

①⑨ RÉPUBLIQUE FRANÇAISE  
INSTITUT NATIONAL  
DE LA PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE  
PARIS

①① N° de publication :  
(à n'utiliser que pour les  
commandes de reproduction)

**2 728 975**

②① N° d'enregistrement national :

**94 15792**

⑤① Int Cl<sup>®</sup> : G 02 B 5/28, H 04 B 10/12

**CETTE PAGE ANNULE ET REMPLACE LA PRECEDENTE**

⑫

**DEMANDE DE BREVET D'INVENTION**

**A1**

②② Date de dépôt : 28.12.94.

③⑦ Priorité :

⑦① Demandeur(s) : ALCATEL SUBMARCOM SOCIETE  
ANONYME — FR.

⑦② Inventeur(s) : Riant ISABELLE et SANSONETTI  
PIERRE.

④③ Date de la mise à disposition du public de la  
demande : 05.07.96 Bulletin 96/27.

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

⑥⑦ Références à d'autres documents nationaux  
apparentés :

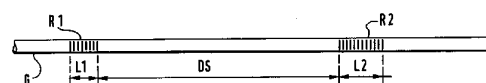
⑦③ Titulaire(s) :

⑦④ Mandataire : SOSPI.

⑤④ **FILTRE POUR LUMIERE GUIDEE ET LIAISON OPTIQUE INCLUANT CE FILTRE.**

⑤⑦ Un filtre comportent deux réseaux de Bragg (R1, R2)  
se succédant sur un même guide de lumière (G) en lais-  
sant entre eux un intervalle (D). Ces deux réseaux présen-  
tent une différence mutuelle telle qu'une différence de lon-  
gueur.

L'invention s'applique notamment aux systèmes de télé-  
communication à fibres optiques.



**FR 2 728 975 - A1**



Filtre pour lumière guidée et liaison optique incluant ce filtre.

La présente invention concerne le filtrage optique. Elle trouve plus particulièrement application dans les  
5 systèmes de télécommunication à fibres optiques avec multiplexage spectral et plus particulièrement encore dans les liaisons optiques à solitons.

Les liaisons à fibres optiques comportent typiquement des amplificateurs pour compenser les pertes en ligne. Pour  
10 limiter le bruit introduit par ces amplificateurs dans des liaisons à multiplexage spectral il est connu d'insérer des filtres Perot Fabry dont le coefficient de transmission présente un maximum pour chacun des canaux spectraux multiplexés. Plus particulièrement, dans les liaisons à  
15 solitons avec multiplexage spectral, de tels filtres permettent en même temps d'éviter des dérives des longueurs d'onde des solitons.

Dans ces liaisons à multiplexage spectral des différences de niveaux gênantes apparaissent entre les  
20 divers canaux. Elles sont typiquement le résultat de différences entre les gains fournis à ces canaux par les amplificateurs.

La présente invention a notamment pour but de supprimer ou du moins de limiter de telles différences de  
25 niveau.

Dans ce but elle a notamment pour objet un filtre pour lumière guidée, ce filtre comportant deux réseaux de Bragg se succédant sur un même guide de lumière laissant entre eux un intervalle pour constituer ensemble un filtre Fabry-Pérot  
30 dont le coefficient de transmission présente une succession de maximums locaux en fonction de la longueur d'onde, ce filtre étant caractérisé par le fait que ces deux réseaux présentent une différence mutuelle introduisant des différences entre les valeurs desdits maximums locaux de  
35 coefficient de transmission.

A l'aide des figures schématiques ci-jointes on va décrire ci-après, à titre d'exemple non limitatif comment cette invention peut être mise en oeuvre.

La figure 1 représente un filtre analogue à un filtre  
5 connu.

La figure 2 représente un filtre selon cette invention.

Les figures 3 et 4 représentent respectivement le diagramme de variation du coefficient de transmission de ces  
10 deux filtres en fonction de la longueur d'onde portée en abscisse.

La figure 5 représente une liaison utilisant le filtre selon l'invention.

Conformément à la figure 2 un filtre selon cette  
15 invention comporte deux réseaux de Bragg R1, R2 se succédant sur un même guide de lumière G pour réfléchir chacun partiellement une lumière guidée à filtrer. Ces deux réseaux laissent entre eux un intervalle D pour constituer ensemble un filtre Fabry-Pérot dont le coefficient de transmission  
20 présente une succession de maximums locaux M1...M10 en fonction de la longueur d'onde. Ces deux réseaux présentent une différence mutuelle introduisant des différences entre les valeurs desdits maximums locaux de coefficient de transmission. Ces différences peuvent être notamment  
25 utilisées pour compenser des différences parasites de niveau apparaissant entre des ondes dont les longueurs d'onde coïncident respectivement avec ces maximums locaux. Cette différence entre les deux réseaux de Bragg comporte avantageusement une différence entre leurs longueurs  
30 respectives L1 et L2.

A titre d'exemple chacun de ces deux réseaux est un réseau à pas fixe et les longueurs d'onde d'accord et les contrastes d'indices de réfraction des deux réseaux sont identiques. Une différence de contraste pourrait cependant  
35 être utilisée, mais sa réalisation serait plus complexe.

Le guide de lumière G est typiquement une fibre optique.

A titre d'exemple le filtre de la figure 1 est analogue à celui qui est décrit dans l'article "Fiber Fabry-  
5 Perot interferometer using side exposed fiber Bragg gratings" W.W. Morey, T.J. Bailey, W.H. Glenn, G. Meltz, OFC'92 WA2, page 96. Il comporte sur un guide G' deux réseaux identiques R'1 et R'2 de longueur 0,25 mm séparés par une distance de 2,06 mm et accordés sur une longueur  
10 d'onde de 1 558 nm environ. Les réseaux R1 et R2 du filtre F de la figure 2 ont des longueurs respectives de 0,25 mm et de 0,35 mm et sont séparés par une distance de 2,01 mm, la longueur d'onde d'accord étant la même que ci-dessus.

Les diagrammes des figures 3 et 4 ont été établis par  
15 le calcul dans le cas où un accord de phase a été réalisé entre les deux réseaux de Bragg, ce qui peut notamment être obtenu en réalisant ces deux réseaux au cours d'une même opération d'inscription. Une telle opération peut être effectuée par les méthodes connues.

20 Selon la présente invention on réalise de préférence un tel accord de phase.

La présente invention a également pour objet une liaison à fibres optiques, notamment une liaison à solitons, utilisant le filtre précédemment décrit. Cette liaison à  
25 fibres optiques comporte les éléments suivants :

- Un émetteur E pour émettre des signaux optiques porteurs d'information et occupant des canaux se succédant régulièrement dans une bande spectrale constituant une bande de transmission. Ces signaux présentent typiquement dans  
30 chaque canal la forme de solitons.

- Des fibres de ligne G1...Gn se succédant en série pour constituer une ligne transmettant ces signaux.

- Au moins un amplificateur A inséré en série dans la ligne. Il s'agit typiquement d'une succession  
35 d'amplificateurs à fibres optiques dopées à l'erbium. Ils sont utilisés pour compenser les pertes en lignes. Chaque

amplificateur présente un gain dans chacun de ces canaux. Le diagramme représentatif de ce gain en fonction de la longueur d'onde centrale de ce canal présente typiquement une courbure constituant une courbure de ce gain.

5           - Au moins un filtre F inséré dans la ligne. Il s'agit typiquement d'une succession de filtres respectivement associés aux amplificateurs. Chaque filtre comporte deux réseaux de Bragg R1, R2 se succédant sur un guide de lumière G typiquement constitué par une fibre incluse en série dans  
10 la liaison. Ces deux réseaux se succèdent en laissant entre eux un intervalle D pour constituer ensemble un filtre du type Fabry-Perot dont le coefficient de transmission présente, en fonction de la longueur d'onde, une succession régulière de maximums locaux M1...M10 visibles sur la figure  
15 4. Ces maximums coïncident avec les longueurs d'onde centrales des canaux. De préférence ces longueurs d'onde centrales se répartissent sur ces maximums locaux d'une manière symétrique par rapport à un minimum central C du coefficient de transmission.

20           - Enfin un récepteur H pour recevoir les signaux optiques en sortie de la ligne et pour restituer l'information qui était portée par les signaux.

La liaison ainsi constituée présente pour chaque canal un gain composite croissant avec le gain de chaque  
25 amplificateur pour ce canal. Ce gain composite croît aussi avec un maximum local de coefficient de transmission de chaque filtre, ce maximum étant celui qui coïncide avec la longueur d'onde centrale de ce canal. Dans le cas simple où la ligne comporterait un seul amplificateur et un seul  
30 filtre et où tous ses autres organes auraient des gains ou des pertes indépendants de la longueur d'onde, le gain composite serait pour chaque canal proportionnel au produit du gain de l'amplificateur par le maximum local du coefficient de coefficient de transmission du filtre.  
35 Cependant compte tenu des pertes en ligne le gain composite

sur un pas d'amplification est typiquement nul lorsqu'il est exprimé en décibels.

Conformément à cette invention les deux réseaux R1 et R2 du filtre F, c'est-à-dire d'au moins un filtre et de 5 préférence de tous les filtres de la succession précédemment mentionnée présentent une différence mutuelle introduisant entre les valeurs des maximums locaux du coefficient de transmission de ce filtre des différences utiles propres à compenser au moins partiellement des différences parasites 10 apparues par ailleurs entre les gains composites de la liaison pour les divers canaux.

Le but recherché est bien entendu d'obtenir l'égalité entre les gains composites des divers canaux.

Typiquement chaque filtre est utilisé pour compenser 15 la courbure du gain d'un amplificateur associé dans une ligne comportant de nombreux amplificateurs. La compensation est alors répartie sur la longueur de la ligne. Ceci est particulièrement souhaitable dans une liaison à solitons car l'énergie d'un soliton ne doit subir que des variations 20 limitées.

Pour cela, comme précédemment indiqué, la différence entre les deux réseaux du filtre est de préférence seulement une différence entre leurs longueurs.

25

30

**REVENDICATIONS**

1) Filtre pour lumière guidée, ce filtre comportant deux réseaux de Bragg (R1, R2) se succédant sur un même guide de lumière (G), ces deux réseaux laissant entre eux un intervalle (D), ce filtre étant caractérisé par le fait que ces deux réseaux présentent une différence mutuelle.

2) Filtre selon la revendication 1 caractérisé par le fait que ladite différence entre les deux réseaux de Bragg (R1, R2) comporte une différence entre leurs longueurs respectives (L1 et L2).

3) Filtre selon la revendication 1 caractérisé par le fait que les deux réseaux de Bragg (R1, R2) présentent une même longueur d'onde d'accord.

4) Filtre selon la revendication 3 caractérisé par le fait que les deux réseaux de Bragg (R1, R2) présentent une concordance mutuelle de phase.

5) Liaison à fibres optiques comportant :

- un émetteur (E) pour émettre des signaux optiques porteurs d'information et occupant des canaux se succédant régulièrement dans une bande spectrale constituant une bande de transmission,

- des fibres de ligne (G1...Gn) se succédant en série pour constituer une ligne transmettant ces signaux,

- au moins un amplificateur (A) inséré en série dans la ligne, chaque amplificateur présentant un gain dans chacun de ces canaux,

- au moins un filtre (F) inséré dans la ligne, chaque filtre comportant deux réseaux de Bragg (R1, R2) se succédant sur un guide de lumière (G) en laissant entre eux un intervalle (D) pour constituer ensemble un filtre du type Fabry-Perot dont le coefficient de transmission présente, en fonction de la longueur d'onde, une succession régulière de maximums locaux coïncidant avec les longueurs d'onde centrales des canaux,

- et un récepteur (H) pour recevoir les signaux optiques en sortie de la ligne et pour restituer l'information qui était portée par les signaux,

la liaison ainsi constituée présentant pour chaque  
5 canal un gain composite croissant avec le gain de chaque amplificateur pour ce canal, ce gain composite croissant aussi avec un maximum local de coefficient de transmission de chaque filtre, ce maximum étant celui qui coïncide avec la longueur d'onde centrale de ce canal,

10 cette liaison étant caractérisée par le fait que les deux réseaux (R1 et R2) dudit filtre (F) présentent une différence mutuelle introduisant entre les valeurs des maximums locaux du coefficient de transmission de ce filtre des différences utiles propres à compenser au moins  
15 partiellement des différences parasites apparues par ailleurs entre les gains composites de la liaison pour les divers canaux.



1/2

FIG.1

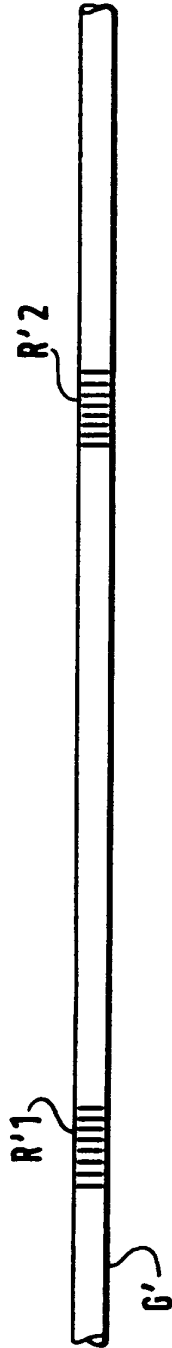


FIG.2

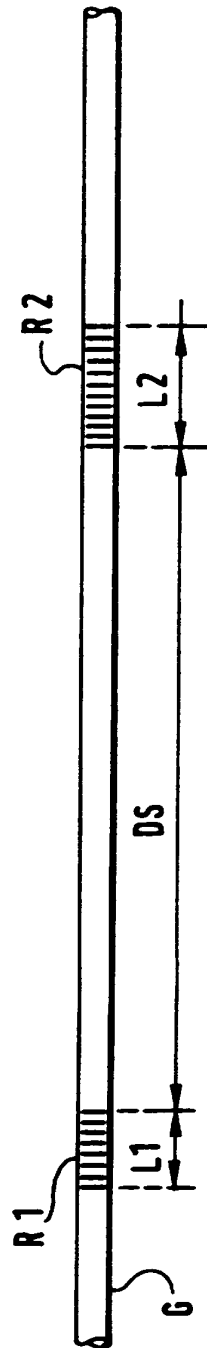
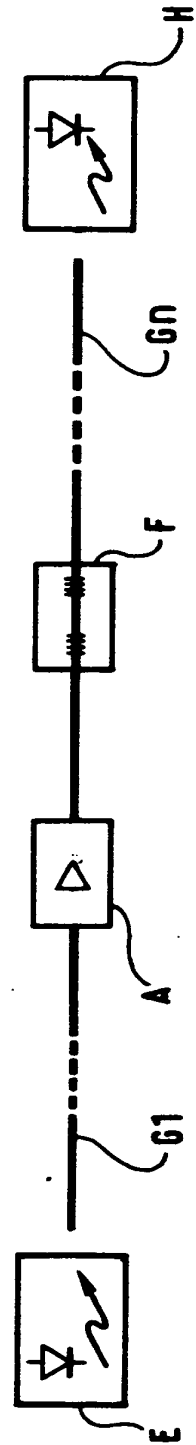


FIG.5



2/2

FIG.3

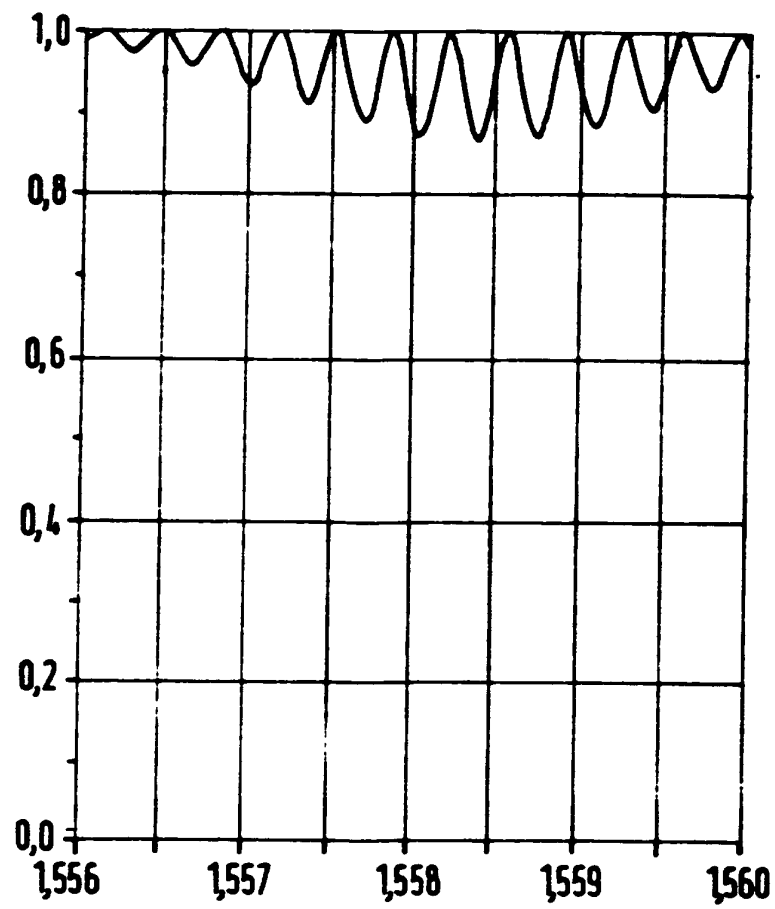
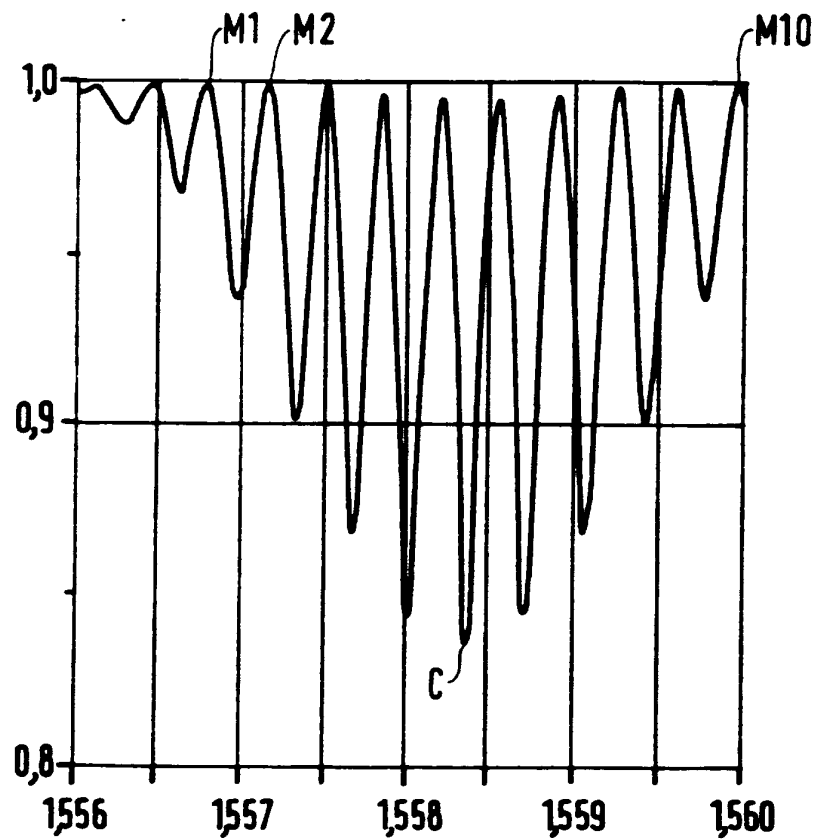


FIG.4



DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		Revendications concernées de la demande examinée
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	
X	EP-A-0 629 885 (AT&T) * colonne 3, ligne 5 - ligne 58 * * colonne 4 - colonne 7 * * colonne 8, ligne 1 - ligne 57 * * figure 1 *	1
Y	* idem * ---	5
Y	EP-A-0 463 771 (AT&T) * le document en entier * ---	5
A	EP-A-0 435 217 (UNITED TECHNOLOGIES) * colonne 3, ligne 3 - ligne 37 * * colonne 5, ligne 57 - ligne 58 * * colonne 6, ligne 1 - ligne 16 * * figures 1,6 * ---	1,3
A	OPTICS LETTERS., vol.18, no.23, 1 Décembre 1993, NEW YORK US pages 2023 - 2025 S.V.CHERNIKOV ET.AL. 'Coupled-cavity erbium fiber lasers incorporating fiber grating reflectors' * le document en entier * ---	1
A	ELECTRONICS LETTERS., vol.29, no.11, 27 Mai 1993, ENAGE GB pages 1025 - 1026 R.KASHYAP ET.AL. 'Wavelength flattened saturated erbium amplifier using multiple side-tap bragg gratings' * le document en entier * --- -/--	1,5
		DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int.CL.6)
		G02B H01S H04B

Date d'achèvement de la recherche		Examineur
4 Septembre 1995		Mathyssek, K
<p><b>CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES</b></p> <p>X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : pertinent à l'encontre d'un moins une revendication ou arrière-plan technologique général O : divulgation non-écrite P : document intercalaire</p> <p>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 ----- Δ : membre de la même famille, document correspondant</p>		

INSTITUT NATIONAL  
de la  
PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE

**RAPPORT DE RECHERCHE  
PRELIMINAIRE**  
établi sur la base des dernières revendications  
déposées avant le commencement de la recherche

FA 513088  
FR 9415792

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		Revendications concernées de la demande examinée
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	
A	ELECTRONICS LETTERS., vol.29, no.12, 10 Juin 1993, ENAGE GB pages 1112 - 1114 E.DELEVAQUE ET.AL. 'Gain control in erbium-doped fibre amplifiers by lasing at 1480 nm with photoinduced bragg gratings written on fibre ends' * le document en entier *	1,5
A	WO-A-93 24977 (BRITISH TELECOMMUNICATIONS) * page 1 - page 2 * * page 3, ligne 1 - ligne 4 * * page 18, ligne 10 - ligne 27 * * page 19 - page 20 * * page 24, ligne 23 - ligne 27 * * page 25 * * figures 1-5,15 * -----	1,5
		DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int.CL.6)
Date d'achèvement de la recherche		Examineur
4 Septembre 1995		Mathyssek, K
<p><b>CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES</b></p> <p>X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : pertinent à l'encontre d'au moins une revendication ou arrière-plan technologique général O : divulgation non-écrite P : document intercalaire</p> <p>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 A : membre de la même famille, document correspondant</p>		

2

EPO FORM 1503 01.92 (P04C13)