

A1

**DEMANDE  
DE BREVET D'INVENTION**

⑫

**N° 79 30721**

⑤4

Tête de mesure pour magnétomètre, et magnétomètre comprenant une telle tête.

⑤1

Classification internationale (Int. Cl.<sup>3</sup>). G 01 R 33/022; G 01 J 4/00; G 01 V 3/08; G 02 F 1/09.

⑫2

Date de dépôt ..... 14 décembre 1979.

③3 ③2 ③1

Priorité revendiquée :

④1

Date de la mise à la disposition du  
public de la demande ..... B.O.P.I. — « Listes » n° 25 du 19-6-1981.

⑦1

Déposant : Société dite : THOMSON-CSF, société anonyme, résidant en France.

⑦2

Invention de : Gérard Doriath, Roger Gaudry et Georges Hepner.

⑦3

Titulaire : *Idem* ⑦1

⑦4

Mandataire :

La présente invention se rapporte aux têtes de mesure pour magnétomètres qui permettent de mesurer un champ magnétique dans lequel la tête est plongée. Elle concerne également les magnétomètres comprenant 5 une telle tête et qui sont composés d'un boîtier de mesure de taille relativement importante relié par un câble à une tête de faible dimension pouvant mesurer le champ magnétique dans des espaces étroits et permettant de dresser des cartes de gradient magnétique.

10 Dans le brevet français N° 76.18 600 déposé le 18 Juin 1976 par la demanderesse sous le titre : "Appareil destiné à mesurer un champ magnétique", on a décrit un magnétomètre utilisant l'effet Faraday dans les couches minces de certains matériaux tels que 15 les grenats d'yttrium et de fer couramment appelés YIG. Dans ce magnétomètre, on fait propager dans une couche mince d'une épaisseur de quelques microns un faisceau lumineux produit par un laser. Ce faisceau lumineux est propagé de manière guidée selon un mode 20 unique, TM par exemple. Pour sélectionner ce mode, et compte tenu de la faible épaisseur de la couche, il faut faire entrer ce faisceau lumineux dans cette couche à l'aide d'un prisme de couplage. Sous l'effet du champ magnétique où est plongée la couche mince, le 25 mode de propagation se convertit en mode TE avec un pourcentage plus ou moins grand selon la valeur du champ magnétique. Pour extraire le faisceau lumineux de la couche on utilise un prisme en matériau biréfringent qui délivre deux faisceaux lumineux séparés angulairement; 30 l'un correspondant au mode TE, et l'autre au mode TM. L'intensité du faisceau correspondant au mode TE est

une fonction de l'intensité du champ magnétique où est plongée la couche mince. Comme cette fonction n'est pas linéaire, on utilise pour effectuer la mesure une méthode de zéro qui consiste à compenser à l'intérieur de la

5 couche mince le champ magnétique à mesurer par un champ antagoniste réglable produit par un bobinage. Pour détecter cette compensation, on superpose à ce champ continu un champ alternatif qui provoque l'apparition dans le faisceau correspondant au mode TE d'une modulation ne contenant, lorsque la compensation est réalisée, que des harmoniques pairs de la fréquence du

10 champ alternatif dûs au fait que l'effet Faraday dépend de la valeur du champ magnétique et non pas de son sens. Lorsque la compensation n'est pas réalisée, on décèle

15 l'apparition dans le faisceau modulé de composantes impaires, et notamment du fondamental, et on utilise ces composantes pour commander un servomécanisme qui règle le champ de compensation pour obtenir la disparition de ces composantes impaires.

20 Bien que la couche de mesure soit de faible dimension, les organes annexes nécessaires pour l'utiliser sont beaucoup plus grands et d'un réglage délicat. En effet, les prismes d'entrée et de sortie nécessaires pour obtenir un couplage du faisceau avec la couche

25 et pour séparer angulairement les deux faisceaux en sortie sont d'assez grandes dimensions et la pression avec laquelle ils doivent être appuyés sur la couche doit être réglée d'une manière très critique à l'aide d'organes tels que des vis qui augmentent encore les

30 dimensions de l'ensemble. Corrélativement les bobines qui doivent entourer cet ensemble sont de grande taille. De plus, la propagation monomode exige comme source lumineuse un laser de forte puissance et donc de grande taille. Enfin, la séparation angulaire des faisceaux

35 provenant du prisme de sortie n'est pas très importante

et nécessite que le détecteur soit placé suffisamment loin pour n'être excité que par le seul faisceau choisi.

Dans ces conditions, la tête de mesure rassemblant tous ces organes est beaucoup plus grande que ce que  
5 l'on aurait pu espérer compte tenu de la petite taille de la couche sensible.

Pour obtenir une tête de mesure de petite taille, l'invention propose une tête de mesure de magnétomètre, du type comprenant des moyens permettant d'émettre un faisceau de  
10 lumière polarisé linéairement, une couche plane d'un matériau permettant de propager ce faisceau dans son plan et de faire tourner sa direction de polarisation, et des moyens permettant de mesurer cette rotation, principalement caractérisée en ce que l'épaisseur de la couche de maté-  
15 riau magnétique permet une propagation guidée multimode du faisceau et, en coopération avec les moyens d'émission du faisceau et les moyens de mesure de la rotation, l'entrée et la sortie du faisceau par la tranche de la couche.

D'autres particularités et avantages de l'invention  
20 apparaîtront clairement dans la description suivante présentée à titre d'exemple non limitatif et faite en regard des figures annexées suivantes :

- la figure 1, qui représente une vue écorchée d'une tête de mesure selon l'invention ;
- 25 - la figure 2, qui représente un schéma des organes électroniques raccordés à cette tête de mesure.

La tête de magnétomètre représentée en figure 1 comprend une plaquette en céramique 101 qui sert de support aux organes actifs de la tête. Sur cette plaquette,  
30 en son milieu, on a collé une plaquette plus petite 102 taillée dans un grenat de gadolinium et de gallium dit GGG dont les dimensions longueur par largeur et par épaisseur sont d'environ 10 X 3 X 0,7 mm. Sur la surface de GGG on a fait pousser par épitaxie une couche relativement  
35 épaisse de YIG répondant sensiblement à la composition

Y 2,45 Gd 0,55 Fe 4,1 O 12. L'épaisseur obtenue peut être comprise entre 30 et 110 microns et une valeur typique est de 50 microns.

Une telle épaisseur de YIG permet de faire propa-  
ger la lumière de manière guidée mais multimode, et  
dans ces conditions l'effet Faraday dû au champ magné-  
tique se manifeste uniquement par une rotation du plan  
de polarisation de la lumière et non plus par une con-  
version du mode TM en mode TE. Ceci permet de coupler  
le faisceau lumineux par les faces terminales de la  
couche de YIG.

Néanmoins pour obtenir ce couplage il faut que  
ces surfaces d'entrée et de sortie soient les plus par-  
faites possibles. Il n'est généralement pas possible  
de trouver un axe de clivage en raison de l'inhomogé-  
néité du matériau. On est alors amené à procéder à  
un polissage de ces faces. Pour cela, comme l'échantil-  
lon est très fin, on le noie dans un support en le  
fixant à ce support avec par exemple une couche de cire.  
On peut ainsi polir l'ensemble du support et de la  
face de sortie sans provoquer de fractures. Toutefois,  
on observe au niveau de l'interface entre la surface  
supérieure du YIG et la cire qui le maintient dans  
le support une zone perturbée dont l'épaisseur ne dé-  
passe pas 10 microns et dont on a pu vérifier qu'elle  
est sans influence sur le couplage avec la source de  
lumière et le détecteur pour les épaisseurs citées ci-dessus.

Le protocole de polissage est par exemple le  
suivant :

- tout d'abord, un douci à l'émeri avec succes-  
sivement un grain de 22,5 ; 12,5 ; 9,5 microns ;
- ensuite, un polissage sur un tissu du genre  
polytex imprégné d'un mélange d'oxalate ferreux et  
d'alumine ;

-Un polissage physico-chimique terminal avec un produit du type syton E.

La source lumineuse est formée d'une diode laser 103 fixée sur la plaquette 101 de telle manière que sa jonction par la tranche de laquelle sort le faisceau lumineux de lumière cohérente soit située sensiblement au centre de la couche de YIG. La surface émissive d'une telle diode ayant sensiblement une épaisseur de 0,2 micron et une largeur de 15 microns, ce positionnement est relativement aisé en jouant par exemple sur la couche de colle qui maintient la diode laser sur la plaquette 101 ou au besoin en rajoutant une cale entre la diode et la plaquette. Cette diode est alimentée avec une tension électrique VE convenable par l'intermédiaire de deux connexions d'entrée.

Entre la diode laser et le substrat portant la couche de YIG, on a placé un polariseur 105 qui permet de polariser linéairement la lumière émise par la diode laser dans la couche de YIG. Ce polariseur est par exemple découpé dans un film polarisant d'un type couramment utilisé en optique. Son épaisseur est telle qu'il ne perturbe pas le couplage entre la diode émettrice et la couche YIG pourvu qu'on prenne bien soin de pincer modérément le polariseur entre la diode et la plaquette 102. Une rainure 106 pratiquée dans la plaquette 101 permet de faciliter le montage du polariseur en immobilisant celui-ci, par exemple par une goutte de colle, avant de positionner la plaquette 102 et la diode 103.

A l'autre extrémité de la plaquette 102, on a placé un analyseur 107 semblable au polariseur 105 mais croisé par rapport à lui et immobilisé pour le montage dans une autre fente 108.

Cet analyseur est légèrement pincé entre la plaquette 102 et une photodiode détectrice 109. Cette photodiode est par exemple du type au germanium soumise à une

polarisation inverse d'une dizaine de volts et sa surface active est réalisée sous la forme sensiblement d'un rectangle pour capter le maximum de lumière en sortie de la couche YIG. Elle émet dans ces conditions un signal VS.

La plaquette 101 et l'ensemble des éléments actifs qu'elle supporte sont placés à l'intérieur d'un solénoïde 110 qui permet d'appliquer le champ magnétique de compensation et le champ alternatif de mesure.

Pour que l'effet de rotation Faraday se manifeste dans la couche YIG il est nécessaire que l'aimantation initiale de cette couche soit transverse par rapport à la direction de la lumière dans celle-ci. Pour cela il est nécessaire d'utiliser des moyens qui induisent ce champ transverse avec une valeur d'environ 1 Oersted. Ces moyens sont par exemple des aimants permanents représentés sur la figure sous la forme des blocs 111 et 112. On peut également utiliser si on veut optimiser la valeur de ce champ selon la sensibilité à obtenir des bobines de Helmholtz placées à la place de ces aimants 111 et 112.

La figure montre clairement que les dimensions hors tout de la tête de mesure obtenue sont de l'ordre de la plus grande dimension de la plaquette 101, c'est-à-dire d'environ 1 cm.

La tête de mesure représentée sur la figure 1 est reliée par un câble multiconducteurs au boîtier de mesure dont le schéma simplifié est représenté sur la figure 2.

Ce boîtier comprend tout d'abord une source d'alimentation stabilisée 201 qui fournit le courant nécessaire à l'alimentation de la diode laser 103. Pour une diode laser émettant dans l'infrarouge sous une longueur d'onde de 1,3 micron, une puissance lumineuse de 4 milliwatts est obtenue avec une intensité de 200 milliampères.

Une telle puissance lumineuse à cette longueur d'onde permet parfaitement de faire fonctionner le dispositif avec la sensibilité désirée.

Un oscillateur 202 fournit un signal à fréquence relativement élevée, 100 kHz par exemple. Ce signal est additionné à un signal continu ou faiblement variable dans un amplificateur 203 qui délivre une tension VB appliquée au solénoïde 110.

Un générateur de tension de polarisation 204 permet de délivrer la tension de polarisation de la diode 109 qui, en détectant le faisceau lumineux, délivre le signal VS. Ce signal VS est amplifié dans un amplificateur sélectif 205 centré sur la fréquence du signal fourni par l'oscillateur 202.

Le signal en sortie de cet amplificateur 205 est comparé avec le signal en sortie de l'oscillateur 202 dans un détecteur synchrone qui mesure à la fois l'amplitude du signal à la fréquence fondamentale et son changement de phase lors du passage par zéro de cette amplitude. Ce détecteur délivre un signal d'erreur.

Ce signal d'erreur est appliqué à un servomécanisme 207 qui comprend par exemple un générateur de tension et un filtre correcteur qui permettent de générer une tension de contre-réaction qui, appliquée par l'intermédiaire de l'amplificateur 203 au solénoïde 110, tend à annuler le signal d'erreur en sortie du comparateur 210 en compensant le champ magnétique à mesurer dans l'intérieur de la couche YIG 103.

Pour obtenir la valeur du champ magnétique à mesurer, on mesure la valeur du champ magnétique de compensation par l'intermédiaire de la valeur du signal qui le génère et qui est appliqué par le servomécanisme 207 à l'amplificateur 203. Pour cela un appareil de mesure 208 est inséré entre le servomécanisme 207 et l'amplificateur 203.

Dans ces conditions, et pour les valeurs numériques



citées plus haut, la tête de mesure, dont le volume est de l'ordre du centimètre cube, a une sensibilité d'environ  $10^{-7}$  Oersted pour un champ magnétique pouvant évoluer dans une gamme de fréquences allant du continu à

5 1000 Hertz.

REVENDEICATIONS

1. Tête de mesure pour magnétomètre, du type comprenant des moyens permettant d'émettre un faisceau de lumière polarisé linéairement, une couche plane d'un matériau magnétique permettant de propager ce faisceau  
5 dans son plan et de faire tourner sa direction de polarisation, et des moyens permettant de mesurer cette rotation, caractérisée en ce que l'épaisseur de la couche de matériau magnétique permet une propagation guidée multimode du faisceau et, en coopération avec  
10 les moyens d'émission du faisceau et les moyens de mesure de la rotation, l'entrée et la sortie du faisceau par la tranche de la couche.
2. Tête selon la revendication 1, caractérisée en ce que la couche de matériau magnétique est supportée  
15 par un substrat, que les moyens d'émission du faisceau de lumière polarisée comprennent une diode émettrice de lumière et un polariseur, et que les moyens de mesure comprennent un analyseur croisé par rapport au polarisateur et un photodétecteur.
- 20 3. Tête selon la revendication 2, caractérisée en ce qu'elle comprend en outre une plaquette permettant de supporter le substrat, la diode émettrice, le polariseur, l'analyseur, et le photodétecteur, de manière à faire coïncider les zones actives de la diode émet-  
25 trice et du photodétecteur avec la tranche de la couche de matériau magnétique, et à pincer le polariseur entre la diode émettrice et le substrat et l'analyseur entre le photodétecteur et le substrat.
- 30 4. Tête selon la revendication 3, caractérisée en ce que la diode émettrice est une diode laser, et que le polariseur et l'analyseur sont des films polarisants.
5. Tête selon l'une quelconque des revendications 1 à 4, caractérisée en ce que les moyens de mesure de la rotation comprennent en outre un bobinage permettant

d'induire dans la couche de matériau magnétique un champ magnétique parallèle au plan de cette couche.

6. Tête selon l'une quelconque des revendications 1 à 5, caractérisée en ce qu'elle comprend en outre des moyens permettant d'induire dans la couche de matériau magnétique un champ magnétique parallèle au plan de cette couche et perpendiculaire à la direction de propagation du faisceau de lumière.

7. Tête selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, caractérisée en ce que le matériau magnétique est un grenat d'yttrium et de fer épitaxié sur un grenat de gadolinium et de gallium avec une épaisseur comprise entre 30 microns et 110 microns.

8. Tête selon l'une quelconque des revendications 1 à 7, caractérisée en ce que la longueur d'onde de la lumière polarisée est sensiblement de 1,3 micron.

9. Magnétomètre destiné à mesurer un champ magnétique, du type comprenant des moyens permettant de générer un champ magnétique antagoniste du champ à mesurer, des moyens permettant de générer un champ magnétique alternatif superposé au champ antagoniste, des moyens permettant de mesurer la rotation du plan de polarisation d'un faisceau lumineux sous l'influence de ces trois champs, et des moyens permettant de régler le champ antagoniste à la même valeur que le champ à mesurer en décelant la disparition des harmoniques impaires de la fréquence du champ alternatif dans les variations de la rotation de la polarisation du faisceau lumineux, caractérisé en ce qu'il comprend une tête de mesure selon l'une quelconque des revendications 1 à 8.



2/2

FIG. 2

