# (11) EP 3 315 378 A1

(12)

## **DEMANDE DE BREVET EUROPEEN**

(43) Date de publication:

02.05.2018 Bulletin 2018/18

(51) Int Cl.:

B61D 17/12 (2006.01)

(21) Numéro de dépôt: 17196839.9

(22) Date de dépôt: 17.10.2017

(84) Etats contractants désignés:

AL AT BE BG CH CY CZ DE DK EE ES FI FR GB GR HR HU IE IS IT LI LT LU LV MC MK MT NL NO PL PT RO RS SE SI SK SM TR

Etats d'extension désignés:

**BA ME** 

Etats de validation désignés:

MA MD

(30) Priorité: 17.10.2016 FR 1660048

(71) Demandeurs:

- ALSTOM Transport Technologies 93400 Saint-Ouen (FR)
- Université de Valenciennes et du Hainaut Cambrésis
   59313 Valenciennes (FR)

(72) Inventeurs:

- MIGLIANICO, Denis 75009 Paris (FR)
- DEQUIDT, Antoine 59730 Solesmes (FR)
- DANG, Quoc-Viet 75019 Paris (FR)
- MOUCHEL, Mathieu 59141 Iwuy (FR)
- LOUVEAU, François
   53170 Villiers-Charlemagne (FR)
- (74) Mandataire: Lavoix

2, place d'Estienne d'Orves 75441 Paris Cedex 09 (FR)

# (54) PROCEDE DE COMMANDE D'UN MANIPULATEUR DE CONDUITE DE VEHICULE FERROVIAIRE A RETOUR DE FORCE

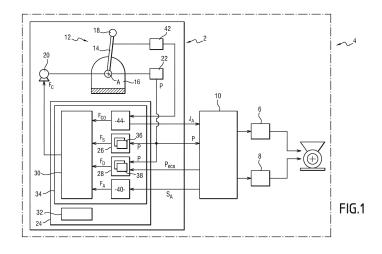
(57) Le procédé de commande est prévu pour un manipulateur (2) comprenant une manette (12) manoeuvrable par le conducteur, au moins un capteur (22) pour mesurer au moins un paramètre dynamique de la manette (12), et au moins un actionneur configuré pour exercer une force sur la manette (12) de manière à générer un retour de force.

Le procédé de commande comprend :

- le calcul d'une consigne de retour de force  $(F_C)$  en fonction du paramètre dynamique (P) et d'au moins un para-

mètre contextuel ( $P_{eco}$ ) reçu par le manipulateur (2) de manière à transmettre un premier signal haptique fonction du paramètre dynamique et indépendant du paramètre contextuel ( $P_{eco}$ ), et un deuxième signal haptique fonction du paramètre contextuel ( $P_{eco}$ ), le première signal haptique et le deuxième signal haptique étant superposées ; et

- la commande de l'actionneur en fonction de la consigne de retour de force  $(F_C)$ .



15

20

25

40

#### Description

[0001] La présente invention concerne le domaine des manipulateurs de conduite de véhicule ferroviaire à retour de force.

1

**[0002]** Un véhicule ferroviaire est configuré pour se déplacer le long d'une voie ferrée. Il s'agit par exemple d'un métro, d'un tramway, d'un train régional ou d'un train à grande vitesse.

**[0003]** Un manipulateur de conduite de véhicule ferroviaire est un dispositif de commande comprenant un organe de commande mobile ou « manette » manoeuvrable par le conducteur pour commander la traction et/ou le freinage du véhicule ferroviaire.

**[0004]** La fonction de retour de force permet de transmettre des signaux haptiques au conducteur. Le conducteur peut alors adapter son comportement en fonction des signaux haptiques qui lui sont transmis par le biais de la fonction de retour de force.

**[0005]** Un des buts de l'invention est de proposer un procédé de commande d'un manipulateur de conduite ferroviaire à retour de force, qui soit amélioré.

[0006] A cet effet, l'invention propose un procédé de commande d'un manipulateur de conduite de véhicule ferroviaire à retour de force, le manipulateur comprenant une manette manoeuvrable par le conducteur, au moins un capteur pour mesurer au moins un paramètre dynamique de la manette, et au moins un actionneur configuré pour exercer une force sur la manette de manière à générer un retour de force, le procédé de commande comprenant :

- le calcul d'une consigne de retour de force en fonction du paramètre dynamique et d'au moins un paramètre contextuel reçu par le manipulateur de manière à transmettre un premier signal haptique fonction du paramètre dynamique et indépendant du paramètre contextuel, et un deuxième signal haptique fonction du paramètre contextuel, le première signal haptique et le deuxième signal haptique étant superposées ; et
- la commande de l'actionneur en fonction de la consigne de retour de force.

**[0007]** Le procédé de commande comprend en option une ou plusieurs des caractéristiques suivantes, prises isolément ou selon toutes les combinaisons techniquement possibles :

- la consigne de retour de force est fonction d'au moins un paramètre dynamique de la manette choisi parmi : la position, la vitesse, l'accélération et une force subie par la manette ;
- un paramètre contextuel est déterminé à partir d'au moins une donnée choisie parmi : la position du véhicule le long de son trajet, la vitesse du véhicule et la charge du véhicule ;
- la consigne de retour de force est calculée comme

la somme d'une première consigne calculée pour générer le premier signal haptique et d'une deuxième consigne calculée pour générer le deuxième signal haptique ;

- il comprend le plafonnement de la consigne de force pour éviter de générer une force d'intensité trop élevée;
- un paramètre contextuel est une position recommandée de la manette;
  - la consigne de retour de force ou une composante de la consigne de retour de force est configurée pour générer au moins un effet parmi les suivants : un effet d'encoche autour d'au moins une position de référence stable, la consigne générant une force de rappel vers la position de référence stable dans une zone d'encoche située autour de la position stable ; un effet d'encoche autour d'une position neutre correspondant à une absence de traction et une absence de freinage, la consigne générant une force de rappel vers la position neutre dans une zone de neutre d'encoche située autour de la position stable ; un effet d'encoche pour atteindre et quitter une position de freinage d'urgence, la consigne générant une force de rappel s'opposant à l'atteinte de la position de freinage d'urgence, puis, une fois la position de freinage d'urgence atteinte, une force de rappel à vaincre pour quitter la position de freinage d'urgence ; un effet de crantage, la manette comprenant une série de positions stables, la consigne générant une force de rappel ramenant la manette vers chaque position stable lors du déplacement de la manette vers la position stable suivante ou précédente ;
- la consigne de retour de force est configurée pour générer une force de rappel seulement à partir d'une position de référence qui est fonction du paramètre contextuel.
- la consigne de retour de force est configurée pour générer un effet de dentelure, la consigne générant une force de rappel oscillant régulièrement ou aléatoirement autour d'une valeur de référence;
- il comprend la détermination d'une consigne d'alerte, et le calcul de la consigne de retour de force en fonction en outre de la consigne d'alerte de manière à générer un signal haptique d'alerte;
- il comprend la détermination de la consigne d'alerte en fonction d'un signal fourni par un capteur de force disposé sur la manette.

[0008] L'invention concerne également un manipulateur de conduite de véhicule ferroviaire à retour de force, pour commander la traction et/ou le freinage du véhicule ferroviaire, le manipulateur comprenant une manette manoeuvrable par le conducteur, au moins un actionneur configuré pour exercer une force sur la manette, et une unité électronique de commande configurée pour la mise en oeuvre d'un procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes.

[0009] L'invention et ses avantages seront mieux com-

25

40

pris à la lecture de la description qui va suivre, donnée uniquement à titre d'exemple, et faite en référence aux dessins annexés, sur lesquels :

- la Figure 1 est un schéma illustrant un manipulateur de conduite de véhicule ferroviaire à retour de force; et
- les Figures 2 à 10 sont des graphiques illustrant des lois de consignes pour la commande d'un actionneur du manipulateur permettant de générer un retour de force

**[0010]** Le manipulateur 2 de conduite de véhicule ferroviaire de la Figure 1 est configuré pour permettre à un conducteur de commander la traction et/ou le freinage d'un véhicule ferroviaire 4.

**[0011]** Le véhicule ferroviaire 4 comprend un système de traction 6 et un système de freinage 8. Le système de traction 6 comprend par exemple un ou plusieurs bogies moteurs. Le système de freinage 8 comprend par exemple des freins disposés sur des roues de bogies du véhicule ferroviaire.

**[0012]** Le véhicule ferroviaire 4 comprend un système électronique de commande 10 pour commander le système de traction 6 et le système de freinage 8. Le système de commande 10 est par exemple un système de contrôle et de commande de train, généralement désigné TCMS (« Train control and management system »).

**[0013]** Le manipulateur 2 comprend une manette 12 manoeuvrable manuellement par un conducteur. Le déplacement de la manette 12 permet de commander la traction et/ou le freinage du véhicule ferroviaire 4.

**[0014]** La manette 12 comprend ici un levier 14 monté pivotant sur un support 16 autour d'un axe de rotation A, le levier 14 portant une poignée de préhension 18 destinée à être saisie par le conducteur.

[0015] Le manipulateur 2 comprend un actionneur 20 configuré pour exercer un couple sur la manette 12 de manière à générer un retour de force. L'actionneur 20 est ici un servomoteur couplé à la manette 12 pour exercer un couple C sur la manette 12. La force F perçue par le conducteur, est égale au couple C exercé par l'actionneur 20 sur la manette 12, divisé par la distance d (bras de levier) entre l'axe de rotation A de la manette 12 et la poignée de préhension 18 (F = C/d).

[0016] Le manipulateur 2 comprend au moins un capteur pour mesurer un paramètre dynamique de la manette 12. Les paramètres dynamiques de la manette 12 sont les paramètres dont dépend le mouvement de la manette 12. Les paramètres dynamiques de la manette 12 comprennent la position, la vitesse, l'accélération et les forces subies par la manette 12. Le manipulateur comprend ici un capteur de position 22 configuré pour mesurer la position P de la manette 12.

**[0017]** Le système de commande 10 est configuré pour commander le système de traction 6 et le système de freinage 8 en fonction d'une consigne de conduite générée par le manipulateur 2. La consigne de conduite est

par exemple la position P de la manette 12.

**[0018]** Le manipulateur 2 comprend une unité électronique de commande 24 configurée pour mettre en oeuvre un procédé de commande du manipulateur 2, comprenant le calcul d'une consigne de retour de force  $F_C$  en fonction d'au moins un paramètre dynamique de la manette 12 et d'au moins un paramètre contextuel reçu par le manipulateur 2 de manière à transmettre un premier signal haptique fonction du paramètre dynamique et indépendant du paramètre contextuel, et un deuxième signal haptique fonction du paramètre contextuel et éventuellement du paramètre dynamique, le premier signal haptique et le deuxième signal haptique étant superposés, et la commande de l'actionneur 20 en fonction de la consigne de retour de force  $F_C$ .

**[0019]** Dans un mode de réalisation, l'unité de commande 24 est configurée pour mettre en oeuvre le calcul d'une première consigne  $F_S$  pour générer le premier signal haptique, et d'une deuxième consigne  $F_D$  pour générer le deuxième signal haptique, et pour calculer la consigne de retour de force  $F_C$  comme la somme de la première consigne  $F_S$  et de la deuxième consigne  $F_D$ .

**[0020]** L'unité de commande 24 comprend par exemple un premier module de calcul 26 pour calculer la première consigne  $F_S$ , un deuxième module de calcul 28 pour calculer la deuxième consigne  $F_D$ , et un module de calcul de consigne 30 pour calculer la consigne de retour de force  $F_C$ , en sommant la première consigne  $F_S$  et la deuxième consigne  $F_D$ .

[0021] Dans un mode de réalisation, l'unité de commande 24 comprend un processeur 32 et une mémoire 34, les modules de l'unité de commande 24 (premier module de calcul 26, deuxième module de calcul 28 et module de calcul de consigne 30) étant prévus sous la forme d'instructions de codes logicielles enregistrées dans la mémoire 34 et exécutables par le processeur 32. En variante ou en option, au moins un module de l'unité de commande 24 est prévu sous la forme d'un circuit intégré dédié ou d'un circuit logique programmable.

**[0022]** Dans un mode de réalisation, la première consigne F<sub>S</sub> et la deuxième consigne F<sub>D</sub> sont calculées à partir de tables prédéfinies 36, 38 et/ou de formules de calcul.

[0023] Les Figures 2 à 10 illustrent des lois de consignes présentées sous la forme de courbes. Chaque loi de consigne indique la consigne de retour de force (ordonnée) en fonction de la position P de la manette 12 (abscisse).

**[0024]** Sur les Figures 2 à 10, une flèche sur une courbe signifie que la consigne s'applique pour un déplacement de la manette 12 dans le sens correspondant à celui de la flèche.

**[0025]** Par convention, la consigne de conduite est fonction de la position de manette de la manière suivante :

 P = P<sub>min</sub>: position de freinage maximum (freinage d'urgence);

- P<sub>min</sub> < P < P<sub>neutre</sub> : position de freinage ;
- $P = P_{neutre}$ : position neutre (ni freinage, ni traction);
- $P_{neutre} < P < P_{max}$ : position de traction ; et
- P = P<sub>max</sub>: position de traction maximale.

**[0026]** Par convention, une consigne positive correspond à une force générée par l'actionneur 20 déplaçant la manette 2 vers la position de traction maximale  $P_{max}$ , une consigne négative correspond à une force générée par l'actionneur 20 déplaçant la manette 12 vers la position de freinage maximum  $P_{min}$ .

[0027] Dans un mode de réalisation, la première consigne  $F_S$  est calculée comme la somme d'une première composante  $F_{S1}$  et d'une deuxième composante  $F_{S2}$ .

**[0028]** La Figure 2 illustre la première composante  $F_{S1}$ . La première composante  $F_{S1}$  est ici configurée pour simuler une force retour qui serait générée par un organe mécanique passif tel qu'une came.

[0029] La première composante  $F_{S1}$  est fonction uniquement de la position P de la manette 12.

**[0030]** La première composante  $F_{S1}$  varie selon quatre zones de position P distinctes séparées par trois positions de références P1, P2, P3 telles que  $P_{min} < P3 < P2$   $< P_{neutre} < P1 < P_{max}$ , à savoir :

- une zone de freinage d'urgence (P<sub>min</sub> < P < P3),
- une zone de freinage (P3 < P < P2).
- une zone de neutre (P2 < P <P1), et</li>
- une zone de traction (P1 < P < P<sub>max</sub>).

**[0031]** La première composante F<sub>S1</sub> est strictement négative et sensiblement constante dans la zone de traction (courbe C10). Si le conducteur lâche la manette 12 dans la zone de traction, celle-ci revient automatiquement vers la zone de neutre.

[0032] La zone de neutre est située autour de la position neutre  $\mathsf{P}_{\mathsf{neutre}}$  qui est une position stable de la manette 12. Dans la zone de neutre, la consigne de première composante  $\mathsf{F}_{\mathsf{S1}}$  rappelle la manette 12 en position neutre  $\mathsf{P}_{\mathsf{neutre}}$ . La consigne de première composante  $\mathsf{F}_{\mathsf{S1}}$  produit un effet d'encoche dans la zone de neutre. La consigne de première composante  $\mathsf{F}_{\mathsf{S1}}$  est négative et décroissante sur l'intervalle  $\mathsf{P}_{\mathsf{neutre}} < \mathsf{P} < \mathsf{P1}$  (courbe C11), nulle à la position  $\mathsf{P}_{\mathsf{neutre}}$  et positive et décroissante sur l'intervalle  $\mathsf{P2} < \mathsf{P} < \mathsf{P}_{\mathsf{neutre}}$  (courbe C12). La consigne de première composante  $\mathsf{F}_{\mathsf{S1}}$  est possiblement non linéaire dans la zone de neutre N, afin de produire une sensation d'encoche très nette.

[0033] Dans la zone de freinage, la consigne de première composante  ${\sf F}_{{\sf S}1}$  est nulle.

**[0034]** Dans la zone de freinage d'urgence, la consigne de première composante  $F_{S1}$  est d'abord positive et augmente de la position P3 à la position de freinage d'urgence  $P_{min}$  (courbe C13), puis une fois que la position de freinage d'urgence  $P_{min}$  a été atteinte, la consigne de première composante  $F_{S1}$  est négative et diminue de la position de freinage d'urgence Pmin vers la position P3 (courbe C14).

**[0035]** La première composante  $F_{S1}$  génère d'abord une force s'opposant au déplacement de la manette 12 vers la position de freinage d'urgence  $P_{min}$ , puis, une fois la position de freinage d'urgence  $P_{min}$  atteinte, une force de rappel de la manette 12 vers la position de freinage d'urgence  $P_{min}$ . La position de freinage d'urgence  $P_{min}$  est une position stable.

**[0036]** La Figure 3 illustre la première consigne  $F_S$  résultant de la combinaison de la première composante  $F_{S1}$  de la Figure 1 et de la composante  $F_{S2}$  qui est fonction de la vitesse V de la manette 12. La deuxième composante  $F_{S2}$  simule un frottement.

[0037] La vitesse V de la manette 12 est par exemple déterminée par dérivation numérique de la position P de la manette 12 en fonction du temps (V = dP/dt). En variante ou en option, le manipulateur 2 comprend un capteur de vitesse configuré pour mesurer la vitesse de la manette 12.

[0038] Par convention, la vitesse V de la manette 12 est positive lorsque la manette 12 est déplacée de la position de freinage maximum Pmin vers la position de traction maximale Pmax, et négative lorsque la manette 12 est déplacée de la position de traction maximale Pmax vers la position de freinage maximum Pmin.

[0039] La deuxième composante F<sub>S2</sub> est configurée pour la génération d'une force qui s'oppose au déplacement de la manette 12. La consigne de deuxième composante F<sub>S2</sub> est négative si la vitesse V est positive, et est positive si la vitesse V est négative.

**[0040]** La deuxième composante F<sub>S2</sub> prend une première valeur négative pour les vitesses V positives et une deuxième valeur positive pour les vitesses V négatives.

[0041] Il en résulte que dans la zone de freinage, la force de rappel est différente pour les vitesses V négatives (courbe C21) et pour les vitesses positives (courbe C22). De même, dans la zone de traction, la force de rappel est différente pour les vitesses V négatives (courbe C23) et pour les vitesses positives (courbe C24). De même également, dans la zone de neutre, la force de rappel est différente pour les vitesses V négatives (courbes C25 et C26) et pour les vitesses V positives (courbes C27 et C28).

**[0042]** Dans l'exemple illustré, la première valeur et la deuxième valeur sont de même valeur absolue. En variante, elles sont de valeurs absolues différentes.

**[0043]** Dans l'exemple illustré, la deuxième composante  $F_{S2}$  est invariable en fonction de la position P de la manette 12. En variante, la deuxième composante  $F_{S2}$  varie en fonction de la position P de la manette 12.

[0044] Dans une variante, la deuxième composante F<sub>S2</sub> est elle-même calculée à partir de deux composantes : une composante de frottement sec et une composante de frottement visqueux. La composante de frottement sec favorise l'immobilisation de la manette 12 lorsque le conducteur la lâche et la composante de frottement visqueux favorise la stabilité de la manette 12.

[0045] Un mode de calcul possible d'une telle consigne

de deuxième composante  $F_{S2}$  utilise la fonction suivante :  $F_{S2}$  = - C1 x signe(V) - C2 x V, dans laquelle C1 et C2 sont des constantes et la fonction « signe » de la vitesse étant définie par : signe(V) = +1 si V> 0, signe(V) = -1 si V< 0, signe(V) = 0 si V = 0.

[0046] En variante, si le ou les capteurs du manipulateur 2 permettent de déterminer la vitesse de la manette 12 seulement par incrément : la fonction « signe » de la vitesse peut être définie par : signe(V) = +1 si V> +e, signe(V) = -1 si V< -e, signe(V) = 0 si -e < V < e, e étant l'incrément de vitesse.

[0047] En variante, un autre mode de calcul de la deuxième composante  $F_{S2}$  utilise la fonction suivante :  $F_{S2}$  = - C1 x tanh(V/C3) - C2 x V, les paramètres C1, C2 et C3 étant des constantes à ajuster pour obtenir les caractéristiques souhaitées de sensation de frottement et de stabilité, tanh étant la fonction tangente hyperbolique. [0048] L'unité de commande 24 est par exemple configurée pour calculer la première consigne  $F_S$  en fonction d'une table prédéfinie 36 indiquant la première consigne  $F_S$  en fonction de la position P et de la vitesse V de la manette 12.

**[0049]** En variante, l'unité de commande 24 est configurée pour calculer séparément la première composante  $F_{S1}$ , par exemple à partir d'une table prédéfinie 36, et la deuxième composante  $F_{S2}$ , par exemple en appliquant une formule de calcul, puis pour calculer la première consigne  $F_S$  comme la somme des première et deuxième composantes  $F_{S1}$ ,  $F_{S2}$ .

**[0050]** L'invention n'est pas limitée à la première consigne  $F_s$  décrite ci-dessus. Des variantes sont envisageables en fonction du retour de force souhaité.

[0051] Dans une variante, la première consigne  $F_s$  est nulle dans la zone de traction. Dans une autre variante, la première consigne  $F_s$  est non nulle et constante sur la zone de freinage, la zone de neutre et la zone de traction. [0052] La Figure 4 illustre une première consigne  $F_S$  selon une variante, configurée pour un manipulateur 2 dédié exclusivement à la commande de freinage (aussi nommé « manipulateur de freinage ») avec une incrémentation du niveau de freinage. La position de la manette 12 varie ici entre la position neutre  $P_{neutre}$  et la position de freinage d'urgence  $P_{min}$ .

**[0053]** La première consigne  $F_S$  est configurée pour générer un effet de crantage, permettant de déplacer la manette 12 par incrément. La manette 12 possède pluralité de positions de freinage  $PF_1, \dots PF_i, \dots PF_n$  stables, la première consigne  $F_S$  étant configurée pour générer une force de rappel vers chaque position de freinage  $PF_i$  stable lorsque la manette 12 se déplace de la position de freinage stable  $PF_i$  vers la position de freinage suivante  $PF_{i+1}$  (courbes C31 ou C32), ou vers la position de freinage précédente  $PF_{i-1}$  (courbe C33).

**[0054]** Les Figures 5 à 7 illustrent des exemples de deuxièmes consignes F<sub>D</sub> configurées pour générer un deuxième signal haptique contextuel, qui est fonction d'un paramètre contextuel et éventuellement d'un paramètre dynamique de la manette 12.

[0055] Un paramètre contextuel est distinct d'un paramètre dynamique de la manette 12 (position, vitesse, accélération et force subie). Un paramètre contextuel est en particulier associé aux conditions de fonctionnement du véhicule ferroviaire. Les conditions de fonctionnement du véhicule ferroviaire comprennent par exemple la position le long du trajet, la vitesse et la charge du véhicule ferroviaire

**[0056]** La Figure 5 illustre une deuxième de consigne F<sub>D</sub> visant à inciter le conducteur à adopter une conduite permettant de minimiser l'énergie consommée par le véhicule ferroviaire pour réaliser son trajet.

**[0057]** La deuxième consigne  $F_D$  varie en fonction d'un paramètre contextuel indiquant ici une position recommandée  $P_{eco}$  de la manette 12, permettant de minimiser l'énergie consommée.

[0058] La position recommandée  $P_{eco}$  varie par exemple en fonction de la position du véhicule ferroviaire le long de son trajet. Ainsi, la deuxième consigne  $F_D$  variera donc au cours du temps, en fonction de la position du véhicule ferroviaire le long de son trajet.

**[0059]** Le paramètre contextuel, ici la position recommandée  $P_{eco}$ , est par exemple calculée par le système de commande 10 et transmise au manipulateur 2. La position recommandée  $P_{eco}$  peut être calculée en fonction de la topologie du trajet (montées, descentes...)

**[0060]** La deuxième consigne  $F_D$  est par exemple configurée pour ne pas générer de force sur la manette 12 lorsque la position P de la manette 12 est inférieure à la position recommandée  $P_{eco}$ , et pour exercer une force de rappel lorsque la manette 12 dépasse la position recommandée  $P_{eco}$ .

**[0061]** Sur la Figure 5, la deuxième consigne  $F_D$  est nulle pour une position inférieure à la position recommandée  $P_{eco}$ , et présente, à partir de la position recommandée  $P_{eco}$  ( $P \ge P_{eco}$ ), une rampe décroissante (Coubre C41) prolongée par un plateau (Courbe C42) à une valeur de référence constante strictement négative.

[0062] Pour permettre de mieux discerner le premier signal haptique et le deuxième signal haptique qui peuvent se concrétiser sous la forme de forces de rappel qui s'ajoutent, il est possible de prévoir une deuxième consigne F<sub>D</sub> présentant une rampe qui ne soit pas linéaire et/ou un plateau qui ne soit pas constant, mais qui oscille autour d'une valeur de référence.

[0063] Dans la variante de la Figure 6, la deuxième consigne  $F_D$  présente à partir de la position recommandée  $P_{eco}$  une rampe non linéaire décroissante (Courbe C43) suivie d'une ondulation sinusoïdale autour d'une valeur de référence strictement négative (Courbe C44). [0064] Dans la variante de la figure 7, la deuxième consigne  $F_D$  présente à partir de la position recommandée  $P_{eco}$  une rampe linéaire suivie d'une ondulation triangulaire autour d'une valeur de référence strictement néga-

**[0065]** Dans une autre variante, la deuxième consigne  $F_D$  présente à partir de la position recommandée  $P_{eco}$  une rampe linéaire décroissante (courbe C45) suivie

d'une ondulation aléatoire autour d'une valeur de référence strictement négative (courbe C46). Ceci permet de simuler une rugosité.

[0066] La consigne de retour de force  $F_C$  résulte de la combinaison d'une première consigne  $F_S$  et d'une deuxième consigne  $F_D$ , en particulier de la somme d'une première consigne  $F_S$  et d'une deuxième consigne  $F_D$ . [0067] Les Figures 8 et 9 illustrent une consigne de retour de force  $F_C$  résultant de la somme d'une première consigne  $F_S$  et d'une deuxième consigne  $F_D$  selon la Figure 5, pour deux positions recommandées  $P_{eco}$  différentes.

[0068] Pour des raisons de clarté des dessins, la première consigne F<sub>S</sub> est une première consigne dépendant uniquement de la position P et correspondant à la première composante de la Figure 2. Bien entendu, la première consigne F<sub>S</sub> pourrait être en variante celle de la Figure 3 résultant de la somme d'une première composante F<sub>S1</sub> selon la Figure 1 et d'une deuxième composante  $F_{S2}$ , et dépendant de la position P et de la vitesse V. [0069] La Figure 8 illustre une situation dans laquelle le véhicule avance en marche avant et la position recommandée P<sub>eco</sub> est strictement positive (P<sub>eco</sub> > 0). La position P<sub>eco</sub> est dans la zone de traction. Dans la zone de traction, la consigne de retour de force F<sub>C</sub> génère par défaut une force de rappel (Courbe C51) résultant de la première consigne F<sub>S</sub>. A partir de la position recommandée  $P_{eco}$ , la consigne de retour de force  $F_C$  génère une force de rappel de la manette plus élevée (Courbes C52 et C53), résultant de l'ajout de la deuxième consigne F<sub>D</sub>. [0070] La Figure 9 illustre une situation dans laquelle le véhicule ferroviaire freine et dans laquelle la position recommandée P<sub>eco</sub> est strictement négative (Peco < 0), et est plus particulièrement dans la zone de freinage (hors de la zone de freinage d'urgence). Au-dessous de la position recommandée P<sub>eco</sub>, la consigne de retour de force est nulle et ne génère aucune force de rappel sur la manette 12 (courbe C54). Au-dessus de la position recommandée P<sub>eco</sub>, la consigne de retour de force F<sub>C</sub> génère un effort de rappel vers la position recommandée P<sub>eco</sub> (courbes C55 et C56).

**[0071]** La Figure 10 illustre une consigne de retour de force  $F_C$  selon une variante, résultant de la combinaison d'une première consigne  $F_S$  selon la Figure 2 et d'une variante de deuxième consigne  $F_D$  configurée pour produire un effet d'encoche autour d'une position de freinage  $P_{BB}$  de référence qui traduit par exemple un découpage de la zone de freinage en deux : une zone de freinage électrique au-dessus de la position de freinage  $P_{BB}$  de référence, et une zone de freinage combiné - électrique et pneumatique - au-dessous de la position de freinage  $P_{BB}$  de référence.

[0072] La deuxième consigne  $F_D$  comprend ici une zone d'encoche autour de la position de freinage  $P_{BB}$  de référence, dans laquelle la consigne de retour de force génère une succession de effort de rappel de sens opposé au sens de déplacement du manipulateur dans la zone d'encoche (courbes C61 à C64). En variante, la

deuxième consigne F<sub>D</sub> comprend une série de zones d'encoche autour de la position de freinage P<sub>BB</sub> de référence.

**[0073]** La position de freinage P<sub>BB</sub> de référence est variable, par exemple en fonction de la vitesse du véhicule ferroviaire, qui définit alors un paramètre contextuel pour la détermination de la consigne de retour de force F<sub>C</sub>. La position de freinage P<sub>BB</sub> de référence est par exemple fournie par le système de commande 10 au manipulateur 2.

**[0074]** En fonctionnement, il est possible de modifier la sensibilité de freinage électrique ou du freinage combiné du véhicule ferroviaire en faisant varier la valeur de la position de freinage P<sub>BB</sub> de référence, par exemple en fonction de la vitesse du véhicule ferroviaire, ce qui permet d'étendre la zone de freinage électrique à petite vitesse et d'étendre la zone de freinage combiné à haute vitesse.

**[0075]** Dans le mode de réalisation décrit en référence à la Figure 1, l'unité de commande 24 est configurée pour calculer séparément la première consigne  $F_S$  et la deuxième consigne  $F_D$ , et pour calculer la consigne de retour de force  $F_C$  comme la somme de la première consigne  $F_S$  et de la deuxième consigne  $F_D$ .

**[0076]** En variante, l'unité de commande 24 est configurée pour calculer la consigne de retour de force en fonction d'une loi prédéfinie combinant la première consigne  $F_S$  et la deuxième consigne  $F_D$  et indiquant la consigne de retour de force  $F_C$  en fonction de chaque paramètre dynamique et de chaque paramètre contextuel.

[0077] La première consigne  $F_S$  et la deuxième consigne  $F_D$  peuvent chacune résulter de la somme de plusieurs composantes, comme cela a été vu précédemment

**[0078]** De préférence, l'unité de commande 24 est configurable de manière à modifier la ou les lois prédéfinies de calcul de la consigne de retour de force  $F_C$  (le cas échéant les lois prédéfinies de calcul de la première consigne  $F_S$  et de la deuxième consigne  $F_D$ ), par exemple en fonction des souhaits de l'utilisateur.

[0079] Dans l'exemple illustré, la modification ou la sélection de tables prédéfinies 36, 38 dans la mémoire 34 permet de modifier la fonction de retour de force. Il est possible, pour au moins une consigne (consigne de retour de force, premier consigne et/ou deuxième consigne) de prévoir plusieurs tables prédéfinies 36, 38 enregistrées dans la mémoire de l'unité de commande 24, et un sélecteur permettant à l'utilisateur de sélectionner une loi prédéfinie à appliquer.

**[0080]** La consigne de retour de force F<sub>c</sub> est donc calculée en fonction de lois prédéfinies paramétrables. Le cas échéant les lois prédéfinies de calcul de la première consigne F<sub>S</sub> et de la deuxième consigne F<sub>D</sub> sont paramétrables.

**[0081]** La combinaison d'une première consigne F<sub>S</sub> déterminée uniquement à partir d'un ou plusieurs paramètres dynamiques de la manette 12 (position, vitesse, accélération et force subie) et indépendamment de tout

40

paramètre contextuel, et d'une deuxième consigne  $F_D$  déterminée à partir d'au moins un paramètre contextuel, permet de retourner simultanément un premier signal haptique et un deuxième signal haptique superposés et susceptibles d'être perçus par le conducteur.

[0082] Les paramètres contextuels comprennent par exemple la position du véhicule ferroviaire le long de son trajet, la vitesse du véhicule ferroviaire et/ou la charge du véhicule ferroviaire. Ces paramètres contextuels relatifs au fonctionnement du véhicule ferroviaires sont notamment déterminants pour le calcul d'une position recommandée  $P_{\text{eco}}$  limitant la consommation d'énergie ou d'une position de freinage  $P_{\text{BB}}$  de référence.

**[0083]** En option, il est possible de retourner au conducteur un signal haptique d'alerte par l'intermédiaire du manipulateur 2, par exemple pas le biais d'une consigne d'alerte  $F_A$  s'ajoutant à la première consigne  $F_S$  et à la deuxième consigne  $F_D$  pour obtenir la consigne de retour de force  $F_C$ .

[0084] Ce signal haptique d'alerte doit être perceptible par le conducteur de façon non équivoque dans toutes les situations possibles et il ne doit pas modifier la position de la manette 12 afin de ne pas parasiter la consigne de conduite envoyée par le manipulateur 2 au système de commande 10.

**[0085]** Une consigne d'alerte est par exemple une signal périodique de faible amplitude, par exemple vis-àvis d'une deuxième composante  $F_{S2}$  de la première consigne  $F_S$  simulant un frottement, tout en étant perceptible par le conducteur (par exemple une force d'amplitude comprise entre 0,1 et 0,5 N) et en utilisant une fréquence élevée par rapport aux fréquences utilisées par les autres consignes, comme par exemple les consignes dynamiques des Figures 7 et 8. La fréquence de ce signal haptique d'alerte peut par exemple est comprise entre 10 et 30 Hz.

**[0086]** L'unité électronique de commande 24 comprend ici un module d'alerte 40 pour calculer la consigne d'alerte  $F_A$ , le module de calcul 30 étant configuré pour calculer la consigne de retour de force en fonction de la consigne d'alerte  $F_A$ , en ajoutant la consigne d'alerte.

**[0087]** Le module d'alerte 40 détermine par exemple la consigne d'alerte  $F_A$  en fonction d'un signal d'alerte SA envoyé par le système de commande 10.

[0088] La consigne de retour de force  $F_C$  générée par l'unité de commande 24 ne doit pas générer une force F perçue par le conducteur qui dépasse une force maximale  $F_{max}$  (par exemple 5 N), pour ne pas exposer le conducteur à un niveau d'effort inconfortable ou traumatisant. Les amplitudes des différentes consignes superposées doivent donc être ajustées pour ne pas dépasser cette valeur.

**[0089]** En option, afin de garantir que cette force maximale  $F_{max}$  ne soit pas dépassée en fonctionnement, il est possible de réaliser un plafonnement de la consigne de retour de force  $F_{C}$ . Par exemple, l'unité de commande 24 est configurée pour calculer une consigne de retour de force plafonnée  $F_{CS}$  en fonction de la consigne de

retour de force  $F_C$ , et pour commander l'actionneur 20 en fonction de la consigne de retour de force plafonnée  $F_{CS}$ .

**[0090]** La consigne de retour de force plafonnée F<sub>CS</sub> est par exemple calculée comme suit :

$$F_{CS} = F_{max} si F_C > F_{max}$$

$$F_{CS} = -F_{max} si F_C < -F_{max}$$

$$F_{CS} = F_C si - F_{max} < F_C < -F_{max}$$

**[0091]** Le plafonnement de la consigne de retour de force est par exemple implémenté par le module de calcul 30.

[0092] En option ou en variante, le manipulateur 2 comprend un capteur de force 42 disposé sur la manette 12 pour mesurer une force subie par la manette 12. La détermination de la force subie par la manette 12 permet d'estimer la force F perçue par le conducteur. Le capteur de force 42 est par exemple formé d'une ou plusieurs jauges de contrainte disposées sur la manette 12.

[0093] L'estimation de la force F perçue permet de surveiller le bon fonctionnement des différents organes mécaniques du manipulateur 2 tels que l'actionneur 20, un éventuel réducteur disposé entre l'actionneur 20 et la manette 12... etc.

**[0094]** Une dégradation mécanique ou électrique, même mineure, d'un organe mécanique du manipulateur 2, due par exemple à un phénomène de fatigue, d'usure ou de vieillissement, peut produire une modification par intermittence ou de manière permanente de la force F perçue, de sorte que la force F perçue ne correspond pas à la consigne de retour de force  $F_C$ .

**[0095]** Un écart significatif établi sur une période donnée entre la consigne de retour de force  $F_C$  envoyé à l'actionneur et la force F perçue peut être utilisé pour déclencher une alerte envoyée au système de commande 10 avant l'apparition d'un dysfonctionnement lié à un phénomène de fatigue, d'usure ou de vieillissement de l'un des organes.

**[0096]** En option, un mode de fonctionnement dégradé est déclenché dans ce cas de figure pour assurer la continuité du service jusqu'à la fin du trajet du véhicule ferroviaire en compensant l'excès ou le déficit de force F perçue par rapport à la consigne de force F<sub>C</sub>.

**[0097]** L'unité de commande 24 comprend par exemple un module de surveillance 44 recevant le signal du capteur de force 42, et configuré pour émettre un signal d'alerte J<sub>A</sub> vers le système de commande 10 et/ou pour calculer une consigne de compensation F<sub>CO</sub> envoyée au module de calcul 30.

**[0098]** En option, une redondance de capteurs de paramètres dynamiques de la manette 12 (position, vitesse, accélération, force subie) permet de vérifier la cohérence

25

30

35

des informations délivrées, et déclencher s'il y a lieu une alerte envoyée au système de commande 10.

[0099] De préférence, si une incohérence provient d'un capteur utilisé pour déterminer la vitesse V de la manette 12, la fonction de retour haptique est désactivée pour éviter tout risque d'instabilité de l'actionneur 20 asservi en fonction de la vitesse V de la manette 12.

[0100] Grâce à l'invention, il est possible d'exploiter pleinement la perception haptique avec un manipulateur de conduite de véhicule ferroviaire générique. Les consignes de retour de force proposées permettent à la fois de repousser les limites de stabilité d'un tel manipulateur 2 et de délivrer des signaux haptiques sans ambiguïté pour le conducteur et comportant plusieurs signaux haptiques discernables par le conducteur, dont certains sont issues du système de commande 10 du véhicule ferroviaire. L'ajustement des lois des première et deuxième consignes F<sub>S</sub>, F<sub>D</sub> dépend des besoins précis de l'utilisateur de ce manipulateur 2. Il peut être effectué facilement par un paramétrage du manipulateur 2, et en particulier par un paramétrage de lois de calcul de l'unité de commande 24 du manipulateur 2 pour le calcul de la consigne de retour de force, le cas échéant de la première consigne et de la deuxième consigne.

**[0101]** Grâce à l'invention, il est possible de fournir un retour haptique au conducteur sur le niveau de traction et/ou de freinage (incluant un point neutre entre la traction et le freinage) d'un matériel ferroviaire roulant.

**[0102]** Le manipulateur réalisant un retour haptique au moyen d'un actionneur commandé selon une consigne de force calculée en fonction d'une ou plusieurs lois de commande prédéfinies permet d'apporter de nouvelles fonctionnalités.

**[0103]** Le manipulateur peut être générique pour différent types de véhicule ferroviaire, la fonction de retour haptique étant paramétrée sans modifications matériels, en fonction des besoins des clients.

**[0104]** La fonction de retour haptique peut être mise en oeuvre sans composant mécanique tel qu'une came ou un ressort de rappel. Cela évite les problèmes de vieillissement de tels composants mécaniques.

**[0105]** L'invention permet encore d'améliorer les fonctionnalités existantes liées à la fonction de retour d'effort liées au matériel roulant (sa vitesse instantanée ou sa charge par exemple) ou au conducteur (sa sensibilité ou ses capacités musculaires par exemple).

**[0106]** Elle permet en outre de réaliser des fonctionnalités de retour haptique dynamiques très performante en fonction de signaux externes d'alerte ou de conseil, en sollicitant judicieusement le sens haptique du conducteur.

#### Revendications

 Procédé de commande d'un manipulateur (2) de conduite de véhicule ferroviaire à retour de force, le manipulateur (2) comprenant une manette (12) manoeuvrable par le conducteur, au moins un capteur (22) pour mesurer au moins un paramètre dynamique de la manette, et au moins un actionneur configuré pour exercer une force sur la manette (12)de manière à générer un retour de force, le procédé de commande comprenant :

- le calcul d'une consigne de retour de force ( $F_{\rm C}$ ) en fonction du paramètre dynamique (P) et d'au moins un paramètre contextuel ( $P_{\rm eco}$ ) reçu par le manipulateur (2) de manière à transmettre un premier signal haptique fonction du paramètre dynamique et indépendant du paramètre contextuel ( $P_{\rm eco}$ ), et un deuxième signal haptique fonction du paramètre contextuel ( $P_{\rm eco}$ ), le première signal haptique et le deuxième signal haptique étant superposées ; et
- la commande de l'actionneur en fonction de la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>).
- 2. Procédé de commande selon la revendication 1, dans lequel la consigne de retour de force est fonction d'au moins un paramètre dynamique de la manette choisi parmi : la position, la vitesse, l'accélération et une force subie par la manette.
- 3. Procédé de commande selon la revendication 1 ou 2, dans lequel un paramètre contextuel est déterminé à partir d'au moins une donnée choisie parmi : la position du véhicule le long de son trajet, la vitesse du véhicule et la charge du véhicule.
- 4. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>) est calculée comme la somme d'une première consigne calculée pour générer le premier signal haptique et d'une deuxième consigne calculée pour générer le deuxième signal haptique.
- 40 5. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, comprenant le plafonnement de la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>) pour éviter de générer une force d'intensité trop élevée.
- 45 6. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel un paramètre contextuel est une position recommandée de la manette.
  - 7. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>) ou une composante de la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>) est configurée pour générer au moins un effet parmi les suivants :

- un effet d'encoche autour d'au moins une position de référence stable, la consigne générant une force de rappel vers la position de référence

stable dans une zone d'encoche située autour de la position stable ;

- un effet d'encoche autour d'une position neutre correspondant à une absence de traction et une absence de freinage, la consigne générant une force de rappel vers la position neutre dans une zone de neutre d'encoche située autour de la position stable ;
- un effet d'encoche pour atteindre et quitter une position de freinage d'urgence, la consigne générant une force de rappel s'opposant à l'atteinte de la position de freinage d'urgence, puis, une fois la position de freinage d'urgence atteinte, une force de rappel à vaincre pour quitter la position de freinage d'urgence;
- un effet de crantage, la manette comprenant une série de positions stables, la consigne générant une force de rappel ramenant la manette vers chaque position stable lors du déplacement de la manette vers la position stable suivante ou précédente.
- 8. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>) est configurée pour générer une force de rappel seulement à partir d'une position de référence qui est fonction du paramètre contextuel.
- 9. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel la consigne de retour de force (F<sub>C</sub>) est configurée pour générer un effet de dentelure, la consigne générant une force de rappel oscillant régulièrement ou aléatoirement autour d'une valeur de référence.
- 10. Procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes, comprenant la détermination d'une consigne d'alerte, et le calcul de la consigne de retour de force en fonction en outre de la consigne d'alerte de manière à générer un signal haptique d'alerte.
- 11. Procédé de commande selon la revendication 10, comprenant la détermination de la consigne d'alerte en fonction d'un signal fourni par un capteur de force disposé sur la manette.
- 12. Manipulateur (2) de conduite de véhicule ferroviaire à retour de force, pour commander la traction et/ou le freinage du véhicule ferroviaire, le manipulateur (2) comprenant une manette (12) manoeuvrable par le conducteur, au moins un actionneur (20) configuré pour exercer une force sur la manette (12), et une unité électronique de commande (24) configurée pour la mise en oeuvre d'un procédé de commande selon l'une quelconque des revendications précédentes.

10

15

20

25

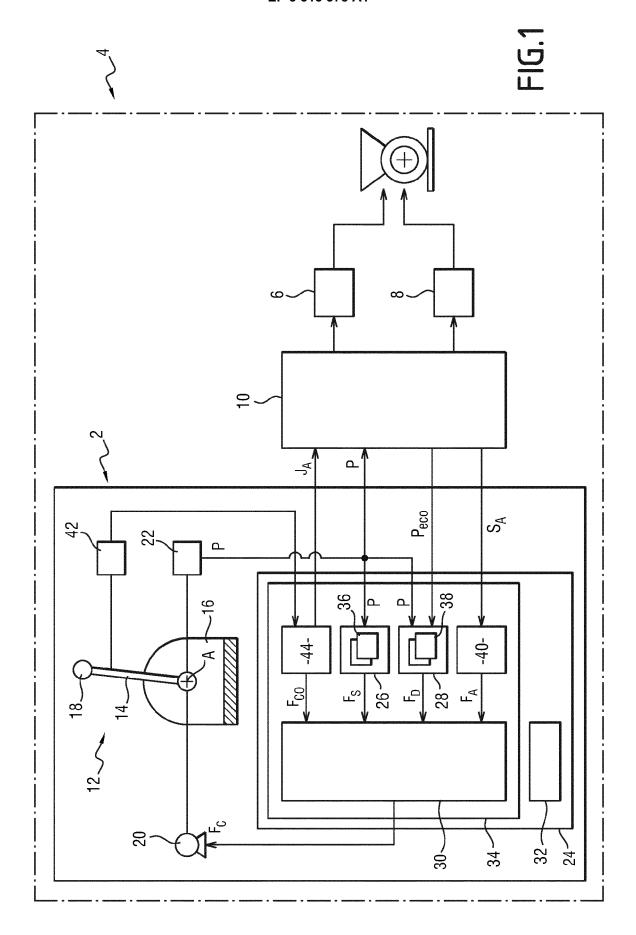
30

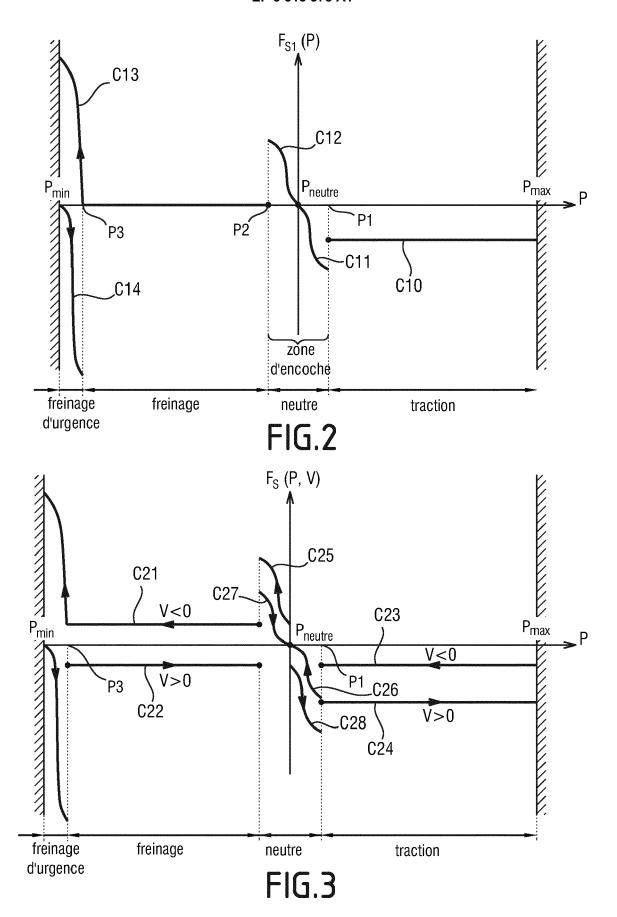
35

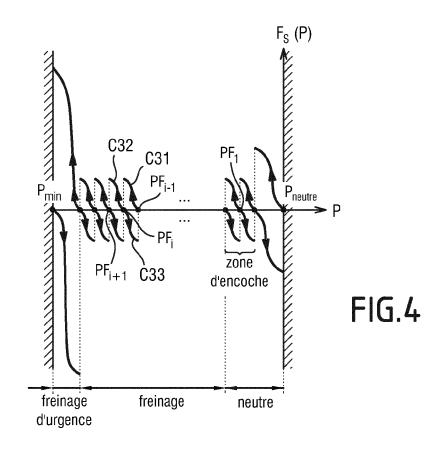
40

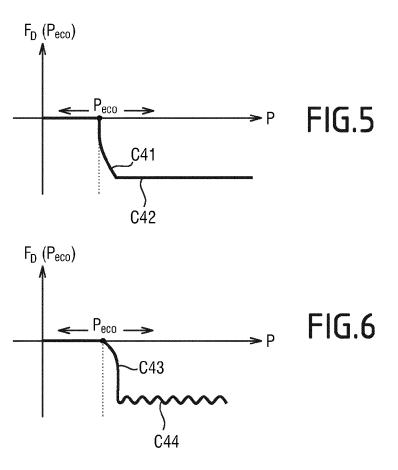
45

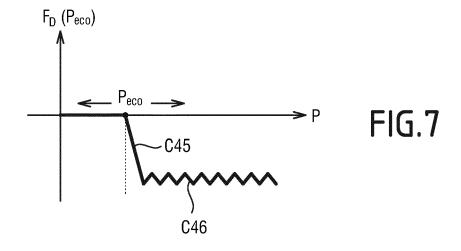
00











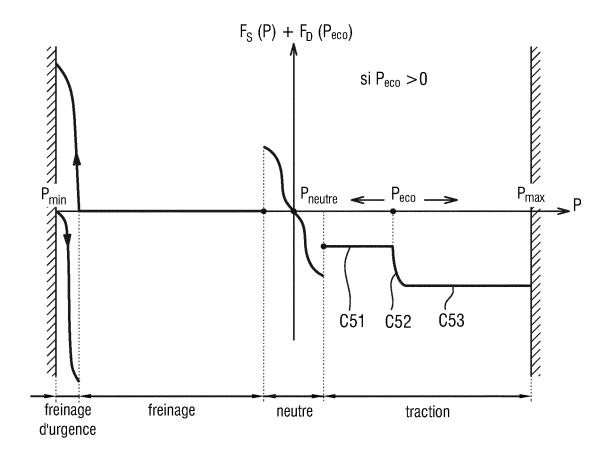
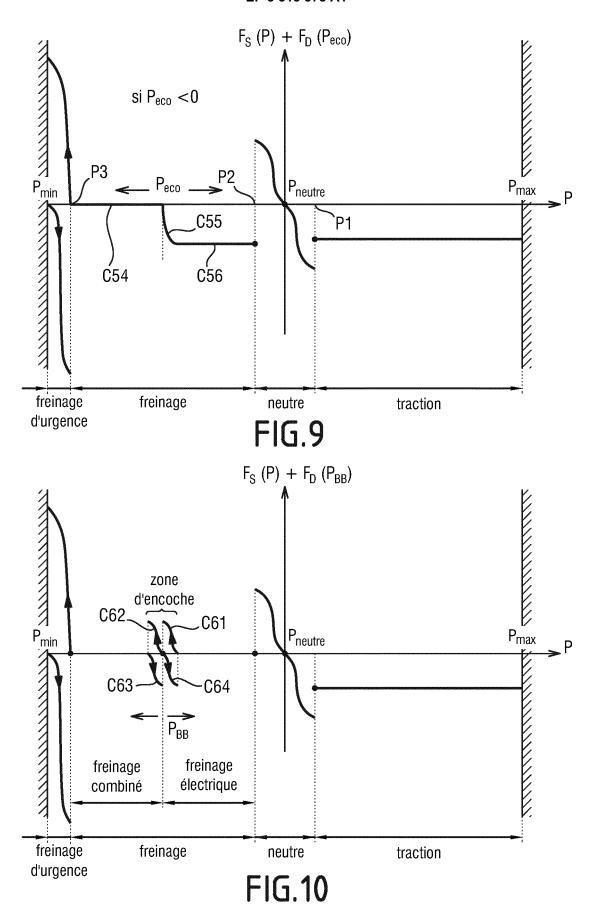


FIG.8





# RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE

Numéro de la demande EP 17 19 6839

	DC	CUMENTS CONSIDER				
	Catégorie	Citation du document avec des parties pertin		٦,	Revendication concernée	CLASSEMENT DE LA DEMANDE (IPC)
10	X	EP 2 712 783 A1 (AL 2 avril 2014 (2014- * le document en en	STOM TRANSPORT S 04-02) tier * 	A [FR])	1-12	INV. B61D17/12
15						
20						
25						
30						DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (IPC)  B61D B61C
35						
40						
45						
1		ésent rapport a été établi pour tou				
50 (20)		Lieu de la recherche  Munich	Date d'achèvement de la r		Lor	Examinateur andi, Lorenzo
32 (P04	c	ATEGORIE DES DOCUMENTS CITES				vention
50 (2000) 38 00 805 (2000) EDO FORM 1503 00 805 (2000)	Y : parl autr A : arrid O : divi	iculièrement pertinent à lui seul iculièrement pertinent en combinaison e document de la même catégorie ère-plan technologique ılgation non-écrite ument intercalaire	avec un D : cité L : cité	e de dépôt ou a é dans la dema é pour d'autres	après cette date nde raisons	s publié à la ment correspondant

# EP 3 315 378 A1

## ANNEXE AU RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE RELATIF A LA DEMANDE DE BREVET EUROPEEN NO.

5

10

15

20

25

30

35

40

45

50

55

EP 17 19 6839

La présente annexe indique les membres de la famille de brevets relatifs aux documents brevets cités dans le rapport de recherche européenne visé ci-dessus. Lesdits members sont contenus au fichier informatique de l'Office européen des brevets à la date du Les renseignements fournis sont donnés à titre indicatif et n'engagent pas la responsabilité de l'Office européen des brevets.

30-01-2018

	Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)			Date de publication	
	EP 2712783	A1	02-04-2014	EP FR RU	2712783 2996017 2013143649	A1	02-04-2014 28-03-2014 10-04-2015
460							
EPO FORM P0460							
ш							

Pour tout renseignement concernant cette annexe : voir Journal Officiel de l'Office européen des brevets, No.12/82