

12

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

22 Date de dépôt : 14.04.11.

30 Priorité :

43 Date de mise à la disposition du public de la
demande : 19.10.12 Bulletin 12/42.

56 Liste des documents cités dans le rapport de
recherche préliminaire : *Se reporter à la fin du
présent fascicule*

60 Références à d'autres documents nationaux
apparentés :

71 Demandeur(s) : COMMISSARIAT A L'ENERGIE ATO-
MIQUE ET AUX ENERGIES ALTERNATIVES Etablis-
sement public — FR.

72 Inventeur(s) : THEVENON PIERRE-HENRI et
SAVRY OLIVIER.

73 Titulaire(s) : COMMISSARIAT A L'ENERGIE ATOMI-
QUE ET AUX ENERGIES ALTERNATIVES Etablis-
sement public.

74 Mandataire(s) : OPILEX.

54 PROCEDE DE DETECTION D'UN RECEPTEUR SANS CONTACT.

57 L'invention concerne un procédé de détection d'un ré-
cepteur sans contact dans le champ de l'antenne d'un lec-
teur sans contact, comprenant les étapes de:

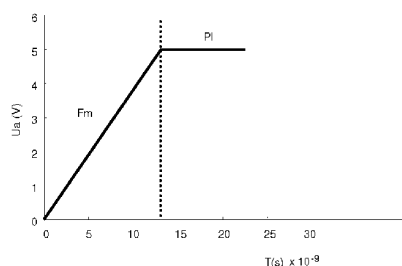
-excitation de l'antenne du lecteur par une différence de
potentiel comprenant:

-une rampe (Fm) entre des première et deuxième va-
leurs de différences de potentiel;

-à la suite de la rampe, un plateau (Pl) à la deuxième va-
leur de différence de potentiel;

-mesure de la réponse de l'antenne durant ledit plateau;

-comparaison entre la réponse mesurée et une réponse
de référence; -détermination de la présence d'un récepteur
dans le champ de l'antenne du lecteur sans contact en fonc-
tion du résultat de la comparaison.



PROCEDE DE DETECTION D'UN RECEPTEUR SANS CONTACT

L'invention concerne les communications sans fil par couplage inductif, typiquement mises en œuvre dans des systèmes RFID ou pour des communications sans contact.

Un nombre croissant d'applications font appel à des transmissions sans contact. Des systèmes de communication de type RFID inductif ont notamment été développés et connaissent un essor important. Un tel système comprend une station de base ou lecteur, et un objet autonome comportant un numéro d'identification et fonctionnant en récepteur alimenté à distance. Le récepteur est généralement dénommé étiquette lorsqu'il est accolé à un produit, ou dénommé carte sans contact lorsqu'il est destiné pour de l'identification de personnes.

Dans de tels systèmes, on établit un lien par champ magnétique radiofréquence entre le lecteur et un ou plusieurs récepteurs. Ce champ magnétique est quasi-stationnaire. Les organes de couplage du lecteur et du récepteur sont des circuits conducteurs incluant des boucles, enroulements ou bobines formant un circuit d'antenne. Des composants électroniques sont associés au circuit d'antenne avec pour fonction de réaliser un accord en fréquence, un amortissement ou une adaptation d'impédance.

La figure 1 fournit un exemple schématique de la représentation électrique conventionnelle d'un lecteur 1 et d'un récepteur RFID 2 sans contact à couplage inductif.

Côté lecteur, le circuit d'antenne A_e peut être modélisé par une inductance équivalente L_e , en série avec une résistance R_e et une capacité C_e . Le circuit d'antenne A_e est connecté à un circuit électronique P_{ee} du lecteur. L'impédance de sortie du lecteur peut être modélisée par une résistance R_{ce} , connectée en série avec le circuit d'antenne A_e et une alimentation G_e .

Côté récepteur, le circuit d'antenne A_r peut être modélisé par une inductance équivalente L_r . Le circuit d'antenne A_r est connecté à un circuit électronique P_{er} . Le circuit électronique contient une capacité C_r . La consommation électrique de ce circuit électronique peut être modélisée par une résistance R_r connectée en parallèle à l'inductance équivalente L_r .

Le couplage inductif induit le transfert d'énergie entre le lecteur et le récepteur par inductance mutuelle. Lorsque le récepteur est placé suffisamment proche du lecteur, l'antenne du lecteur est couplée à l'antenne du récepteur. Une tension alternative ou force électromotrice est ainsi induite dans le récepteur. Cette tension est redressée et généralement utilisée pour alimenter les fonctions du récepteur.

Pour permettre la transmission de données du récepteur vers le lecteur, le récepteur modifie l'impédance qu'il présente aux bornes du circuit d'antenne. Cette variation d'impédance est détectée par le lecteur du fait du couplage inductif. Des préconisations de conception de systèmes RFID de type inductif
 5 sont notamment définies dans les normes ISO 15693, ISO 18000-3 et ISO 14443. Ces normes fixent notamment la fréquence de la porteuse du signal à 13,56 MHz. La norme ISO 18000-2 fixe la porteuse du signal à un niveau inférieur à 135KHz. En pratique, la distance de communication entre le lecteur et le récepteur est relativement réduite, typiquement comprise entre une dizaine
 10 de cm et un mètre pour ces fréquences.

On peut considérer deux phases de fonctionnement distinctes pour le lecteur :

- une phase de communication lorsqu'un récepteur est identifié dans le champ du lecteur ;
- 15 -une phase d'attente lorsque aucun récepteur n'est encore identifié dans le champ du lecteur.

Avant toute phase de communication entre le lecteur et un récepteur, le lecteur doit identifier ce récepteur dans son champ de communication. Durant la phase d'attente, le lecteur cherche de façon périodique à identifier la présence
 20 d'un ou plusieurs récepteurs dans son champ de communication. A intervalles réguliers, le champ radiofréquence du lecteur est activé en excitant l'antenne avec une tension sinusoïdale à sa fréquence de résonance pour une durée prédéterminée. Pendant la durée de l'activation, le lecteur émet plusieurs requêtes de manière récursive selon un protocole standardisé. Suite à ces
 25 requêtes, le lecteur maintient son champ activé pour détecter une éventuelle réponse d'un récepteur. Afin d'accélérer la détection des récepteurs, le champ est activé avec un rapport cyclique relativement important durant une phase d'attente, par exemple de 0.25.

Dans les différents domaines de l'électronique, une prise en compte
 30 accrue des problématiques environnementales et des problématiques d'autonomie conduit les développeurs à porter une attention croissante à la réduction de la consommation électrique. Par conséquent, il est souhaitable de réduire au maximum la consommation électrique du lecteur, en particulier durant les phases d'attente, en l'absence de récepteur identifié. La consommation
 35 durant les phases d'attente peut s'avérer non négligeable, les phases d'attente pouvant en outre constituer la majeure partie du temps de fonctionnement du lecteur.

L'invention vise à résoudre un ou plusieurs de ces inconvénients. L'invention porte ainsi sur un procédé de détection d'un récepteur sans contact
 40 dans le champ de l'antenne d'un lecteur sans contact, comprenant les étapes de :

-excitation de l'antenne du lecteur par une différence de potentiel comprenant :

-une rampe entre des première et deuxième valeurs de différences de potentiel ;

5 -à la suite de la rampe, un plateau à la deuxième valeur de différence de potentiel ;

-mesure de la réponse de l'antenne durant ledit plateau ;

-comparaison entre la réponse mesurée et une réponse de référence ;

10 -détermination de la présence d'un récepteur dans le champ de l'antenne du lecteur sans contact en fonction du résultat de la comparaison.

Selon une variante, l'antenne du lecteur peut être modélisée par un résonateur présentant une résistance, une capacité et une inductance en série, avec T la période propre du résonateur, dans lequel la rampe présente une durée inférieure à $T/3$.

15 Selon encore une variante, le plateau présente une durée supérieure à $8 \cdot T$.

Selon une autre variante, le plateau présente une durée supérieure à $50 \cdot T$.

20 Selon une variante, la fréquence de résonance du résonateur est comprise entre 10 et 20 MHz.

Selon encore une autre variante, le procédé comprend en outre les étapes de :

-à la suite de ladite rampe, excitation de l'antenne du lecteur par une autre différence de potentiel comprenant :

25 -une autre rampe entre les deuxième et première valeurs de différences de potentiel ;

-à la suite de l'autre rampe, un autre plateau à la première valeur de différence de potentiel ;

-mesure de la réponse de l'antenne durant ledit autre plateau ;

30 -comparaison entre la réponse mesurée durant ledit autre plateau et une réponse de référence ;

-détermination de la présence d'un récepteur dans le champ du lecteur sans contact en fonction du résultat de cette dernière comparaison.

35 Selon une variante, le lecteur et le récepteur mis en œuvre sont du type à antenne à couplage inductif.

Selon encore une variante, le procédé comprend des étapes de :

-comparaison de la réponse mesurée à des réponses de référence correspondant à différentes distances entre l'antenne du lecteur et un récepteur ;

-détermination de la distance entre l'antenne du lecteur et un récepteur en fonction de la comparaison entre la réponse mesurée avec les réponses de référence.

Lorsque le type de récepteur identifié est un relais, le procédé comprend
5 en outre une étape de blocage d'une transaction entre le lecteur et le relais identifié.

Selon une autre variante, le procédé comprend des étapes de :

-comparaison de la réponse mesurée à des réponses de référence correspondant à différents types de récepteurs présents dans le champ de
10 l'antenne du lecteur ;

-identification du type de récepteur présent dans le champ de l'antenne du lecteur en fonction de cette dernière comparaison.

Selon encore une autre variante, la comparaison est choisie dans le groupe comprenant :

15 -le calcul de la corrélation entre la réponse de référence et la réponse mesurée ;

-la comparaison d'une amplitude de la réponse mesurée à une amplitude de la réponse de référence ;

20 -la comparaison de l'enveloppe de la réponse mesurée à l'enveloppe de la réponse de référence ;

-la comparaison de la réponse spectrale mesurée à la réponse spectrale de référence ;

-la comparaison d'éléments statistiques de la réponse mesurée à des éléments statistiques de la réponse de référence.

25 L'invention porte également sur un lecteur sans contact, comprenant :

-une antenne ;

-un circuit configuré pour exciter sélectivement l'antenne avec une fréquence sensiblement égale à la fréquence de résonance de cette antenne durant une phase de communication avec un récepteur.

30 Ledit circuit est en outre configuré pour :

-exciter sélectivement l'antenne avec une différence de potentiel comprenant :

-une rampe entre des première et deuxième valeurs de différences de potentiel ;

35 -à la suite de la rampe, un plateau à la deuxième valeur de différence de potentiel ;

-mesurer la réponse de l'antenne durant ledit plateau ;

-comparer la réponse mesurée à une réponse de référence ;

40 -déterminer la présence d'un récepteur dans le champ de l'antenne en fonction du résultat de la comparaison.

Selon une variante, l'antenne du lecteur est modélisable par un résonateur présentant une résistance, une capacité et une inductance en série, avec T la période propre du résonateur, ledit circuit étant configuré pour appliquer ladite rampe avec une durée inférieure à $0,1 * T$.

- 5 Selon une autre variante, ledit circuit est configuré pour appliquer ledit plateau avec une durée supérieure à $8 * T$.

Selon encore une variante, lecteur est du type à antenne à couplage inductif.

- 10 D'autres caractéristiques et avantages de l'invention ressortiront clairement de la description qui en est faite ci-après, à titre indicatif et nullement limitatif, en référence aux dessins annexés, dans lesquels :

-la figure 1 est une représentation électrique équivalente d'un système incluant un lecteur et un récepteur RFID de type inductif ;

- 15 -la figure 2 est un diagramme illustrant l'excitation de l'antenne d'un émetteur durant une phase de détection de récepteurs ;

-la figure 3 illustre la réponse indicielle de l'antenne du lecteur en absence de récepteur dans le champ du lecteur ;

- 20 -la figure 4 illustre la réponse indicielle de l'antenne du lecteur en présence d'un récepteur dans le champ du lecteur ;

-la figure 5 illustre un signal d'activation d'une mesure d'une réponse de l'antenne ;

-la figure 6 est un diagramme illustrant l'incidence du temps de montée de la rampe sur l'amplitude de la réponse ;

- 25 -la figure 7 est un diagramme illustrant une phase d'attente comprenant plusieurs étapes de détection successives ;

-la figure 8 illustre une phase d'échantillonnage en vue de réaliser la calibration de la réponse de l'antenne ;

- 30 -la figure 9 est une représentation schématique d'un exemple de lecteur susceptible de mettre en oeuvre l'invention ;

-la figure 10 est un diagramme comparatif d'enveloppes des puissances instantanées de lecteurs durant une étape de détection ;

-la figure 11 illustre différentes réponses de l'antenne du lecteur en fonction de la distance du récepteur.

35

- L'invention propose un procédé de détection d'un récepteur sans contact dans le champ de l'antenne du lecteur. Pour cela, on excite l'antenne du lecteur par une différence de potentiel comprenant une rampe entre des première et deuxième valeurs de différences de potentiel, et un plateau à la deuxième valeur de différence de potentiel. La réponse de l'antenne est mesurée durant le plateau et comparée à une réponse de référence. On détermine la présence
- 40

d'un récepteur dans le champ de l'antenne en fonction du résultat de la comparaison.

L'invention permet de réduire sensiblement la consommation électrique du lecteur durant les phases d'attente sans altérer l'aptitude de reconnaissance des récepteurs. L'invention permet notamment de détecter la présence d'un récepteur sans nécessiter une excitation de l'antenne à sa fréquence de résonance, ce qui induit une réduction importante de la consommation électrique.

10 Durant la phase d'attente du lecteur, des étapes de détection sont réalisées à intervalles réguliers tant qu'aucun récepteur n'a été détecté dans le champ de l'antenne. L'étape de détection d'un récepteur durant une phase d'attente du lecteur inclut trois sous étapes :

- l'excitation de l'antenne par une différence de potentiel combinant une rampe et un plateau ;
- la mesure de la réponse de l'antenne ;
- la comparaison de la réponse mesurée à une réponse de référence et la détermination de la présence du récepteur.

20 La figure 2 est un diagramme représentant un exemple d'excitation appliquée à l'antenne d'un lecteur selon l'invention durant une étape de détection lors d'une phase d'attente. L'excitation appliquée est initiée à partir d'une première valeur de différence de potentiel continue appliquée aux bornes de l'antenne, en l'occurrence, cette première valeur est nulle. Une rampe de tension est appliquée aux bornes de l'antenne durant une première période Fm. Un plateau à une deuxième valeur de différence de potentiel est ensuite appliqué aux bornes de l'antenne durant une deuxième période PI. Cette deuxième valeur de différence de potentiel est en l'occurrence une valeur haute (par exemple 5V) atteinte à la fin de la rampe de tension.

30 La rampe permet en pratique de charger le circuit résonnant formé par l'antenne et d'exciter l'antenne du lecteur dans une large gamme de fréquences. Il est ainsi aisé d'inclure la fréquence de résonance du récepteur dans cette large gamme de fréquence, ce qui facilite la génération d'un champ en retour.

Le plateau permet d'éviter de perturber la réponse en intensité de l'antenne du lecteur. Par conséquent, le plateau s'étend avantageusement sur la majeure partie de la durée de mesure de la réponse en intensité. Avantageusement, le plateau présente une durée au moins égale à 8 périodes de résonance de l'antenne du lecteur, de sorte que la réponse peut être mesurée sans perturbations dans la période où son amplitude est la plus importante.

Le plateau permet en outre de limiter la consommation électrique de l'antenne en dehors de la durée de mesure. En effet, le courant traversant l'antenne du lecteur devient rapidement nul, ce qui aboutit à une consommation électrique nulle de l'antenne. Avantageusement, le plateau présente une durée
5 au moins égale à 50 périodes de résonance de l'antenne du lecteur.

Une telle excitation présente une consommation électrique nettement plus réduite qu'une excitation à la fréquence de résonance du circuit d'antenne. La consommation électrique du lecteur durant la phase d'attente est ainsi fortement réduite.

10

La figure 3 illustre la réponse en intensité de l'antenne au signal d'excitation de la figure 2, en l'absence de récepteur dans le champ de l'antenne. La figure 4 illustre un exemple de réponse en intensité de l'antenne au signal d'excitation de la figure 2, en présence d'un récepteur dans le champ
15 de l'antenne. Etant donnée la pente de la rampe de tension appliquée, ces réponses pourront être considérées comme des réponses indicielles.

Les réponses sont avantagement mesurées durant le plateau de l'excitation mais peuvent aussi être mesurées en partie durant la rampe. La mesure de la réponse n'est ainsi pas perturbée par l'excitation aux bornes de
20 l'antenne. La figure 5 illustre le signal d'activation de l'échantillonnage de la réponse de l'antenne. L'échantillonnage est effectué pendant une période correspondant à une dizaine d'oscillations, soit 737 ns.

Comme illustré à la figure 3, en l'absence de récepteur dans le champ de l'antenne, le courant traversant l'antenne forme des oscillations amorties. Ces
25 oscillations subissent une décroissance exponentielle modulée à la fréquence de résonance du circuit RLC série modélisant l'antenne et le circuit.

Comme illustré à la figure 4, en présence d'un récepteur dans le champ de l'antenne, le courant traversant l'antenne présente des oscillations modulées à la fréquence de résonance du circuit RLC série modélisant le circuit d'antenne
30 du lecteur. Ces oscillations subissent à la fois un amortissement et un battement.

Ces différences de réponse peuvent s'expliquer en théorie par une altération de la fonction de transfert de l'antenne du lecteur en présence du récepteur dans son champ. Du fait que la fréquence de résonance de l'antenne
35 du récepteur diffère dans une certaine mesure de celle de l'antenne du lecteur, le champ en retour généré par l'antenne du récepteur interfère avec l'antenne du lecteur. La désadaptation de l'antenne de l'émetteur en cas de couplage et la distance entre les antennes influent également sur la réponse. De plus, le couplage entre l'antenne du lecteur et l'antenne du récepteur provoque un
40 décalage de la fréquence de résonance de l'antenne du lecteur.

La réponse en présence de plusieurs récepteurs pourra différer de celle de la figure 4. Cependant, une telle présence pourra aisément être identifiée du fait d'une grande différence par rapport à la réponse illustrée à la figure 3.

5 La figure 6 est un diagramme illustrant la réponse de l'antenne du lecteur en fonction de différents temps de montée de la rampe F_m . Les réponses de l'antenne ont été simulées avec une deuxième valeur de différence de potentiel égal à 5 V, et avec une durée de plateau infinie, en l'absence de récepteur dans le champ de l'antenne du lecteur.

10 On a pu constater que la réponse pour un temps de montée de 1 ns est équivalente à la réponse pour un temps de montée de 10 ns. L'amplitude de la réponse est fortement atténuée pour un temps de montée de 100 ns et quasiment nulle pour un temps de montée de 1 μ s.

En pratique, pour une période de résonance T de l'antenne, le front
15 montant présente avantageusement une durée inférieure à $T/3$, et de préférence une durée inférieure à $T/4$ (ce qui correspond à la durée d'un front montant d'une oscillation). Une telle durée du temps de montée permet de garantir une amplitude satisfaisante de la réponse de l'antenne, afin de pouvoir réaliser des mesures et des analyses satisfaisantes, sans que la rampe ne perturbe les
20 oscillations de la réponse.

D'autres simulations réalisées avec une deuxième valeur de différence de potentiel nettement plus élevée ont démontré que le temps de montée de la rampe F_m était prépondérant sur l'amplitude de la réponse par rapport à la pente de cette rampe.

25 Des simulations supplémentaires ont démontré qu'une durée du plateau au moins égale à $T/4$ permettait de garantir une amplitude satisfaisante de la réponse de l'antenne en limitant les distorsions.

Pour optimiser la consommation électrique lors d'étapes de détection
30 successives, le plateau de différence de potentiel est avantageusement maintenu jusqu'à l'étape de détection suivante. Comme illustré à la figure 7 (avec la tension appliquée par le générateur sur l'antenne en ordonnée), lors de l'étape de détection suivante, l'excitation comporte une rampe entre la deuxième valeur de différence de potentiel est la première valeur de différence de
35 potentiel. On utilise ainsi un front descendant depuis le plateau précédent pour obtenir une réponse de l'antenne. Le départ de chaque nouvelle étape de détection est illustré par un trait vertical en pointillés la figure 7.

Pour procéder à la détection d'un récepteur dans le champ de l'antenne
40 du lecteur, différentes comparaisons peuvent être effectuées entre la réponse de l'antenne mesurée et la réponse de référence. La comparaison peut

notamment consister à calculer la corrélation entre la réponse de référence et la réponse mesurée, à comparer une amplitude de la réponse mesurée à une amplitude de référence, à comparer l'enveloppe de la réponse mesurée à l'enveloppe de la réponse de référence, à comparer la réponse spectrale mesurée à une réponse spectrale de référence (par exemple par une analyse de type FFT), ou à comparer des éléments statistiques (tels que la variance, la moyenne...) de la réponse mesurée par rapport à des éléments statistiques de la réponse de référence.

10 Si une importante similitude entre la réponse de référence et la réponse mesurée est déterminée lors de la comparaison, le lecteur en déduit l'absence de récepteur dans son champ. La phase d'attente se poursuit en répétant des étapes de détection.

Dans le cas contraire, on identifie une dissemblance entre la réponse de
15 référence et la réponse mesurée, et le lecteur en déduit la présence d'un récepteur dans le champ de son antenne. Le lecteur active alors le champ radiofréquence de l'antenne en excitant celle-ci à sa fréquence de résonance et en émettant une requête à destination du récepteur, selon un protocole défini dans des standards de communication.

20 En cas de faux négatif, si un récepteur présent dans le champ de l'antenne du lecteur n'est pas détecté, ce récepteur sera détecté lors d'une étape de détection ultérieure. La période entre deux étapes de détection successives sera définie en fonction des besoins de l'application et pourra par exemple être inclus entre 10 μ s et 10 ms.

25 En cas de faux positif, si le lecteur détermine à tort la présence d'un récepteur dans le champ de son antenne, le lecteur n'obtiendra pas de réponse à sa requête après avoir activé son champ radiofréquence. Le lecteur repassera ainsi en phase d'attente et répétera des étapes de détection.

30 Une réponse de référence de l'antenne est déterminée lors de la mise au point du lecteur ou durant une étape de calibration lors de la fabrication. Cette réponse est mesurée lors de l'application des rampes et des plateaux de différences de potentiel destinés à être appliqués durant les phases d'attente, cette réponse étant mesurée en l'absence de récepteur dans le champ du
35 lecteur.

La réponse de l'antenne peut faire l'objet d'une caractérisation fréquentielle ou temporelle.

Selon un exemple de calibration, la réponse temporelle de l'antenne peut être numérisée par un procédé d'échantillonnage tel qu'illustré à la figure 8.
40 L'échantillonnage peut consister à mémoriser seulement les extremums de la sinusoïde amortie de la réponse temporelle, ce qui revient à mémoriser la forme

de l'enveloppe de la réponse. Les extremums peuvent être échantillonnés de manière synchrone, la réponse formant l'horloge d'échantillonnage. On récupère pour chaque échantillon une valeur de temps et une valeur d'amplitude correspondant à un extremum. Les valeurs échantillonnées peuvent être

5 mémorisées dans un tableau pour être comparées aux valeurs échantillonnées durant une étape de détection lors du fonctionnement du lecteur.

La figure 9 est une représentation schématique d'un exemple de lecteur 3 configuré pour mettre en oeuvre l'invention. Le lecteur 3 comprend un circuit

10 d'antenne A modélisé par une inductance équivalente L, en série avec une résistance R et une capacité C. Ce circuit d'antenne A est ainsi modélisé par un circuit résonant RLC série. Ce circuit RLC série peut présenter typiquement une fréquence de résonance de l'ordre de 13,56MHz pour un lecteur conforme à la norme ISO 14443. Le lecteur 3 comprend une sonde de mesure de courant S

15 (par exemple une bobine de mesure de courant traversée par le circuit d'antenne). Le circuit d'antenne A est connecté à un circuit électronique Pe du lecteur 3. Le circuit électronique Pe inclut une alimentation G, un circuit d'échantillonnage E, une mémoire M, un circuit de traitement Pro et un circuit de commande Cmd. La sonde de mesure de courant S est connectée au circuit

20 d'échantillonnage E. Le circuit de traitement Pro communique avec le circuit d'échantillonnage E, le circuit de commande Cmd et la mémoire M. Le circuit d'échantillonnage E commande à l'excitation de l'alimentation G.

Le circuit de commande Cmd commande au générateur G d'appliquer l'excitation incluant la rampe et le plateau sur l'antenne A. Le circuit

25 d'échantillonnage E échantillonne la réponse à cette excitation. La mémoire M stocke une réponse de référence de l'antenne A. Le circuit de traitement Pro compare la réponse échantillonnée à la réponse de référence mémorisée dans la mémoire M. Le circuit de traitement Pro détermine la présence d'un récepteur en fonction du résultat de cette comparaison. Si le circuit de traitement Pro

30 détermine la présence d'un récepteur dans le champ de l'antenne A, un signal correspondant est transmis au circuit de commande Cmd. Le circuit de commande Cmd commande ensuite à l'alimentation G l'application d'une tension à la fréquence de résonance de l'antenne A pour l'émission d'une requête à destination du récepteur.

35

La figure 10 illustre l'enveloppe des puissances instantanées consommées par les générateurs respectifs d'un lecteur selon un mode de réalisation de l'invention et un lecteur comparable selon l'état de la technique. Les simulations ont été effectuées avec des circuits d'antenne modélisés par

40 une résistance R de $7,3\Omega$, une capacité C de 90pF, une inductance de $1,5\mu\text{H}$ et

une différence de 10V entre les première et deuxième valeurs de différences de potentiel appliquées par le générateur.

La courbe en trait plein correspond au lecteur selon le mode de réalisation de l'invention, la courbe en trait discontinu correspondant au lecteur
5 selon l'état de la technique.

On constate d'une part que l'amplitude maximale de la puissance consommée par le lecteur selon l'invention est environ 10 fois inférieure à celle du lecteur selon l'état de la technique. En outre, la puissance consommée par le lecteur selon l'invention décroît et devient sensiblement nulle au bout de 1,5 μ s.

10 A contrario, la puissance consommée par le lecteur selon l'état de la technique croît jusqu'à une amplitude maximale au bout de 1,5 μ s, puis reste à ce niveau pendant tout le reste de l'excitation radiofréquence de l'étape de détection.

Selon un perfectionnement de l'invention, le lecteur peut
15 avantageusement déterminer la distance le séparant d'un récepteur placé dans le champ de son antenne. La figure 11 illustre à cet effet différentes réponses de l'antenne du lecteur en fonction de la distance la séparant d'un récepteur. On constate que la réponse de l'antenne est fortement influencée par cette distance.

20 Pour déterminer la distance entre l'antenne du lecteur et le récepteur, on peut réaliser au préalable différentes calibrations du lecteur 3. Pour différentes distances, on échantillonne la réponse de l'antenne du lecteur. Ces réponses sont mémorisées dans le lecteur, comme des réponses de référence pour les différentes distances.

25 Lors d'une phase de détection, on peut comparer la réponse mesurée aux différentes réponses de référence pour déduire la distance entre l'antenne du lecteur et le récepteur. On pourra déterminer la distance comme étant celle dont la réponse de référence est la plus proche de la réponse mesurée, ou par interpolation de distance entre les deux distances dont les réponses de
30 référence sont les plus proches de la réponse mesurée.

Selon un autre perfectionnement de l'invention, le lecteur identifie le type de carte présent dans le champ de son antenne. Une telle identification du type de récepteur peut être réalisée afin de renforcer l'authentification du récepteur
35 par le lecteur, et ainsi d'éviter des fraudes. L'authentification est ainsi renforcée en utilisant la couche physique du système.

Une telle authentification pourra notamment être utilisée pour la détection d'une attaque de relais du type amplifier et relayer (pour amplify and forward en langue anglaise). Les attaques de type relais visent à activer un récepteur en
40 plaçant discrètement un relais frauduleux à proximité de ce récepteur. Le relais est ensuite utilisé pour réaliser une transaction frauduleuse avec un lecteur

distant. Pour une attaque du type décoder et transmettre (decode and forward en langue anglaise), on se référera à l'authentification du récepteur.

- Pour permettre une telle identification du récepteur, on peut réaliser au
- 5 préalable différentes calibrations du lecteur 3. Le lecteur 3 peut ainsi être calibré avec différents types de récepteurs. Pour chacun de ces types de récepteurs, on échantillonne la réponse de l'antenne du lecteur. Les différentes réponses sont mémorisées dans le lecteur, comme des réponses de référence pour les différents types de récepteurs. Plusieurs réponses pourront être mémorisées
- 10 pour un même récepteur, pour tenir compte de plusieurs distances possibles.

Lors d'une phase de détection, on peut comparer la réponse mesurée aux différentes réponses de référence pour déduire le type de récepteurs présents dans le champ de l'antenne du lecteur.

REVENDICATIONS

1. Procédé de détection d'un récepteur sans contact dans le champ de l'antenne (A) d'un lecteur sans contact (3), comprenant les étapes de :
 - excitation de l'antenne (A) du lecteur par une différence de potentiel comprenant :
 - une rampe (Fm) entre des première et deuxième valeurs de différences de potentiel ;
 - à la suite de la rampe, un plateau (PI) à la deuxième valeur de différence de potentiel ;
 - mesure de la réponse de l'antenne durant ledit plateau ;
 - comparaison entre la réponse mesurée et une réponse de référence ;
 - détermination de la présence d'un récepteur dans le champ de l'antenne du lecteur sans contact en fonction du résultat de la comparaison.
2. Procédé selon la revendication 1, dans lequel l'antenne du lecteur peut être modélisée par un résonateur présentant une résistance (R), une capacité (C) et une inductance (L) en série, avec T la période propre du résonateur, dans lequel la rampe présente une durée inférieure à $T/3$.
3. Procédé selon la revendication 2, dans lequel le plateau présente une durée supérieure à $8 * T$.
4. Procédé selon la revendication 3, dans lequel le plateau présente une durée supérieure à $50 * T$.
5. Procédé selon l'une quelconque des revendications 2 à 4, dans lequel la fréquence de résonance du résonateur est comprise entre 10 et 20 MHz.
6. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, comprenant en outre les étapes de :
 - à la suite de ladite rampe, excitation de l'antenne du lecteur par une autre différence de potentiel comprenant :
 - une autre rampe entre les deuxième et première valeurs de différences de potentiel ;
 - à la suite de l'autre rampe, un autre plateau à la première valeur de différence de potentiel ;
 - mesure de la réponse de l'antenne durant ledit autre plateau ;
 - comparaison entre la réponse mesurée durant ledit autre plateau et une réponse de référence ;
 - détermination de la présence d'un récepteur dans le champ du lecteur sans contact en fonction du résultat de cette dernière comparaison.

7. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel le lecteur et le récepteur mis en œuvre sont du type à antenne à couplage inductif.
- 5
8. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, comprenant des étapes de :
- comparaison de la réponse mesurée à des réponses de référence correspondant à différentes distances entre l'antenne du lecteur et un
 - 10 récepteur ;
 - détermination de la distance entre l'antenne du lecteur et un récepteur en fonction de la comparaison entre la réponse mesurée avec les réponses de référence.
- 15
9. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, comprenant des étapes de :
- comparaison de la réponse mesurée à des réponses de référence correspondant à différents types de récepteurs présents dans le champ de
 - 20 l'antenne du lecteur ;
 - identification du type de récepteur présent dans le champ de l'antenne du lecteur en fonction de cette dernière comparaison.
- 25
10. Procédé selon la revendication 9, dans lequel le type de récepteur identifié est un relais, le procédé comprenant en outre une étape de blocage d'une transaction entre le lecteur et le relais identifié.
- 30
11. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel la comparaison est choisie dans le groupe comprenant :
- le calcul de la corrélation entre la réponse de référence et la réponse mesurée ;
 - la comparaison d'une amplitude de la réponse mesurée à une amplitude de la réponse de référence ;
 - la comparaison de l'enveloppe de la réponse mesurée à l'enveloppe de la
 - 35 réponse de référence ;
 - la comparaison de la réponse spectrale mesurée à la réponse spectrale de référence ;
 - la comparaison d'éléments statistiques de la réponse mesurée à des éléments statistiques de la réponse de référence.
- 40
12. Lecteur sans contact (3), comprenant :
- une antenne (A) ;

- un circuit (Pe) configuré pour exciter sélectivement l'antenne avec une fréquence sensiblement égale à la fréquence de résonance de cette antenne durant une phase de communication avec un récepteur ;
- caractérisé en ce que ledit circuit est en outre configuré pour :
- 5 -exciter sélectivement l'antenne avec une différence de potentiel comprenant :
 - une rampe entre des première et deuxième valeurs de différences de potentiel ;
 - à la suite de la rampe, un plateau à la deuxième valeur de différence de
 - 10 potentiel ;
 - mesurer la réponse de l'antenne durant ledit plateau ;
 - comparer la réponse mesurée à une réponse de référence ;
 - déterminer la présence d'un récepteur dans le champ de l'antenne en fonction du résultat de la comparaison.
- 15
- 13. Lecteur sans contact selon la revendication 12, dans lequel l'antenne du lecteur est modélisable par un résonateur présentant une résistance, une capacité et une inductance en série, avec T la période propre du résonateur, ledit circuit étant configuré pour appliquer ladite rampe avec une durée
- 20 inférieure à $0,1 * T$.
- 14. Lecteur sans contact selon la revendication 13, dans lequel ledit circuit est configuré pour appliquer ledit plateau avec une durée supérieure à $8 * T$.
- 25 15. Lecteur sans contact selon l'une quelconque des revendications 12 à 14, dans lequel le lecteur est du type à antenne à couplage inductif.

1/5

Fig. 1

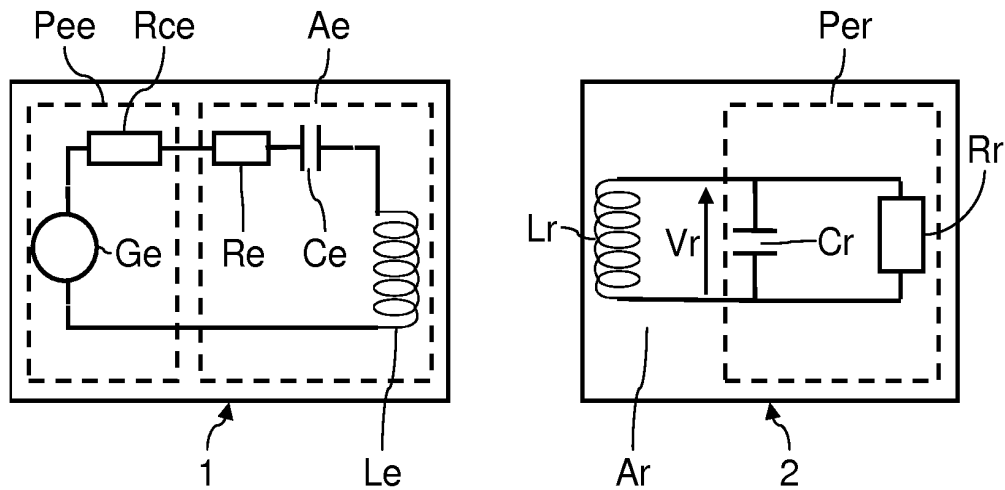


Fig. 2

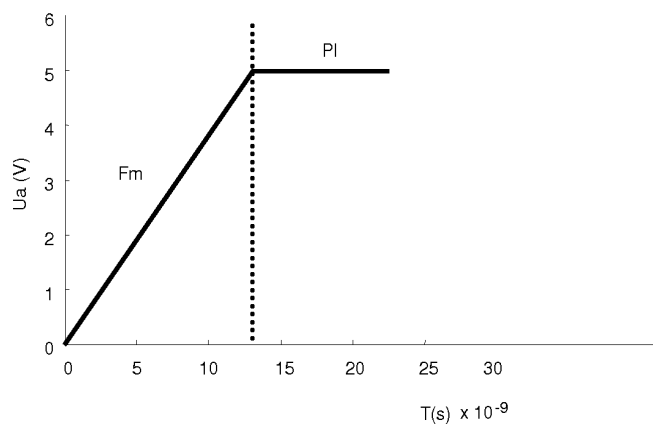


Fig. 3

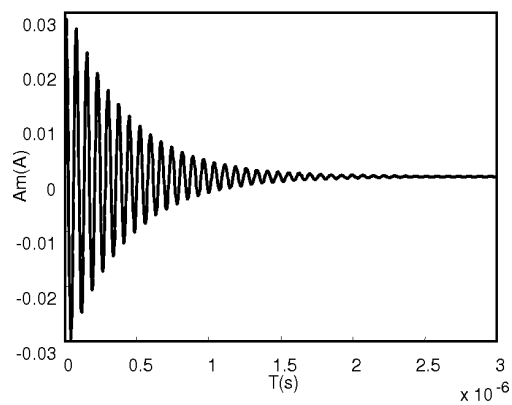
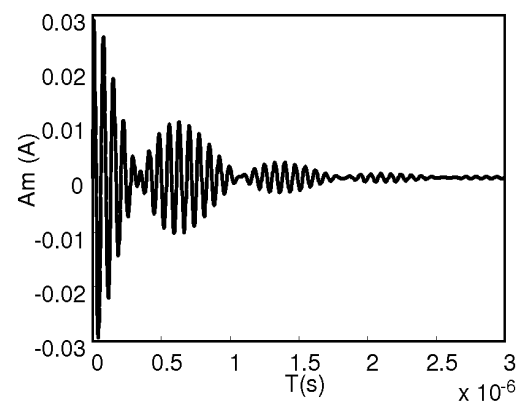


Fig. 4



2/5

Fig. 5

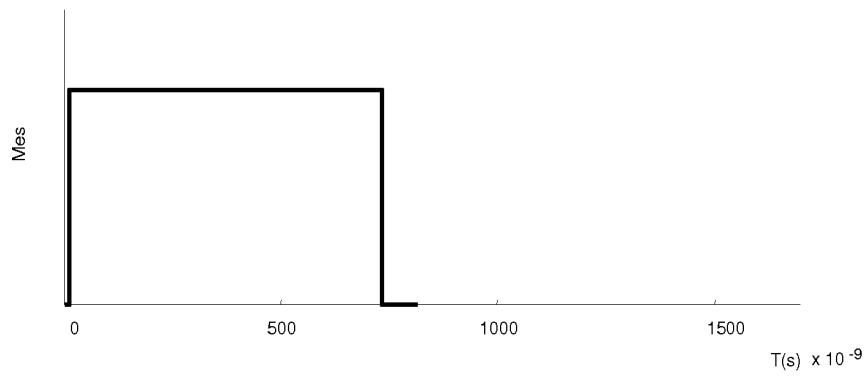


Fig. 6

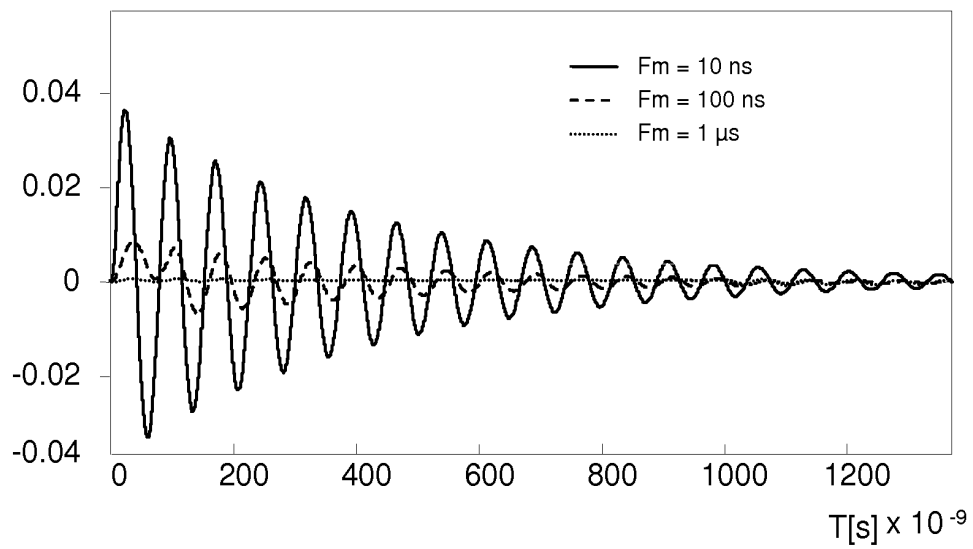


Fig. 7

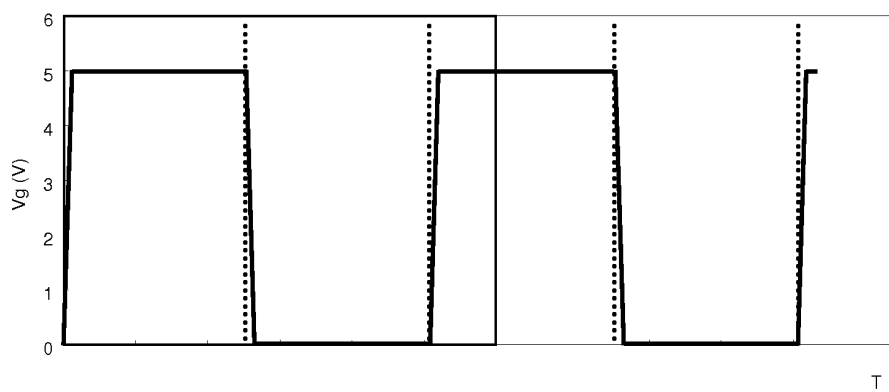


Fig. 8

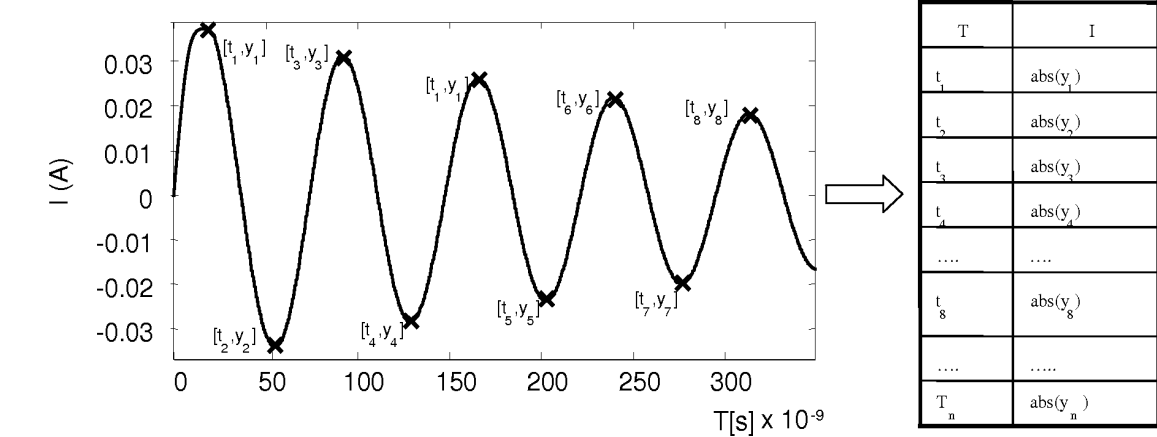
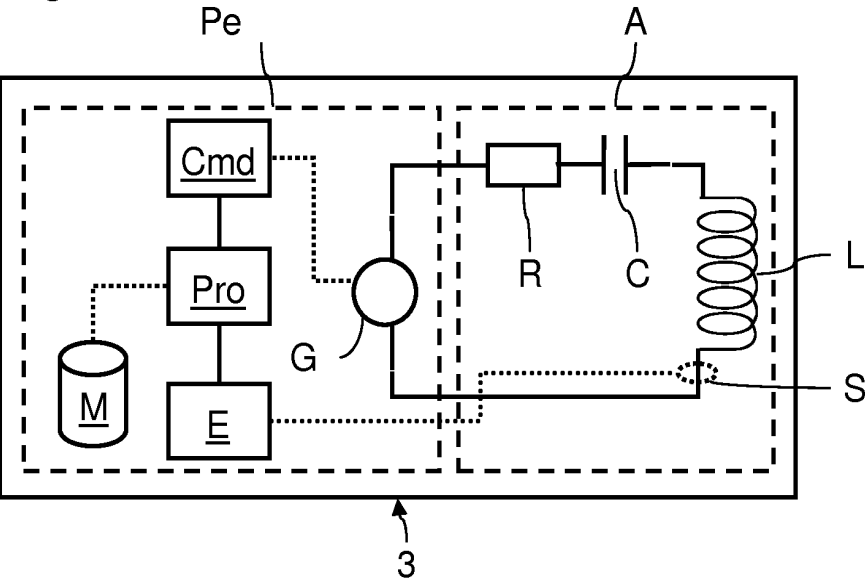
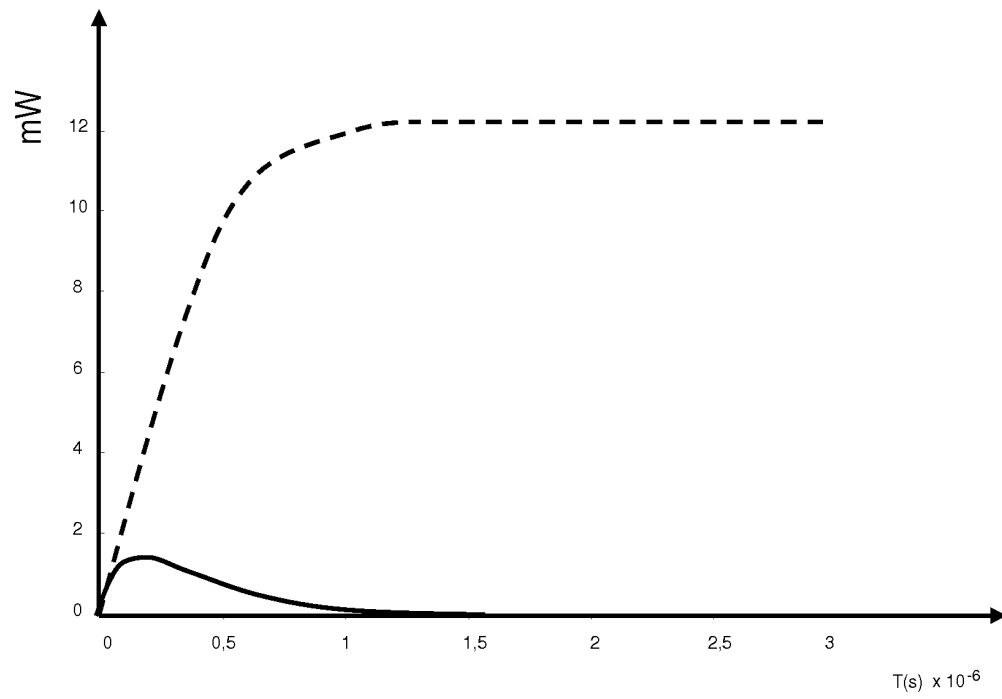


Fig. 9



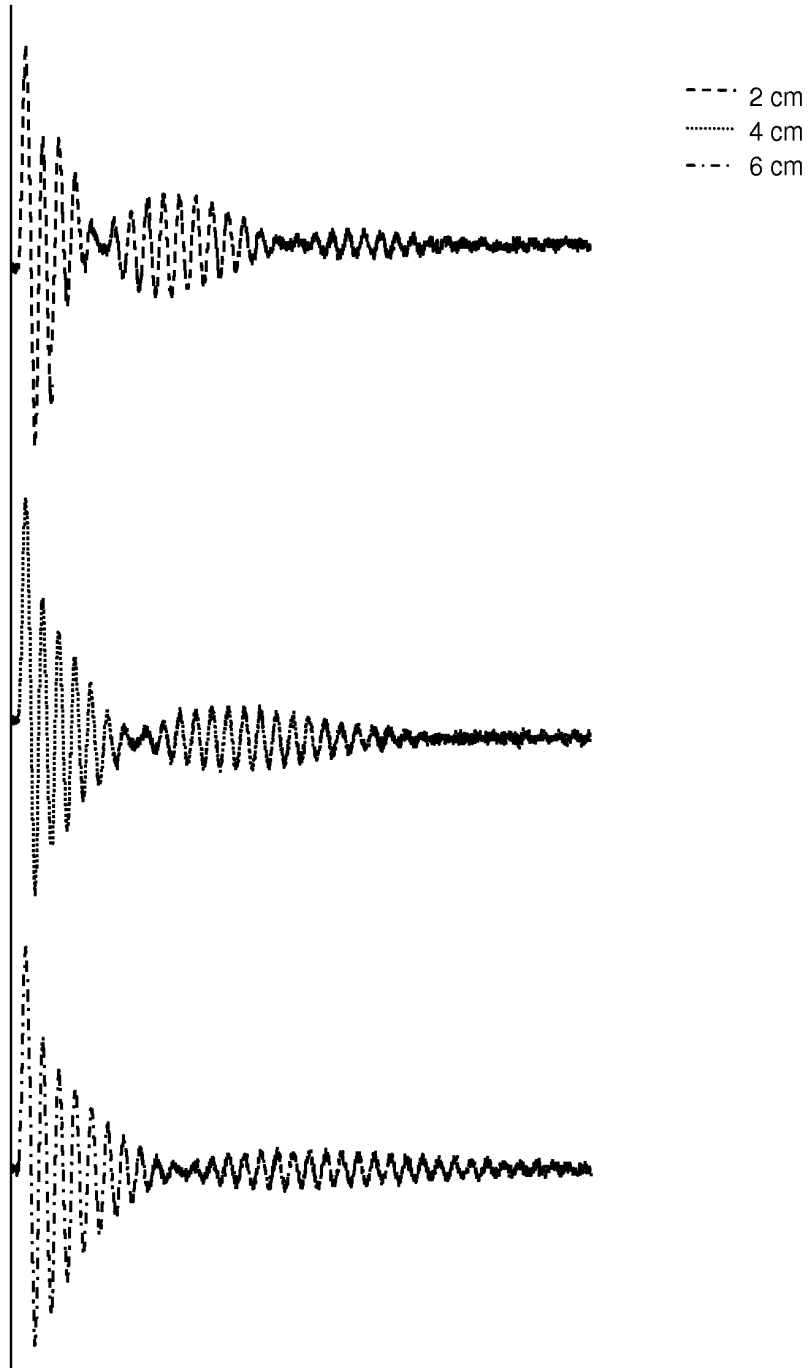
4/5

Fig. 10



5/5

Fig. 11





RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE

établi sur la base des dernières revendications
déposées avant le commencement de la recherche

N° d'enregistrement
national

FA 749817
FR 1153262

DOCUMENTS CONSIDÉRÉS COMME PERTINENTS		Revendication(s) concernée(s)	Classement attribué à l'invention par l'INPI
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes		
X	EP 0 944 014 A2 (HID CORP [US]) 22 septembre 1999 (1999-09-22) * figure 2 * * alinéas [0012], [0014], [0018], [0020], [0025], [0026] * * revendication 1 *	1-15	G06K19/07 G06K7/00
A	WO 2009/154987 A2 (RF SURGICAL SYSTEMS INC [US]; BARNES BRUCE E [US]; BLAIR WILLIAM A [US]) 23 décembre 2009 (2009-12-23) * figures 9,12-15 * * page 25, ligne 16 - page 26, ligne 7 * * page 28, ligne 9 - page 29, ligne 27 *	1-15	
A	EP 2 148 289 A1 (ST MICROELECTRONICS ROUSSET [FR]) 27 janvier 2010 (2010-01-27) * figures 4A-4D * * alinéas [0027], [0028], [0030], [0031], [0036] *	1-15	
			DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHÉS (IPC)
			G06K
Date d'achèvement de la recherche		Examineur	
19 décembre 2011		Bilzer, Elsa	
CATÉGORIE DES DOCUMENTS CITÉS X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : arrière-plan technologique O : divulgation non-écrite P : document intercalaire T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet bénéficiant d'une date antérieure à la date de dépôt et qui n'a été publié qu'à cette date de dépôt ou qu'à une date postérieure. D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons & : membre de la même famille, document correspondant			

**ANNEXE AU RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE
RELATIF A LA DEMANDE DE BREVET FRANÇAIS NO. FR 1153262 FA 749817**

La présente annexe indique les membres de la famille de brevets relatifs aux documents brevets cités dans le rapport de recherche préliminaire visé ci-dessus.

Les dits membres sont contenus au fichier informatique de l'Office européen des brevets à la date du **19-12-2011**

Les renseignements fournis sont donnés à titre indicatif et n'engagent pas la responsabilité de l'Office européen des brevets, ni de l'Administration française

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
EP 0944014	A2	22-09-1999	DE 69929103 T2	31-08-2006
			EP 0944014 A2	22-09-1999
			ES 2252914 T3	16-05-2006
			US 6476708 B1	05-11-2002

WO 2009154987	A2	23-12-2009	US 2009322485 A1	31-12-2009
			WO 2009154987 A2	23-12-2009

EP 2148289	A1	27-01-2010	CN 101635577 A	27-01-2010
			EP 2148289 A1	27-01-2010
			JP 2010033572 A	12-02-2010
			US 2010019885 A1	28-01-2010
