(19) RÉPUBLIQUE FRANÇAISE

INSTITUT NATIONAL
DE LA PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE

**PARIS** 

(11) N° de publication :

*2 650 266* 

(à n'utiliser que pour les

(21) N° d'enregistrement national :

90 09439

(51) Int Cl<sup>5</sup>: C 03 C 3/068, 3/083.

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

**A1** 

(22) Date de dépôt : 24 juillet 1990.

(30) Priorité: US, 27 juillet 1989, nº 385.447.

71 Demandeur(s): Société dite : CORNING INCORPORA-TED. — US.

(43) Date de la mise à disposition du public de la demande : BOPI « Brevets » n° 5 du 1° février 1991.

60 Références à d'autres documents nationaux apparentés :

(72) Inventeur(s): Bruce Gardiner Aitken.

(73) Titulaire(s):

(74) Mandataire(s): Cabinet de Boisse.

(54) Verres d'oxynitrures contenant des terres rares.

(57) L'invention concerne des verres d'oxynitrures contenant des terres rares.

Les verres sont constitués essentiellement, en pourcentages en poids des oxydes, d'environ 35 à 72 % de  $\rm Ln_2O_3$ , où  $\rm Ln_2O_3$  consiste en au moins un oxyde de métal des terres rares choisi dans la série des lanthanides. 5 à 37 % de  $\rm Al_2O_3$ , 20 à 56 % de  $\rm SiO_2$  et 4 à 7.5 % de N. Une proportion pouvant aller jusqu'à la moitié de  $\rm Ln_2O_3$ , sur une base atomique, peut être remplacée par SrO et/ou BaO. On peut former un verre transparent qui contient environ 40 à 60 %, sur une base molaire, de  $\rm Ln_2O_3$  + SrO et/ou BaO et dans lequel le rapport atomique Sr et/ou Ba :Sr et/ou Ba + Ln est supérieur à 0.4.

Des verres et vitrocérames d'oxynitrures, c'est-àdire des verres et vitrocérames dans lesquels l'azote
remplace une partie de l'oxygène de la composition de
base, sont connus dans la technologie. Il a été remarqué
que la nitruration des verres et des vitrocérames
augmente la densité, la viscosité, la dureté et la
constante diélectrique des matériaux de base.

Le brevet des E.U.A. N° 4 097 295 (Chyung et coll.) fait connaître une vaste classe de verres d'oxynitrures à 10 base de SiO<sub>2</sub> qui, du fait qu'ils sont thermiquement cristallisables, constituent des matériaux précurseurs pour la production d'articles vitrocéramiques. Ainsi, SiO, et l'azote, ce dernier étant supposé présent sous forme de l'ion nitrure N3-, constituent au moins 50 % en poids des 15 compositions et sont présents en des proportions d'environ 40 à 85 % de SiO, et 2,5 à 17 % de N. Le reste des compositions consiste en des formateurs et/ou modificateurs de réseau (définis comme M.O.) qui permettent de former des articles de verre en opérant par 20 des techniques classiques de fabrication du verre. Le breveté a explicitement mentionné la possibilité d'utilisation des oxydes de métaux alcalins, des oxydes des éléments du Groupe IIA et du Groupe IIB du Tableau Périodique, de B<sub>2</sub>O<sub>3</sub> et de Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>. Au moins 15 % 25 d'ingrédients M.O. sont présents, M.O. étant constitué de 10 à 40 % de Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> et 5 à 25 % d'au moins un oxyde choisi parmi les oxydes de métaux alcalins, les oxydes des éléments du Groupe IIA et du Groupe IIB du Tableau Périodique, et B, O, .

11 est bien connu dans la technologie du verre que les verres de silicates contenant un oxyde de métal des terres rares appartenant à la série des lanthanides présentent de hautes valeurs de dureté et de module d'élasticité. Bien que le brevet N° 4 097 295 ne fasse nulle mention de ces verres, certains chercheurs ont étudié plus récemment la possibilité de nitrurer de tels verres pour obtenir des matériaux offrant des valeurs

extrêmement élevées de dureté et de résistance mécanique. Ainsi, Makishima, Mitomo, Tanaka et Tsutsumi ont publié les deux articles suivants qui exposent leur préparation d'un verre de silicate au lanthane contenant environ 18 5 atomes pour cent d'azote, ce qui correspond à une composition de verre globale approximative de  $2La_2O_3.SiO_2.Si_3N_4$ : "Preparation of La-Si-O-N Oxynitride Glass of High Nitrogen Content", Yogyo Kyokaishi, 88 [11] 701-702 (1980), et "Microhardness and Transparency of an 10 La-Si-O-N Oxynitride Glass", Communications of the American Ceramic Society, C-55-56 mars 1983. Ce verre présentait en effet des valeurs extrêmes de dureté, à savoir une dureté Vickers de 12,0 GPa. Néanmoins, le verre nécessitait de très hautes températures de fusion, c'est-15 à-dire au voisinage de 1700°C, et il était fondu par charges de deux grammes seulement. De telles températures de fusion, associées à l'instabilité inhérente du verre, rendent difficile le développement à grande échelle qui est nécessaire pour produire des volumes de verre-20 industriellement utiles en faisant usage de techniques et d'un matériel relativement familiers dans la technologie de fabrication du verre.

Par conséquent, le principal objectif de la présente invention était de découvrir des compositions de verre nitruré ayant une bonne stabilité et contenant au moins un oxyde de métal des terres rares, qui possèdent une grande dureté et qui puissent être fondues et façonnées à une température et avec un matériel convenant pour produire de grands volumes de corps vitreux avec une relative 30 facilité.

La Demanderesse a découvert que l'objectif cidessus, ainsi que d'autres qui seront décrits ci-après,
peuvent être atteints avec des verres nitrurés dont les
compositions s'inscrivent dans des domaines rigoureusement
délimités dans le cadre du système oxyde de métal des
terres rares-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-SiO<sub>2</sub>. Telle qu'on l'emploie ici, la
formule Ln<sub>2</sub>O<sub>3</sub> désigne un oxyde de métal des terres rares

choisi dans la série des lanthanides, à savoir La203,  $Ce_2O_3$ ,  $Pr_2O_3$ ,  $Nd_2O_3$ ,  $Sm_2O_3$ ,  $Eu_2O_3$ ,  $Gd_2O_3$ ,  $Tb_2O_3$ ,  $Dy_2O_3$ ,  $Ho_2O_3$ ,  $Er_2O_3$ ,  $Tm_2O_3$ ,  $Yb_2O_3$  et  $Lu_2O_3$ . Plus particulièrement, les verres de l'invention sont 5 constitués essentiellement, comme exprimé en pourcentages en poids des oxydes, d'environ 35 à 72 % de Ln<sub>2</sub>0<sub>3</sub>, 5 à 37 % de Al, O, , 20 à 56 % de SiO, et 4 à 7,5 % de N. Bien que la conversion exacte d'intervalles exprimés en pourcentages pondéraux en intervalles exprimés en 10 pourcentages molaires ne soit pas mathématiquement possible, les intervalles suivants représentent des approximations exprimées en pourcentages molaires de  $\operatorname{Ln}_2 \operatorname{O}_3$ ,  $\operatorname{Al}_2 \operatorname{O}_3$ ,  $\operatorname{SiO}_2$  et  $\operatorname{Si}_3 \operatorname{N}_4$ : 15 à 40 % de  $\operatorname{Ln}_2 \operatorname{O}_3$ , 9 à 50 % de Al, O, , 13 à 60 % de SiO, et 10 à 22 % de Si, N, . Les 15 compositions peuvent être fondues à des températures comprises entre 1500° et 1600°C et l'inclusion de Al, O, confère une bonne stabilité aux verres.

Les verres de l'invention présentent de hautes températures de recuit, à savoir d'environ 900° à 950°C, 20 des coefficients de dilatation thermique linéaire (25°-300°C) compris entre environ 55 et 75 x 10<sup>-7</sup>/°C, des résistivités électriques à 350°C (Log rhô) d'environ 11 à 13, des constantes diélectriques mesurées à 25°C et 100 Hz d'environ 12 à 14, et des valeurs de dureté Knoop d'environ 5884 à 6865 MPa (600-700 Kg/mm²). La mouillabilité de la surface du verre s'avère diminuer avec l'augmentation du taux de remplacement de l'oxygène par l'azote. Néanmoins, les verres sont encore assez facilement mouillés par l'eau.

Les verres d'oxynitrures dont les compositions entrent dans le système quaternaire décrit ci-dessus sont généralement opaques et présentent une couleur grise/brune à noire. La perte d'azote lors de la fusion de charges d'oxynitrures a été reconnue dans l'art antérieur et a été imputée aux deux mécanismes principaux exposés ci-dessous :

(1) la décomposition thermique de Si, N, selon

l'équation

5

 $Si_3N_4 \rightarrow 3Si + 2N_2\uparrow$ 

l'oxydation de Si<sub>3</sub> N<sub>4</sub> selon l'équation  $Si_3N_4 + SiO_2 \rightarrow 2Si + 3SiO\uparrow + 2N_2\uparrow$ 

Si la perte d'azote est due au second mécanisme, il faut s'attendre à ce que les verres résultants soient déficients en Si, en raison de la volatilité de SiO. Des analyses chimiques des verres de l'invention n'ont cependant révélé que peu, sinon pas, de perte de Si. Cet 10 état de fait suggère que la perte observée d'azote peut être due à la décomposition de Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub>. Par suite, le Si métallique résultant de cette réaction est vraisemblablement responsable de l'opacité des verres.

Des analyses de verres de l'invention dont les 15 compositions entraient dans le système quaternaire décrit ci-dessus ont montré que la rétention d'azote est très élevée, s'établissant en moyenne à environ 90 % de la quantité fournie dans la charge, et que le taux de rétention ne semble pas varier sensiblement en fonction de 20 la composition globale sur toute l'étendue du système.

SrO et BaO ont été substitués en une proportion allant jusqu'à la moitié de l'oxyde de métal des terres rares sur base atomique. Ces substitutions ont conduit à observer que les verres contenant environ 40 à 60 %, sur 25 base molaire, de  $Ln_2O_3$  + SrO et/ou BaO et dans lesquels le rapport atomique Sr et/ou Ba:Sr et/ou Ba + Ln > 0,4, sont transparents ; les verres contenant moins de Sr et/ou Ba sont opaques malgré la forte teneur en azote (équivalant à 10-17 moles pour cent de Si, N, ). On a encore observé que des compositions contenant environ 38 % et moins, sur base molaire, de Ln<sub>2</sub>O<sub>3</sub> + SrO et/ou BaO produisent invariablement des verres opaques bruns à noirs. Le coefficient de dilatation thermique des verres s'élève à mesure que l'on augmente les taux de substitution par SrO 35 et/ou BaO, ce qui mène à des valeurs allant jusqu'à 70 x 10<sup>-7</sup>/°C environ.

Des analyses de ces verres ont montré une plus

mauvaise rétention d'azote, typiquement de l'ordre d'environ 75 % de la quantité fournie dans la charge. La rétention d'azote diminue à mesure que des quantités croissantes de métal des terres rares sont remplacées par 5 Sr et/ou Ba. En ce qui concerne le mécanisme qui soustend la perte d'azote, si les pertes relativement importantes rencontrées dans ces verres contenant Sr et/ou Ba sont provoquées par la réaction de décomposition de Si, N, décrite ci-dessus, une quantité proportionnellement 10 plus grande de Si métallique devrait être produite au cours de la fusion et, par suite, les verres devraient être au moins aussi opaques, sinon davantage, que les verres dont les compositions se tiennent exclusivement dans le système quaternaire. Le fait que les verres sont transparents, au lieu d'être opaques, montre que le mécanisme de la perte d'azote doit être plus complexe, et met peut-être en jeu les oxydes modificateurs.

15

Dans ce contexte, on a préparé d'autres verres en utilisant AlN au lieu de Si, N, comme source d'azote dans la charge. (L'utilisation de AlN comme matière de charge a 20 également eu pour effet une plus grande facilité de fusion des compositions à fortes teneurs en Al, O, ). La pression de vapeur d'azote due à la décomposition à une température donnée est beaucoup plus faible pour AlN que pour Si, N, . Par conséquent, en présence de SiO,, il se forme beaucoup moins de Si métallique par oxydation de AlN que par oxydation de Si, N4. Par conséquent, on a émis l'hypothèse que des verres transparents pourraient être produits à partir des compositions entrant dans le système quaternaire simple où AlN constitue la source d'azote de 30 la charge. Cependant, les verres résultants se sont montrés exactement aussi opaques que ceux préparés en utilisant Si, N, comme source d'azote dans la charge, et la perte d'azote s'est révélée à peu près équivalente à celle 35 des compositions contenant Si, N, . Les phénomènes ci-dessus soulignent l'incertitude qui règne au sujet du mécanisme qui est à l'origine de la perte d'azote.

Des formes de réalisation préférées de l'invention sont décrites ci-dessous à titre d'exemple.

Le Tableau I présente un certain nombre de compositions approximatives, exprimées en pourcentages en 5 poids des oxydes, qui illustrent la présente invention. Etant donné que l'on ne connaît pas précisément le ou les cations avec lesquels l'azote se combine, celui-ci est simplement exprimé en azote dans le tableau, et le facteur de correction oxygène≈azote a été indiqué selon la 10 pratique usuelle d'analyse du verre. Les ingrédients réels de la charge peuvent consister en n'importe quelles matières, qu'il s'agisse d'oxydes ou d'autres composés, qui, en étant fondues ensemble, sont transformées en les oxydes désirés dans les proportions correctes. Cependant, 15 les matières de charge sont le plus avantageusement . choisies parmi celles qui ne contiennent pas de composants facilement réductibles, tels que des carbonates, afin d'éviter l'oxydation des nitrures. Bien que l'on puisse utiliser d'autres composés contenant de l'azote, selon les 20 constituants cationiques du verre désiré, la source d'azote est formée par  $Si_3N_4$  et/ou AlN dans les compositions énumérées au Tableau I.

Les ingrédients de la charge sont mélangés, broyés au broyeur à billes ensemble pour faciliter l'obtention d'une fonte homogène et placés dans des creusets de molybdène. Du fait que le nitrure engendre une atmosphère fortement réductrice, on ne peut utiliser un creuset de platine. Toutefois, des creusets fabriqués à partir d'autres matériaux tels que le graphite et le nitrure de 30 bore sont également utilisables. On introduit les creusets dans un four chauffé par induction fonctionnant entre environ 1500° et 1600°C et contenant une atmosphère d'azote en circulation, et les charges sont fondues pendant 2 à 5 heures environ. On raffine les fontes en 35 maintenant les creusets à une température légèrement supérieure au liquidus du verre, puis on les refroidit dans le creuset en éteignant le four tout en maintenant

l'atmosphère d'azote, ou bien on les verse dans des moules en graphite préchauffés pour former des plaques de verre que l'on recuit dans une atmosphère d'azote. On découpe des éprouvettes dans les plaques pour les utiliser dans la mesure des propriétés physiques.

Il est évident que la description ci-dessus ne reflète qu'une expérimentation de laboratoire. En fait, les compositions énumérées au Tableau I peuvent être fondues et mises en forme dans des unités industrielles à plus grande échelle disposant de moyens pour l'utilisation d'une atmosphère inerte. (Bien qu'on préfère une atmosphère ambiante d'azote gazeux ou d'ammoniac gazeux, on peut utiliser d'autres gaz inertes tels que l'argon).

15 Le Tableau IA traduit les compositions du Tableau I en termes de pourcentages molaires des oxydes, l'azote étant fourni par  $Si_3 N_4$  et/ou AlN.

## Tableau I

20		1	<u>2</u>	<u>3</u>	4	<u>5</u>	· <u>6</u>	<u>7</u>
	La <sub>2</sub> 0 <sub>3</sub>	59,4	59,7	59,9	63,3	59,7	67,2	67,8
	A1203	14,8	17,9	20,9	16,8	21,8	6,3	11,7
	S102	29,3	25,9	22,7	23,0	21,6	29,4	23,3
	N	5,4	5,4	5,3	4,5	4,7	4,4	4,3
25	•	108,9	108,9	108,8	107,6	107,8	107,3	107,1
	O≈N	-8,9	-8,9	-8,8	-7,6	-7,8	7,3	<u>-7,1</u>
		100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
		<u>8</u>		<u>9</u>	<u>10</u>	11	12	<u>13</u>
30	La <sub>2</sub> 03	68,1	67	7,7	58,9	59,4	36,	1 35,5
	A1203	14,2	6	,3	7,9	7,9	7,	5 11,1
	S10 <sub>2</sub>	20,6	29	, 5	37,2	37,4	26,	1 23,5
	BaO	<b>-</b>	. · · · · · · <u>-</u>	•	-	· -	33,	6 33,4
	N -	4,3		5,4	6,1	7,2	5,	2 5,3
35		107,2	108	3,9	110,1	111,9	108,	7 108,8
	O≈N	7,2	8	3,9	-10,1	-11,9	-8,	7 -8,8
		100,0	100	0,0	100,0	100,0	100,	0 100,0

## Tableau IA

		1	<u>2</u>	<u>3</u>	<u>4</u>	. <u>5</u>	<u>6</u>	<u>7</u>
	La <sub>2</sub> 03	29,2	30,6	31,9	33,5	31,1	34,3	37,3
5	A1 <sub>2</sub> 0 <sub>3</sub>	23,3	29,3	35,6	28,4	36,3	10,2	20,6
	SiO <sub>2</sub>	31,3	23,4	15,3	23,5	17,6	41,9	27,8
	si <sub>3</sub> N <sub>4</sub>	16,2	16,7	17,2	14,6	14,9	13,6	14,3
		<u>8</u>	. <u>9</u>	9	10	<u>11</u>	12	13
10	La <sub>2</sub> 03	38,8	36	, 5	27,4	29,1	16,9	17,1
	$A1_20_3$	25,9	10	, 8	11,7	12,4	11,2	17,1
	SiO	20,6	35	,0	43,9	37,2	23,4	16,2
	Si <sub>3</sub> N <sub>4</sub>	14,7	17	,7	17,1	21,3	14,7	15,5
	BaO	-	_		-	-	33,8	34,2
						_		

Le Tableau II donne les résultats des déterminations de la température de recuit (T.R.), du coefficient de dilatation thermique linéaire (Dil.) exprimé en x 10<sup>-7</sup>/°C sur l'intervalle de températures de 25° à 300°C, de la dureté Knoop (Knoop) exprimée en MPa (Kg/mm²), de la constante diélectrique à 25°C et 100 Hz (K) et de la résistivité électrique à 350°C (Log p), tels que mesurés sur plusieurs des verres ci-dessus en opérant par des techniques classiques dans la technologie du verre.

## Tableau II

25						
		4	<u>5</u>	<u>6</u>	12	<u>13</u>
	T.R.	920	902	950	930	921
	Dil.	62,6	58,9	-	71,3	73,4
-	Knoop	6835(697)	6835(697)	6266(639)	-	6021(614)
30	K	13,8	12,9	15,2	13,6	13,2
	Log p	11,8	12,6	12,0	12,2	12,4

## REVENDICATIONS

- Verre caractérisé en ce qu'il est constitué essentiellement, en pourcentages en poids des oxydes, d'environ 35 à 72 % de Ln<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, où Ln<sub>2</sub>O<sub>3</sub> consiste en au moins un oxyde de métal des terres rares choisi dans la série des lanthanides, 5 à 37 % de Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 20 à 56 % de SiO<sub>2</sub> et 4 à 7,5 % de N.
- Verre selon la revendication 1, caractérisé en ce qu'une proportion pouvant aller jusqu'à la moitié dudit
   Ln<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, sur une base atomique, est remplacée par SrO et/ou BaO.
- 3. Verre selon la revendication 2, caractérisé en ce qu'il est transparent et contient environ 40 à 60 %, sur base molaire, de Ln<sub>2</sub>O<sub>3</sub> + SrO et/ou BaO, le rapport atomique Sr et/ou Ba:Sr et/ou Ba + Ln dans le verre étant supérieur à 0,4.