る。例えば、アクセル開度 $A_s 4$ のときのカットオフ周波数 f は 0.20、アクセル開度 $A_s 2$ のときのカットオフ周波数 f は 0.30 となる。モジュレーション演算部 32A は、求めたカットオフ周波数 f 及びアクセルポテンシオメータ 41 が検出したアクセル開度 A_s を前述した式 (5) に与えて、補正アクセル開度 A_{sc} を求める。

[0068] <保持部 32B>

保持部 32B は、判定部 35 と、大選択部 36 と、切替部 37 とを含む。判定部 35 には、アクセル開度変換部 31 からアクセル開度 A_s が入力され、後述する目標最大吸収トルク設定部 33 から出力された目標最大吸収トルク T_{mp} が入力される。大選択部 36 には、後述する目標最大吸収トルク設定部 33 から出力される目標最大吸収トルク T_{mp} と、切替部 37 の出力と

が入力される。切替部 37 は、大選択部 36 に入力する値として、大選択部 36 の出力と、最小吸収トルク T_{min} とを切り替える。最小吸収トルク T_{min} は、本実施形態においては 0 であるが、これに限定されるものではない。このような構造により、判定部 35 は、アクセル開度 A_s に基づいて切替部 37 を大選択部 36 の出力側又は最小出力側に切り替える。

[0069] 保持部 32B は、モジュレーション演算部 32A に、修正後の目標最大吸収トルク T_{mp} を与える。また、保持部 32B は、モジュレーション演算部 32A に与えられる、修正後の目標最大吸収トルク T_{mp} を、アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングの値に保持する。このため、判定部 35 は、アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の減少を検出したとき、大選択部 36 に大選択部 36 の出力が入力されるように、切替部 37 を制御する。判定部 35 は、目標最大吸収トルク設定部 33 から出力された目標最大吸収トルク T_{mp} の減少を検出したとき、大選択部 36 に大選択部 36 の出力が入力されるように、切替部 37 を制御してもよい。

[0070] 大選択部 36 は、自身の出力が入力されると、アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングにおける最大吸収トルク（後述する目標最大吸収トルク設定部 33 が求めた目標最大吸収トルク T_{mp} ）と、そのタイミング以降の最大吸収トルクとを比較する。アクセル開度 A_s が減少している場合、後述する目標最大吸収トルク設定部 33 によって求められる目標最大吸収トルク T_{mp} は前回値よりも減少する。アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングで大選択部 36 に大選択部 36 の出力が入力されるようにすると、大選択部 36 の出力は、アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングの値に保持される。

[0071] アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の増加を検出した場合、判定部 35 は、大選択部 36 に最小吸収トルク T_{min} が入力されるように、切替部 37 を制御する。大選択部 36 は、最小吸収トルク T_{min} が入

力されると、後述する目標最大吸収トルク設定部 33 が求めた目標最大吸収トルク T_{mp} と最小吸収トルク T_{min} とを比較する。最小吸収トルク T_{min} は 0 なので、大選択部 36 は、大選択部 36 の入力値、すなわち、後述する目標最大吸収トルク設定部 33 が求めた目標最大吸収トルク T_{mp} を出力する。このように、保持部 32B は、アクセルポテンシオメータ 41 がアクセル開度 A_s の増加を検出した場合、アクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングにおける最大吸収トルクの値の保持を解除する。

[0072] <目標最大吸収トルク設定部 33>

目標最大吸収トルク設定部 33 は、モジュレーション演算部 32A によって求められた補正アクセル開度 A_{sc} に応じて、目標最大吸収トルク T_{mp} を求める。モジュレーション演算部 32A が補正アクセル開度 A_{sc} を求める制御周期と、その補正アクセル開度 A_{sc} を用いて、目標最大吸収トルク設定部 33 が最大目標吸収トルク T_{mp} を求める制御周期とは同一である。目標最大吸収トルク設定部 33 は、例えば、特性線 L_1 で示されるような、アクセル開度 A_s と目標最大吸収トルク T_{mp} との関係が記述されたデータテーブル 33TB を有している。このアクセル開度 A_s と目標最大吸収トルク T_{mp} との関係は、例えば、図 2 に示すエンジン 4 の燃料消費率が最小になるように定められる。目標最大吸収トルク設定部 33 は、モジュレーション演算部 32A によって求められた補正アクセル開度 A_{sc} をデータテーブル 33TB に与えることにより、補正アクセル開度 A_{sc} に対応した目標最大吸収トルク T_{mp} を求めることができる。目標最大吸収トルク設定部 33 は、求めた目標最大吸収トルク T_{mp} を、HST ポンプ電磁比例制御出力電流変換部 34 に出力する。

[0073] 出力制御部としての HST ポンプ電磁比例制御出力電流変換部 34 は、目標最大吸収トルク T_{mp} に基づいて目標吸収トルク指令 I_c を生成して、HST ポンプ 10 のポンプ容量設定ユニット 11 に出力する。この目標吸収トルク指令 I_c を受けて、ポンプ容量設定ユニット 11 は、HST ポンプ 10 の吸収するトルクが目標最大吸収トルク T_{mp} となるように、HST ポンプ

10の斜板傾転角を制御する。

[0074] 目標吸収トルク指令 I_c は、HSTポンプ10によって吸収されるトルクが目標最大吸収トルク T_{mp} となるようにするための信号（本実施形態では電流値）である。目標吸収トルク指令 I_c は、HSTポンプ電磁比例制御出力電流変換部34から、ポンプ容量設定ユニット11の前進用ポンプ電磁比例制御バルブ12又は後進用ポンプ電磁比例制御バルブ13に出力される。次に、本実施形態に係るHSTポンプ10の制御例を説明する。

[0075] <HSTポンプ10の制御例>

図5は、フォークリフト1が備える制御装置30が実行するHSTポンプ10の制御例を示すフローチャートである。図3に示す制御装置30は、HSTポンプ10を制御するにあたって、図5に示すフローチャートのステップS11からステップS17までの一連の処理を、所定の周期（例えば時間 Δt ）で繰り返す。前述した一連の処理を、適宜、制御の1周期という。

[0076] HSTポンプ10を制御するにあたり、制御装置30のモジュレーション制御部32、本制御例ではモジュレーション演算部32Aは、アクセルポテンシオメータ41及びアクセル開度変換部31からアクセル開度 A_s を取得する。そして、ステップS11において、モジュレーション演算部32Aは、今回の制御において取得したアクセル開度 A_s と、前回の制御、すなわち1周期前の制御における補正アクセル開度 A_{sc} とを比較する。

[0077] ステップS12において、アクセル開度 A_s が補正アクセル開度 A_{sc} よりも等しいか小さい場合（ $A_s \leq A_{sc}$ ）、モジュレーション演算部32Aは、アクセル開度が増加しない、すなわちアクセルペダル41aが閉じられている又は保持されていると判定する（ステップS12、Yes）。この場合、ステップS13において、モジュレーション演算部32Aは、補正アクセル開度 A_{sc} を求めるために、図4に示す第1のテーブルTBdを選択する。

[0078] ステップS12において、アクセル開度 A_s が補正アクセル開度 A_{sc} よりも大きい場合（ $A_s > A_{sc}$ ）、モジュレーション演算部32Aは、アク

セル開度が増加した、すなわちアクセルペダル 4 1 a が踏み込まれたと判定する（ステップ S 1 2、N o）。この場合、ステップ S 1 4 において、モジュレーション演算部 3 2 A は、補正アクセル開度 A_{sc} を求めるために、図 4 に示す第 2 のテーブル T B i を選択する。

[0079] 補正アクセル開度 A_{sc} を求めるためのテーブルが選択されたら、ステップ S 1 5 に進む。アクセルペダル 4 1 a が閉じられるか又は保持される場合、第 1 のテーブル T B d が選択される。モジュレーション演算部 3 2 A は、第 1 のテーブル T B d に、前回の制御周期の補正アクセル開度 A_{sc} と、図 3 に示す大選択部 3 6 から入力される最大吸収トルク T_{mp} とを与える。大選択部 3 6 に、図 3 に示す切替部 3 7 から大選択部 3 6 の出力が入力されている限り、すなわち、アクセルペダル 4 1 a が閉じられるか又は閉じられつつある状態にある限り、大選択部 3 6 からは、アクセルポテンシオメータ 4 1 がアクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングにおいて目標最大吸収トルク設定部 3 3 から出力された目標最大吸収トルク T_{mp} が出力される。このため、アクセルペダル 4 1 a が閉じられるか又は保持される場合、第 1 のテーブル T B d に与えられる最大吸収トルクは、アクセルポテンシオメータ 4 1 がアクセル開度 A_s の減少を検出したタイミングにおいて目標最大吸収トルク設定部 3 3 から出力された目標最大吸収トルク T_{mp} となる。

[0080] モジュレーション演算部 3 2 A は、第 1 のテーブル T B d から、これに与えた補正アクセル開度 A_{sc} 及び最大吸収トルクに対応するカットオフ周波数 f を取得する。そして、モジュレーション演算部 3 2 A は、取得したカットオフ周波数 f を用いて、アクセルペダル 4 1 a が閉じられるか又は閉じられつつある状態に対応した補正アクセル開度 A_{sc} を求める。

[0081] アクセルペダル 4 1 a が踏み込まれた場合、第 2 のテーブル T B i が選択される。モジュレーション演算部 3 2 A は、第 2 のテーブル T B i に、今回の制御のアクセル開度 A_s を与える。アクセルペダル 4 1 a が踏み込まれたため、図 3 に示す保持部 3 2 B の判定部 3 5 は、大選択部 3 6 に最小吸収トルク T_{min} が入力されるように、切替部 3 7 を切り替える。

- [0082] モジュレーション演算部 32A は、第 2 のテーブル TB_i から、これに与えたアクセル開度 A_s に対応するカットオフ周波数 f を取得する。そして、モジュレーション演算部 32A は、取得したカットオフ周波数 f を用いて、アクセルペダル 41a が踏み込まれている状態に対応した補正アクセル開度 A_{s c} を求める。
- [0083] 補正アクセル開度 A_{s c} が求められたら、ステップ S16 に進む。ステップ S16 において、図 3 に示す制御装置 30 の目標最大吸収トルク設定部 33 は、モジュレーション演算部 32A によって求められた補正アクセル開度 A_{s c} をデータテーブル 33TB に与え、対応する目標最大吸収トルク T_{m p} を求めてから図 3 に示す HST ポンプ電磁比例制御出力電流変換部 34 に出力する。
- [0084] 次に、ステップ S17 に進み、HST ポンプ電磁比例制御出力電流変換部 34 は、目標最大吸収トルク設定部 33 から入力された目標最大吸収トルク T_{m p} に基づいて、目標吸収トルク指令 I_c を生成して、HST ポンプ 10 のポンプ容量設定ユニット 11 に出力する。ポンプ容量設定ユニット 11 は、入力された目標吸収トルク指令 I_c に基づいて、HST ポンプ 10 の吸収するトルクが目標最大吸収トルク T_{m p} となるように、HST ポンプ 10 の斜板傾転角を制御する。
- [0085] 制御装置 30 がステップ S11 からステップ S17 を実行することにより、制御の 1 周期が終了する。制御の 1 周期が終了したら、制御装置 30 は、ステップ S11 に戻り、次の周期の制御を実行する。
- [0086] アクセルペダル 41a を放した瞬間において、第 1 のテーブル TB_d に与えられる最大吸収トルク T_m が相対的に小さい場合、すなわち車速が相対的に低い場合、前述した制御により、制御装置 30 は、目標最大吸収トルク T_{m p} の変化速度、この場合は減少速度を大きくできる。このため、フォークリフト 1 は、アクセルペダル 41a が放されてから停止するまでにおいて減速の程度が強まる。すなわち、アクセルペダル 41a が放されてから、減速力が速やかに大きくなる。その結果、オペレータはアクセルペダル 41a の

操作のみでフォークリフト 1 の位置決めを容易に実現することができる。特に、HSTを備えたフォークリフト 1 はクリープ走行ができないため、微少な移動が難しいが、本実施形態によれば、低速走行時において、数センチメートルといった微少な移動による位置決めが必要である場合においても、オペレータは容易に位置決めを実現することができる。

[0087] 本実施形態において、前述したように、オペレータがアクセルペダル 41a を放した瞬間において、第 1 のテーブル T B d に与えられる最大吸収トルク T_m は、前述したタイミングの目標最大吸収トルク T_{mp} に保持される。オペレータがアクセルペダル 41a を放した瞬間は、アクセル開度 A_s が減少したタイミング又は HST ポンプ 10 の吸収トルクが減少に転じたタイミングである。

[0088] モジュレーション演算部 32A は、保持された目標最大吸収トルク T_{mp} のもとで、前回の制御周期の補正アクセル開度 A_{sc} に基づいてカットオフ周波数 f を決定する。第 1 のテーブル T B d は、最大吸収トルク T_m が一定であれば、補正アクセル開度 A_{sc} が減少するとカットオフ周波数 f は小さくなる。また、最大吸収トルクが大きくなるにしたがってカットオフ周波数 f は小さくなる。また、カットオフ周波数 f が小さいと、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度は小さくなる。

[0089] アクセルペダル 41a を放した瞬間において、第 1 のテーブル T B d に与えられる最大吸収トルク T_m が相対的に大きい場合、すなわち車速が相対的に高い場合、前述した制御により、制御装置 30 は、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度、この場合は減少速度を小さくできる。その結果、フォークリフト 1 は、停止するまでにおいて減速の程度が弱まるので、荷崩れの可能性を低減できる。また、フォークリフト 1 は、停止する寸前において、急に減速度が大きくなることが抑制されるので、オペレータが受ける違和感を低減できる。また、フォークリフト 1 は HST を備えるが、本実施形態による HST ポンプ 10 の制御が行われるので、トルクコンバータを備えたフォークリフトの操作に慣れたオペレータであっても違和感を受けにくいという利

点がある。

[0090] 以上の説明において、目標最大吸収トルク設定部 33 が目標最大吸収トルク T_{mp} を求めることとした。しかし、目標最大吸収トルクという用語は 1 つの概念に過ぎず、これを、例えば、目標斜板傾転角と表現することもできる。目標斜板傾転角は、図 2 に示す HST ポンプ 10 が有する斜板 10S の目標とする傾転角である。

[0091] <アクセルペダル 41a を踏み込んだときにおける制御の変形例>

図 6 は、本変形例に係る制御を説明するためのブロック図である。図 7 は、本変形例に係る制御のフローチャートである。本変形例は、図 1 に示すフォークリフト 1 のオペレータが、図 2 に示すアクセルペダル 41a を踏み込んだときにおいて、アクセルペダル 41a の開度が中程度における加速のもたつきを抑制するものである。

[0092] このため、図 6 に示すモジュレーション演算部 32A は、アクセルポテンシオメータ 41 によって検出されたアクセル開度 A_s が増加した場合、アクセル開度 A_s を図 6 及び図 4 に示す第 2 のテーブル TB_i に与えて求められた第 1 のカットオフ周波数 f_n を求める。また、モジュレーション演算部 32A は、第 1 のカットオフ周波数 f_n が求められる前のタイミングにおいて求められた補正アクセル開度 A_{sc} を第 2 のテーブル TB_i に与えて求められた第 2 のカットオフ周波数 f_b を求める。本変形例において、第 1 のカットオフ周波数 f_n が求められる前のタイミングは、第 1 のカットオフ周波数 f_n が求められる周期の 1 周期前の制御である。モジュレーション演算部 32A は、第 1 のカットオフ周波数 f_n と、第 2 のカットオフ周波数 f_b との大きい方を用いて、アクセルポテンシオメータ 41 が検出したアクセル開度 A_s を補正して補正アクセル開度 A_{sc} を求める。

[0093] モジュレーション演算部 32A は、第 1 設定値生成部 32AC_n と、第 2 設定値生成部 32AC_b と、大選択部 32A_s と、補正アクセル開度生成部 32AT とを含む。第 1 設定値生成部 32AC_n には、アクセルポテンシオメータ 41 の検出値がアクセル開度変換部 31 を介して入力される。すなわ

ち、第1設定値生成部32AC_nには、アクセル開度A_sが入力される。図7に示すステップS141において、第1設定値生成部32AC_nは、入力されたアクセル開度A_sを第2のテーブルTB_iに与えて、対応する第1のカットオフ周波数f_nを取得して、大選択部32A_sに出力する。

[0094] 第2設定値生成部32AC_bには、モジュレーション演算部32Aの出力が入力される。すなわち、第2設定値生成部32AC_bには、前回の制御周期における補正アクセル開度A_{s c}が入力される。ステップS141において、第2設定値生成部32AC_bは、入力された補正アクセル開度A_{s c}を第2のテーブルTB_iに与えて、対応する第2のカットオフ周波数f_bを取得して、大選択部32A_sに出力する。

[0095] ステップS142において、大選択部32A_sは、入力された第1のカットオフ周波数f_nと第2のカットオフ周波数f_bとを比較して、大きい方を出力する。ステップS143において、補正アクセル開度生成部32ATは、大選択部32A_sから入力された値及びアクセルポテンシオメータ41からのアクセル開度A_sを前述した式(5)に与えて、今回の制御周期における補正アクセル開度A_{s c}を生成して出力する。

[0096] 第2のテーブルTB_iは、図4に示すように、アクセル開度A_sが大きくなるにしたがってカットオフ周波数f_sが高い状態から減少し、アクセル開度A_sが中程度でカットオフ周波数fは最小値となる。その後、アクセル開度A_sの増加とともにカットオフ周波数は増加する。本実施形態において、第2のテーブルTB_iは、アクセル開度A_sが最小のとき(A_{s 0})と最大のとき(A_{s 7})とで、カットオフ周波数fは最も高くなる。このため、第2のテーブルTB_iは、アクセル開度A_sが増加する場合において、アクセル開度A_sが大きくなるにしたがってアクセル応答性が低下した後、アクセル応答性が再び高くなるように定められる。

[0097] 本実施形態において、第2のテーブルTB_iは、アクセル開度A_sの増加とともにカットオフ周波数fは小さくなる。このため、オペレータがアクセルペダル41aを中程度踏み込んで発進しようとした場合、カットオフ周波

数 f がアクセル開度 A_s に応じて小さくなるので、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度も小さくなる。その結果、オペレータはフォークリフト 1 が発進する際のもたつきを感じることもある。

[0098] 本変形例は、第 2 のテーブル T_{Bi} を用いてカットオフ周波数 f を決定するが、前回の制御周期の補正アクセル開度 A_{sc} によって決定された第 2 のカットオフ周波数 f_b と、今回の制御周期のアクセル開度 A_s によって決定された第 1 のカットオフ周波数 f_n とのうち大きい方を用いる。補正アクセル開度 A_{sc} はアクセル開度 A_s が一時遅れにしたがって変化するものである。このため、アクセルペダル 41a が踏み込まれた場合、今回の制御周期におけるアクセル開度 A_s よりも前回の制御周期における補正アクセル開度 A_{sc} の方が小さくなる。アクセルペダル 41a が踏み込まれてフォークリフト 1 が加速する場合、アクセル開度 A_s は時間の経過とともに大きくなるので、第 1 のカットオフ周波数 f_n よりも第 2 のカットオフ周波数 f_b の方が大きくなる。

[0099] 例えば、今回の制御周期におけるアクセル開度が A_{s4} であった場合、図 4 に示す第 2 のテーブル T_{Bi} から、カットオフ周波数 f は 0.20 である。前回の制御周期における補正アクセル開度が A_{s1} の値であるとする、補正アクセル開度 A_{sc} から求められるカットオフ周波数 f は 3.00 である。本変形例では、今回の制御周期において、2 つのカットオフ周波数 f のうち大きい方が用いられて補正アクセル開度 A_{sc} が生成されるので、カットオフ周波数 f は 3.00 が選択される。このカットオフ周波数 f を用いることにより、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度が大きい状態で維持されるので、フォークリフト 1 は、速やかに発進する。

[0100] フォークリフト 1 が発進した後、補正アクセル開度 A_{sc} が A_{s2} の値まで上昇すると、補正アクセル開度 A_{sc} から求められるカットオフ周波数 f は 0.30 になる。このカットオフ周波数 f は、今回の制御周期におけるアクセル開度 A_s から求められるカットオフ周波数 f の 0.20 と比較した上で大きい方を選択しても、0.30 と小さい。このカットオフ周波数 f を用

いることにより、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度が小さくなるので、フォークリフト 1 の発進後の無用な飛び出しが抑制される。また、アクセル開度 A_s が最大となるまで図 2 に示すアクセルペダル 41a を踏んだ場合は、カットオフ周波数 f が 20 と大きい値が選択されるので、フォークリフト 1 は、オペレータの意図通りに速やかに発進し、加速することができる。

[0101] このように、補正アクセル開度生成部 32AT は、大選択部 32As により選択された、より大きいカットオフ周波数 f を用いて補正アクセル開度 A_{sc} を生成するので、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度の低下は抑制される。その結果、オペレータが受けるフォークリフト 1 の発進のもたつきが低減される。また、フォークリフト 1 が発進した後にカットオフ周波数 f は小さい値になるので、発進後の無用なフォークリフト 1 の飛び出しが抑制される。アクセル開度 A_s が小さい場合、第 2 のテーブル TB_i のカットオフ周波数 f は相対的に大きい値なので、フォークリフト 1 が微速で移動する際におけるアクセルペダル 41a の操作に対する応答性も確保できる。さらに、アクセル開度 A_s が最大になるまでアクセルペダル 41a を踏んだ場合は、フォークリフト 1 はオペレータの意図通りに速やかに発進し、加速することができる。

[0102] <制御装置 30 による HST ポンプ 10 の制御の変形例>

図 8 は、制御装置 30 による HST ポンプ 10 の制御の変形例を説明するための図である。前述した実施形態では、最大吸収トルク T_m とアクセル開度 A_s とに応じてカットオフ周波数 f が定められていたが、最大吸収トルク T_m の代わりにフォークリフト 1 の車速 V_c を用いてもよい。通常、最大吸収トルク T_m と車速 V_c とは比例関係にあるからである。この場合、図 4 に示す第 1 のテーブル TB_d は、最大吸収トルク T_m の代わりに、フォークリフト 1 の車速 V_c に応じてカットオフ周波数 f が定められる。本変形例では、車速 V_c が小さくなるにしたがって、カットオフ周波数 f は大きくなる。すなわち、車速 V_c が小さくなるにしたがってアクセル応答性が高くなるようにカットオフ周波数 f が設定される。

- [0103] 車速 V_c を用いる場合、車速センサ46が検出したフォークリフト1の車速 V_c は、図8に示すように、モジュレーション演算部32A及び大選択部36に入力される。また、判定部35aには、アクセル開度変換部31aを介してアクセルポテンシオメータ41からのアクセル開度 A_s が入力される。他の構成は、最大吸収トルク T_m が用いられる場合と同様である。
- [0104] 最大吸収トルク T_m による第1のテーブル T_{Bd} と、車速 V_c による第1のテーブル T_{Bd} とを用意しておき、制御装置30は、いずれか一方の第1のテーブル T_{Bd} を用いて補正アクセル開度 A_{sc} を求める。例えば、フォークリフト1の車内信号線が断線した等の何らかの原因によって、最大吸収トルク T_m 又は車速 V_c が得られなくなった場合、制御装置30は、正常に得られる情報を用いて補正アクセル開度 A_{sc} を求めるようにしてもよい。このようにすれば、信頼性が向上する。
- [0105] 以上説明したように、フォークリフト1及びその制御装置30は、アクセル開度 A_s の変化及びHSTポンプ10の最大吸収トルク T_m 又はフォークリフト1の車速 V_c に応じて予め定められたカットオフ周波数 f を用いて、HSTポンプ10の目標最大吸収トルク T_{mp} を求める。このようにすることで、フォークリフト1及びその制御装置30は、フォークリフト1が低速域で走行している場合のみ、オペレータがアクセルペダル41aを放した際の減速力を強め、アクセルペダル41aの操作のみで位置決めを可能とすることができる。また、フォークリフト1及びその制御装置30は、フォークリフト1の走行速度が相対的に高い場合に、カットオフ周波数 f を相対的に小さくすることができるので、目標最大吸収トルク T_{mp} の変化速度を小さくすることができる。その結果、フォークリフト1が停止するまでの減速の程度を弱めることができるので、荷崩れの可能性を低減できる。さらに、フォークリフト1は、停止する寸前において、急に減速度が大きくなることが抑制されるので、オペレータが受ける違和感を低減できる。
- [0106] 以上、本実施形態を説明したが、前述した内容により本実施形態が限定されるものではない。また、前述した構成要素には、当業者が容易に想定でき

るもの、実質的に同一のもの、いわゆる均等の範囲のものが含まれる。さらに、前述した構成要素は適宜組み合わせることが可能である。さらに、本実施形態の要旨を逸脱しない範囲で構成要素の種々の省略、置換及び変更のうち少なくとも1つを行うことができる。

符号の説明

- [0107] 1 フォークリフト
- 2 a 駆動輪
- 4 エンジン
- 5 作業機
- 6 フォーク
- 1 0 走行用油圧ポンプ（H S T ポンプ）
- 1 1 ポンプ容量設定ユニット
- 1 2 前進用ポンプ電磁比例制御バルブ
- 1 3 後進用ポンプ電磁比例制御バルブ
- 1 4 ポンプ容量制御シリンダ
- 2 0 油圧モータ（H S T モータ）
- 3 0 制御装置
- 3 1 アクセル開度変換部
- 3 2 モジュレーション制御部
- 3 2 A モジュレーション演算部
- 3 2 B 保持部
- 3 2 M P テーブル記憶部
- 3 3 目標最大吸収トルク設定部
- 3 4 H S T ポンプ電磁比例制御出力電流変換部
- 3 5 判定部
- 3 6 大選択部
- 3 7 切替部
- 4 0 ブレーキポテンシオメータ

4 0 a ブレーキペダル

4 1 アクセルポテンシヨメータ

4 1 a アクセルペダル

4 6 車速センサ

1 0 0 主油圧回路

A s アクセル開度

A s c、A s c b 補正アクセル開度

f カットオフ周波数

T m p 目標最大吸収トルク

τ 時定数

請求の範囲

[請求項1]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、

前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、

前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、

前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、

前記モジュレーション制御部は、

少なくとも前記補正アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度により前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める、フォークリフト。

[請求項2]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、

前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、

前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、

前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、

前記モジュレーション制御部は、

前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める、フォークリフト。

[請求項3]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、

前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、

前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、

前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、

前記モジュレーション制御部は、

前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じて予め設定されたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める、フォークリフト。

[請求項4] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められる、請求項2又は請求項3に記載のフォークリフト。

[請求項5] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前

記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められる、請求項2又は請求項3に記載のフォークリフト。

[請求項6]

前記モジュレーション制御部は、

前記テーブルを参照する際に用いる前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を、前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の減少を検出したタイミングの値に保持し、

前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の増加を検出した場合、前記保持を解除する、請求項1から請求項5のいずれか1項に記載のフォークリフト。

[請求項7]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、

前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、

前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、

前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、

前記モジュレーション制御部は、

前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第1の設定値が記述された第

1のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第1の設定値を求め、得られた前記第1の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、

前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第2の設定値が記述された第2のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第2の設定値を求め、得られた前記第2の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、を前記アクセル操作部に対する操作量に基づいて選択するモジュレーション制御部と、

前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める、フォークリフト。

[請求項8]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプ、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータ及び前記油圧モータによって駆動される駆動輪を備えるフォークリフトであり、

前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、

前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、

前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求めるモジュレーション制御部及び前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角

を求める目標最大吸収トルク設定部を有し、前記走行用油圧ポンプを制御する制御装置と、を含み、

前記モジュレーション制御部は、

前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第1の設定値が記述された第1のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第1の設定値を求め、得られた前記第1の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第2の設定値が記述された第2のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第2の設定値を求め、得られた前記第2の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めるモジュレーション制御部と、

前記目標最大吸収トルク設定部は、前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求める、フォークリフト。

[請求項9]

前記カットオフ周波数又は前記時定数の第1の設定値は、前記最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められ、

前記第2の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した

後、再び高くなるように定められる、請求項 7 又は請求項 8 に記載のフォークリフト。

[請求項10] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の第 1 の設定値は、前記最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められ、

前記第 2 の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められる、請求項 7 又は請求項 8 に記載のフォークリフト。

[請求項11] エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、

少なくとも前記補正アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度により前記設定値を求め、

得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収

トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法。

[請求項12]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、

前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、

得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法。

[請求項13]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モ

ータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、

前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じて予め設定されたカットオフ周波数又は時定数の設定値が記述されたテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は目標斜板傾転角とにより前記設定値を求め、

得られた前記設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法。

[請求項14] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められる、請求項12又は請求項13に記載のフォークリフトの制御方法。

[請求項15] 前記カットオフ周波数又は前記時定数の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さく

なるにしたがって前記応答性が低くなるように定められる、請求項 1 2 又は請求項 1 3 に記載のフォークリフトの制御方法。

[請求項16]

前記モジュレーション制御部は、

前記テーブルを参照する際に用いる前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を、前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の減少を検出したタイミングの値に保持し、

前記アクセル開度センサが前記アクセル開度の増加を検出した場合、前記保持を解除する、請求項 1 1 から請求項 1 5 のいずれか 1 項に記載のフォークリフトの制御方法。

[請求項17]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、

前記補正アクセル開度と前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第 1 の設定値が記述された第 1 のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第 1 の設定値を求め、得られた前記第 1 の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、

前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第2の設定値が記述された第2のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第2の設定値を求め、得られた前記第2の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求めることと、を前記アクセル操作部に対する操作量に基づいて選択し、

前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法。

[請求項18]

エンジンによって駆動される可変容量型の走行用油圧ポンプと、前記走行用油圧ポンプとの間で閉回路を形成し、前記走行用油圧ポンプから吐出された作動油によって駆動される油圧モータと、前記油圧モータによって駆動される駆動輪と、前記エンジンへの燃料供給量を増減するための操作をするアクセル操作部と、前記アクセル操作部の操作量であるアクセル開度を検出するアクセル開度センサと、を備えるフォークリフトを制御するにあたり、前記アクセル開度のカットオフ周波数又は時定数の設定値に応じて遅延した値を補正アクセル開度として求め、前記補正アクセル開度に応じて前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記走行用油圧ポンプが有する斜板の目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する際に、

前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク、前記斜板の目標斜板傾転角又は前記フォークリフトの車速とに応じたカットオフ周波数又は時定数の第1の設定値が記述された第1のテーブルを参照して、前回の制御周期で得られた補正アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記

目標斜板傾転角とにより前記第 1 の設定値を求め、得られた前記第 1 の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記アクセル開度センサによって検出された前記アクセル開度が減少した場合、前記アクセル開度に応じたカットオフ周波数又は時定数の第 2 の設定値が記述された第 2 のテーブルを参照して、前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度と、前記走行用油圧ポンプの目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角とにより前記第 2 の設定値を求め、得られた前記第 2 の設定値を用いて前記アクセル開度センサが検出した前記アクセル開度を補正して今回の制御周期の補正アクセル開度を求め、

前記今回の制御周期の補正アクセル開度に応じて前記目標最大吸収トルク又は前記目標斜板傾転角を求めて前記走行用油圧ポンプを制御する、フォークリフトの制御方法。

[請求項19]

前記カットオフ周波数又は前記時定数の第 1 の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなるように定められ、

前記第 2 の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められる、請求項 17 又は請求項 18 に記載のフォークリフトの制御方法。

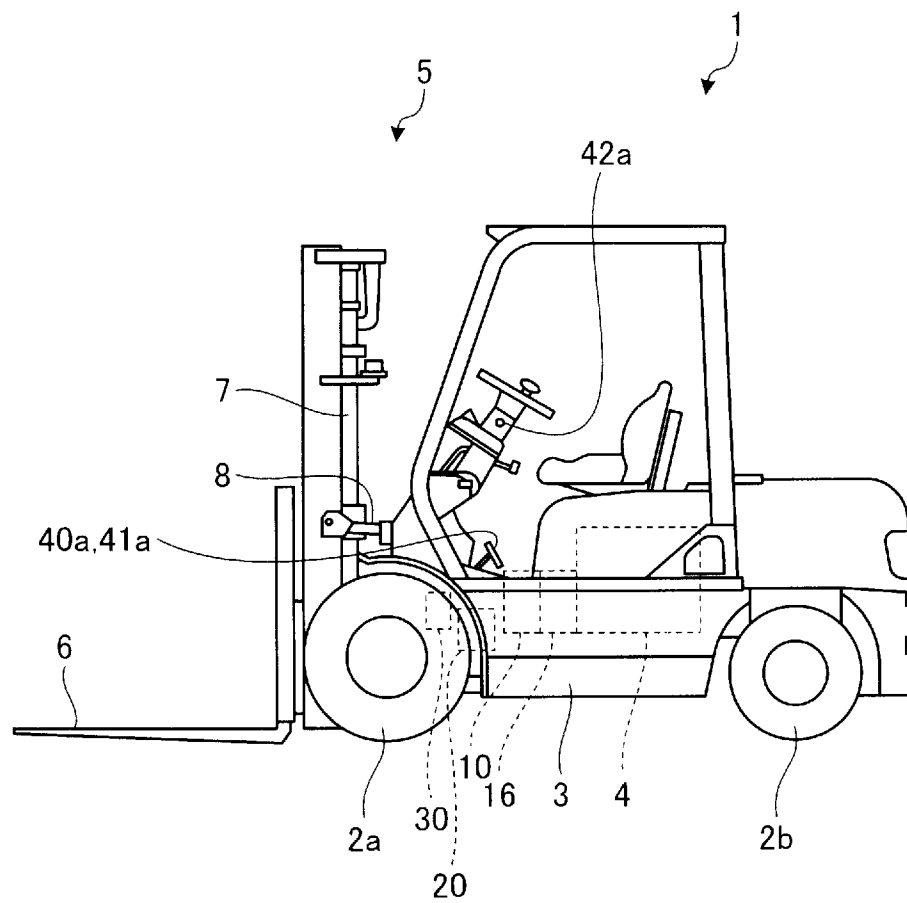
[請求項20]

前記カットオフ周波数又は前記時定数の第 1 の設定値は、前記目標最大吸収トルク、目標斜板傾転角又は前記車速が小さくなるにしたがって前記走行用油圧ポンプの応答性が高くなり、前記アクセル開度が小さくなるにしたがって前記応答性が低くなるように定められ、

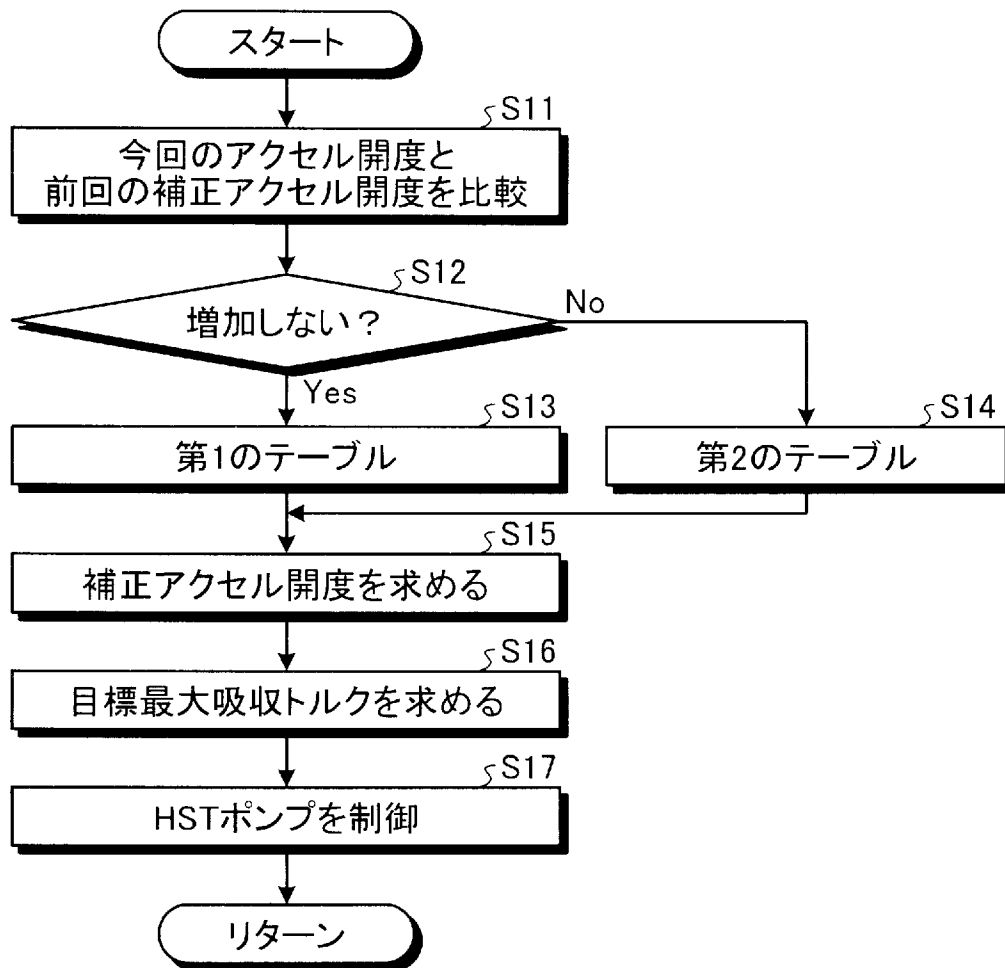
前記第 2 の設定値は、前記アクセル開度が増加する場合において、前記アクセル開度が大きくなるにしたがって、前記応答性が低下した後、再び高くなるように定められる、請求項 17 又は請求項 18 に記

載のフォークリフトの制御方法。

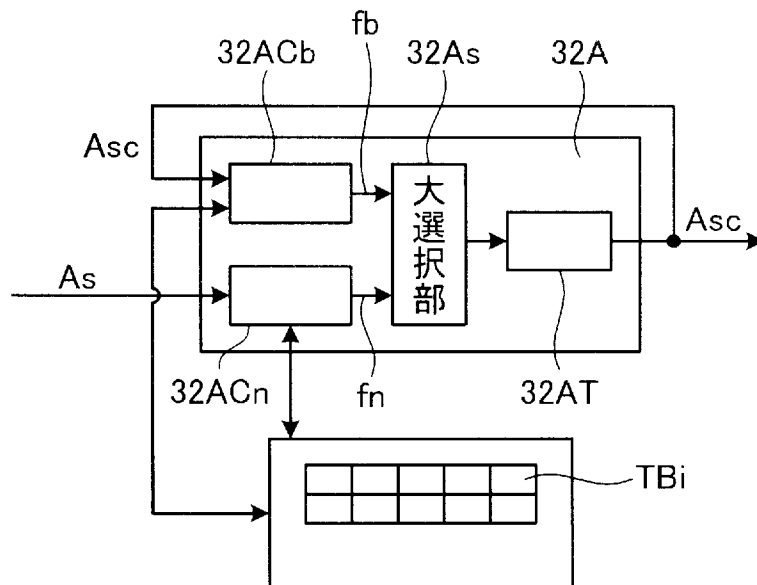
[図1]



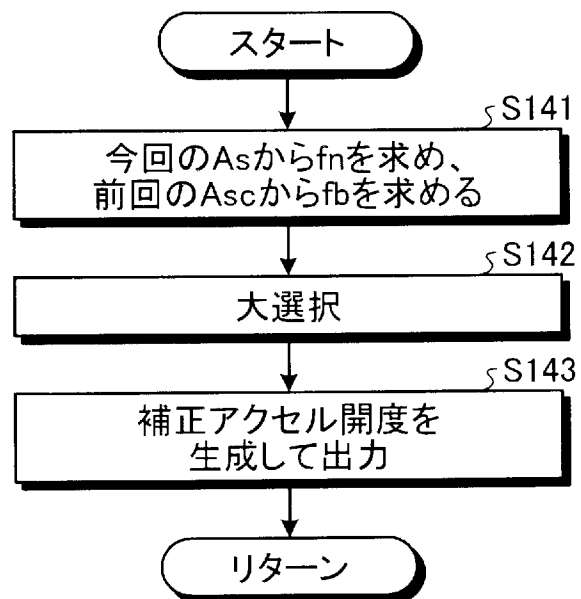
[図5]



[図6]



[図7]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2013/085246

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

F16H61/431(2010.01)i, B66F9/22(2006.01)i

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

F16H61/431, B66F9/22

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho 1922-1996 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2014

Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2014 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994-2014

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 4-203674 A (Shimadzu Corp.), 24 July 1992 (24.07.1992), entire text; all drawings & US 5337629 A & EP 513382 A1 & WO 1992/009833 A1	1-20
A	JP 64-40757 A (Shimadzu Corp.), 13 February 1989 (13.02.1989), entire text; all drawings (Family: none)	1-20

☐ Further documents are listed in the continuation of Box C.

☐ See patent family annex.

* Special categories of cited documents:

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier application or patent but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

11 March, 2014 (11.03.14)

Date of mailing of the international search report

25 March, 2014 (25.03.14)

Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC)) Int.Cl. F16H61/431(2010.01)i, B66F9/22(2006.01)i			
B. 調査を行った分野 調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC)) Int.Cl. F16H61/431, B66F9/22			
最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの 日本国実用新案公報 1922-1996年 日本国公開実用新案公報 1971-2014年 日本国実用新案登録公報 1996-2014年 日本国登録実用新案公報 1994-2014年			
国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)			
C. 関連すると認められる文献			
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号	
A	JP 4-203674 A (株式会社島津製作所) 1992.07.24, 全文, 全図 & US 5337629 A & EP 513382 A1 & WO 1992/009833 A1	1-20	
A	JP 64-40757 A (株式会社島津製作所) 1989.02.13, 全文, 全図 (ファミリーなし)	1-20	
☐ C欄の続きにも文献が列挙されている。 ☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。			
* 引用文献のカテゴリー 「A」 特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」 国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの 「L」 優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す) 「O」 口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 「P」 国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願日の後に公表された文献 「T」 国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの 「X」 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの 「Y」 特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの 「&」 同一パテントファミリー文献			
国際調査を完了した日 11.03.2014		国際調査報告の発送日 25.03.2014	
国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁 (ISA/J P) 郵便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号		特許庁審査官 (権限のある職員) 竹下 和志 電話番号 03-3581-1101 内線 3328	3 J 2926