

⑫

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

②② Date de dépôt : 16.05.11.

③③ Priorité :

④③ Date de mise à la disposition du public de la
demande : 23.11.12 Bulletin 12/47.

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

⑥⑥ Références à d'autres documents nationaux
apparentés :

⑦① Demandeur(s) : MBDA FRANCE Société anonyme —
FR.

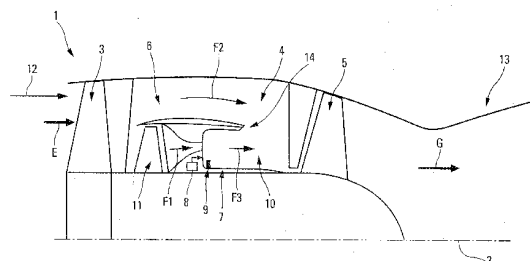
⑦② Inventeur(s) : FALEMPIN FRANCOIS et LE NAOUR
BRUNO.

⑦③ Titulaire(s) : MBDA FRANCE Société anonyme.

⑦④ Mandataire(s) : GEVERS FRANCE.

⑤④ TURBOMACHINE A CHAMBRE DE DETONATION ET ENGIN VOLANT POURVU D'UNE TELLE
TURBOMACHINE.

⑤⑦ - Selon l'invention, la chambre (4) de la turbomachine
(1) comporte un moteur (6) à onde de détonation continue,
pourvu d'une chambre de détonation annulaire (7) et de
moyens associés (8, 9) permettant de générer une produc-
tion continue de gaz chauds à partir d'un mélange détonant
de combustible et d'air, ledit moteur (6) à onde de détona-
tion continue étant agencé de manière à former, à partir
d'un flux d'air entrant (E), un premier flux (F1) qui pénètre
dans la chambre de détonation (7) et qui est utilisé par ledit
moteur (6) et un second flux (F2) qui la contourne, ladite tur-
bomachine (1) comportant, de plus, des moyens auxiliaires
(10) pour mélanger les gaz chauds (F3) issus de la chambre
de détonation (7) avec ledit second flux d'air (F2) avant de
les diriger vers la turbine (5).



La présente invention concerne une turbomachine à chambre de détonation, ainsi qu'un engin volant, en particulier un avion, qui est pourvu d'une telle turbomachine.

5 Plus précisément, la présente invention est relative à tout type de turbomachine, tel qu'un turboréacteur, un turbopropulseur, un turbogénérateur ou une turbine à gaz, qui comporte de façon usuelle au moins, dans le sens d'écoulement des gaz, un compresseur, une chambre de combustion susceptible de générer un flux de gaz chauds à partir d'un mélange d'air
10 provenant d'un flux d'air capté et d'un combustible, et une turbine qui est entraînée en rotation par ce flux de gaz chauds et qui entraîne ledit compresseur.

Une turbomachine récupère ainsi de l'énergie calorifique des gaz issus de la combustion réalisée dans la chambre de combustion par le biais
15 de la turbine, dans le but d'entraîner le compresseur, ainsi que des accessoires qui sont nécessaires au bon fonctionnement de la machine (pompes, régulateurs,...).

De façon usuelle, cette chambre de combustion qui est destinée à générer un flux de gaz chauds est, généralement, une chambre de
20 combustion à pression constante.

La présente invention a pour objet de perfectionner une telle turbomachine afin, notamment, d'augmenter son rendement.

A cette fin, selon l'invention, ladite turbomachine du type comportant au moins, dans le sens d'écoulement des gaz, un compresseur, une chambre
25 comprenant des moyens susceptibles de générer des gaz chauds à partir d'un mélange d'air provenant d'un flux d'air capté et d'un combustible, et une turbine qui est entraînée en rotation par lesdits gaz chauds et qui entraîne ledit compresseur, est remarquable en ce que ladite chambre comporte un
30 moteur à onde de détonation continue, pourvu d'une chambre de détonation annulaire et de moyens associés (système d'injection, moyens d'amorçage) permettant de générer une production continue de gaz chauds à partir d'un

mélange détonant de combustible et d'air, en ce que ledit moteur à onde de détonation continue est agencé de manière à former, à partir dudit flux d'air capté, un premier flux qui pénètre dans ladite chambre de détonation et qui est utilisé par ledit moteur et un second flux qui la contourne, et en ce que
5 ladite turbomachine comporte, de plus, des moyens auxiliaires pour mélanger les gaz chauds issus de la chambre de détonation avec ledit second flux d'air avant de les diriger vers la turbine.

Ainsi, selon la présente invention, on remplace sur une turbomachine (turboréacteur, turbopropulseur, turbine à gaz, turbogénérateur) la chambre
10 de combustion usuelle à pression constante par un moteur du type à onde de détonation continue, précisé ci-dessous. De plus, selon l'invention, on détourne une partie de l'air frais capté (air entrant) autour de la chambre de détonation, afin de faire fonctionner cette dernière à des niveaux de richesse suffisants pour assurer un fonctionnement stable et une efficacité
15 thermodynamique optimale. Puis, on mélange cet air détourné (ou dérivé) avec les gaz chauds issus de la chambre de détonation de manière à limiter la température des gaz qui vont entraîner la turbine. A cet effet, on prévoit de préférence un système éjecteur/mélangeur qui permet la dilution des gaz chauds sortant de la chambre de détonation et qui confère une partie de leur
20 quantité de mouvement à l'air frais dérivé afin d'obtenir, sur une distance relativement courte, un mélange de gaz qui présente une température compatible avec la tenue de la turbine.

De façon usuelle, un moteur à onde de détonation continue, de type CDWE (« Continuous Detonation Wave Engine » en anglais), comprend une
25 chambre annulaire dans laquelle est générée une production continue de gaz chauds issus d'ondes de détonation auto-entretenues, comme précisé ci-dessous. On obtient ainsi, comme pour une chambre de combustion à pression constante, un générateur de gaz chauds qui constituent, dès la sortie de la chambre de détonation, un écoulement supersonique dont les
30 caractéristiques sont relativement uniformes.

En revanche, du point de vue du cycle thermodynamique, la détonation conforme à la présente invention présente potentiellement un rendement de 15 à 25 % supérieur à celui d'une combustion à pression constante. De plus, par rapport à une chambre de combustion à pression constante de type moteur à détonation pulsée (PDE), on n'a pas à traiter le problème de l'environnement vibratoire très sévère généré, a priori, par un tel moteur à détonation pulsée. En effet, dans le cas du moteur CDWE, l'écoulement en sortie est relativement uniforme (mais supersonique) et ne génère pas de fréquences basses très néfastes pour le bruit et l'environnement subi par le reste (équipement, passagers) de l'engin équipé de la turbomachine.

Le remplacement conforme à l'invention d'une chambre de combustion usuelle à pression constante par un moteur de type CDWE pourvu d'une chambre de détonation permet, notamment, d'obtenir les avantages suivants, comme précisé ci-après :

- en raison d'un besoin moindre de taux de compression - a priori deux à trois fois moins à iso-performance – la possibilité de simplifier et réduire les étages de compresseur et donc de la turbine, et ainsi de réduire les coûts de développement et de production tout en réduisant la masse ; et
- pour une complexité et des performances équivalentes du ou des compresseurs (et donc de la ou des turbines), en raison de la meilleure efficacité du cycle thermodynamique, la possibilité de réduire sensiblement la consommation de combustible (15 à 20%) et, donc, les émissions de CO₂. On notera également que la détente quasi-instantanée des gaz chauds derrière l'onde de détonation permet, malgré des températures maximales atteintes très élevées, de ne pratiquement pas produire d'oxydes d'azote (NO_x).

Dans un mode de réalisation particulier, ladite turbomachine peut comporter de plus :

- un premier compresseur additionnel qui est agencé en aval dudit compresseur de manière à comprimer ledit second flux d'air ; et/ou

- un second compresseur additionnel qui est agencé en aval dudit compresseur et en amont de ladite chambre de détonation de manière à
5 comprimer ledit premier flux d'air avant qu'il ne pénètre dans cette dernière.

Ce mode de réalisation particulier permet notamment d'assurer plus facilement le découplage entre le compresseur et la chambre de détonation de la turbomachine, en particulier pour éviter une remontée des ondes de détonation ou d'ondes de compression jusqu'au compresseur.

10 Par ailleurs, de façon avantageuse, ladite turbomachine peut comporter une pluralité de chambres de détonation annulaires, telles que celle précitée, qui sont agencées de manière concentrique. Ceci permet de créer des conditions de fonctionnement optimales sur une large plage de richesse globale en alimentant en combustible un nombre plus ou moins grand de ces
15 chambres concentriques, et de limiter le choc de démarrage en répartissant dans le temps l'allumage de chaque chambre.

En outre, la turbomachine peut, avantageusement, comprendre au moins un circuit de refroidissement de ladite chambre de détonation dans lequel peut circuler du combustible avant son injection dans cette dernière. De
20 préférence, ledit circuit de refroidissement s'étend le long d'au moins une paroi latérale de ladite chambre de détonation, sur au moins une partie de sa longueur.

Ainsi, on peut refroidir la chambre de détonation à l'aide d'une partie ou de l'intégralité du combustible avant de l'injecter dans ladite chambre. Cela
25 permet d'assurer la tenue thermique de la chambre de détonation tout en vaporisant au moins une partie du combustible à injecter au cours de sa circulation dans ledit circuit. Une injection directe du combustible prévaporisé garantit l'initiation et la stabilité de la détonation du mélange détonant

combustible-air. On prévient également des problèmes liés aux délais d'évaporation des gouttes de combustibles et de réaction chimique.

La présente invention peut être appliquée à tout type de turbomachine : turboréacteur, turbopropulseur, turbogénérateur, turbine à gaz. De plus, elle
5 peut être mise en œuvre :

- sur une turbomachine usuelle du type à simple flux, comprenant un flux unique. Dans ce cas, ledit moteur à onde de détonation continue est agencé de manière à agir sur ledit flux unique ; ou

- 10 - sur une turbomachine usuelle du type à double flux, comprenant un flux primaire et un flux secondaire. Dans ce cas, ledit moteur CDWE est agencé de manière à agir sur ledit flux primaire.

La présente invention concerne également un engin volant, en particulier un avion, qui est pourvu d'au moins une turbomachine telle que celle précitée.

15 La présente invention concerne en outre un système de génération d'énergie qui est installé au sol, et qui est muni d'au moins une telle turbomachine.

L'unique figure du dessin annexé fera bien comprendre comment l'invention peut être réalisée. Cette figure unique est une vue schématique
20 partielle en coupe d'une turbomachine définie de façon générale, à laquelle on applique la présente invention.

La turbomachine 1 représentée schématiquement et partiellement sur la figure présente un axe 2 et comprend, de façon usuelle, dans le sens
12 d'écoulement des gaz, en aval d'une entrée d'air (non représentée), dont le flux d'air capté est illustré par une flèche E :
25

- un ou plusieurs compresseurs 3 usuels ;
- une chambre 4 susceptible de générer des gaz chauds à partir d'un mélange d'air provenant dudit flux d'air capté E et d'un combustible usuel ;
- une ou plusieurs turbines usuelles 5 qui sont entraînées en rotation
30 par lesdits gaz chauds et qui entraînent ledit ou lesdits compresseurs 3, ainsi

que des accessoires usuels (non représentés) qui sont nécessaires au bon fonctionnement de la turbomachine 1 (pompes, régulateurs,...) ; et

- des moyens 13 (tuyère) permettant l'échappement des gaz, comme illustré par une flèche G.

5 Tous ces éléments qui sont bien connus et qui peuvent être réalisés de différentes manières de façon usuelle, ne sont pas décrits davantage ci-dessous. Cette présentation générale permet de montrer que la présente invention peut être appliquée à tout type de turbomachine 1 présentant les caractéristiques générales précédentes. Elle peut notamment être appliquée à
10 un turboréacteur, à un turbopropulseur, à une turbine à gaz, ou à un turbogénérateur.

On notera que, dans la présente description, les notions de amont et aval sont définies par rapport au sens 12 d'écoulement des gaz.

Selon l'invention, dans le but de perfectionner ladite turbomachine 1 :

15 - ladite chambre 4 est pourvue d'un moteur 6 à onde de détonation continue de type CDWE (« Continuous Detonation Wave Engine » en anglais). Ce moteur 6 comprend notamment une chambre de détonation annulaire 7 qui est agencée de façon concentrique par rapport à l'axe 2, ainsi que des moyens associés 8 et 9 (précisés ci-dessous) nécessaires à son
20 fonctionnement, et il est susceptible de générer une production continue de gaz chauds à partir d'un mélange détonant de combustible et d'air ;

 - ledit moteur 6 à onde de détonation continue est agencé dans ladite chambre 4 en aval dudit compresseur 3 de manière à utiliser une partie du flux d'air capté E. Plus précisément, cet agencement permet de former, à
25 partir dudit flux d'air capté E :

- un premier flux d'air F1 qui pénètre dans ladite chambre de détonation 7 et qui est utilisé par ledit moteur 6 pour former des gaz chauds (flux F3) ; et

- un second flux d'air F2 qui contourne ladite chambre de détonation 7 ;
et

5 - ladite turbomachine 1 comporte, de plus, un système éjecteur/mélangeur 10 (non représenté spécifiquement) pour mélanger les gaz chauds (flux F3) issus de la chambre de détonation 7 avec ledit second flux d'air F2 avant de diriger ce mélange vers la turbine 5 pour l'entraîner.

10 Ainsi, la présente invention prévoit de remplacer sur une turbomachine 1 (turboréacteur, turbopropulseur, turbine à gaz, turbogénérateur) le générateur usuel de gaz chauds, à savoir une chambre de combustion à pression constante, par un moteur CDWE 6 du type à onde de détonation continue.

15 De façon usuelle, un tel moteur CDWE 6 comprend une chambre annulaire 7 dans laquelle est générée une production continue de gaz chauds issus d'ondes de détonation auto-entretenues. Sur un tel moteur 6, un système d'injection 8 injecte de façon permanente du combustible dans la
20 chambre annulaire 7. Ce combustible se mélange à l'air frais dudit flux F1 pour former un mélange détonant. On amorce alors dans ce mélange détonant une onde de détonation à l'aide de moyens d'amorçage 9 usuels (fil à exploser, tube de pré-détonation...). Cette onde se propage de façon
25 circonférentielle dans le mélange détonant frais, tandis que les gaz chauds qu'elle produit se détendent dans le reste de la chambre annulaire 7. Comme l'injection de mélange détonant frais est permanente, lorsque l'onde revient à son point de départ, elle rencontre à nouveau du mélange frais et poursuit son mouvement circonférentiel qui devient donc continu. En fait, en aval de l'onde de détonation, et après la détente initiale des gaz chauds, une couche de mélange frais se développe qui, parce qu'elle est en contact avec les gaz chauds et sous certaines conditions, va donner lieu à une nouvelle onde de détonation auto-initiée. On obtient ainsi une chambre annulaire 7 dans laquelle une série d'ondes de détonation circonférentielles défilant à la

fréquence de plusieurs kHz (jusqu'à 30 kHz) produit des gaz chauds qui se détendent vers l'extrémité aval ouverte 14 de la chambre 7.

Ainsi, selon l'invention, on utilise une partie F1 de l'air frais capté E de manière à faire fonctionner le moteur 6 à des niveaux de richesse suffisants pour assurer un fonctionnement stable et une efficacité thermodynamique optimale.

De plus, le système éjecteur/mélangeur 10 mélange les gaz chauds F3 issus de la chambre de détonation 7 avec ledit second flux F2 (d'air froid) de manière à limiter la température des gaz (mélange F2 et F3) qui vont entraîner la turbine 5. Ce système éjecteur/mélangeur 10 est formé de manière à permettre la dilution des gaz chauds F3 sortant de la chambre de détonation 7 et à conférer une partie de leur quantité de mouvement à l'air frais F2 dérivé afin d'obtenir, sur une distance relativement courte, un mélange de gaz qui présente une température compatible avec la tenue de la turbine 5. Ainsi, on est en mesure de faire fonctionner la chambre de détonation 7 à une richesse suffisante pour obtenir un fonctionnement stable et efficace (avec des conditions proches des conditions Chapman-Jouguet), tout en maintenant une température suffisamment faible à l'entrée de la turbine 5 pour assurer sa tenue thermique.

Grâce à l'ensemble des caractéristiques précédentes, on obtient donc, comme pour une chambre de combustion à pression constante, une génération continue de gaz chauds qui constituent, dès la sortie de la chambre de détonation 7, un écoulement supersonique dont les caractéristiques sont relativement uniformes.

En revanche, du point de vue du cycle thermodynamique, la détonation mise en œuvre par le moteur 6 présente potentiellement un rendement de 15 à 25 % supérieur à celui d'une combustion à pression constante.

Le remplacement conforme à l'invention d'une chambre de combustion usuelle à pression constante par un moteur 6 de type CDWE

pourvue d'une chambre de détonation 7 permet notamment d'obtenir les avantages suivants :

- en raison d'un besoin moindre de taux de compression - a priori deux à trois fois moins à iso-performance – la possibilité de simplifier et
5 réduire les étages du compresseur 3 et donc de la turbine 5, et ainsi de réduire les coûts de développement et de production de la turbomachine 1 tout en réduisant sa masse ; et

- pour une complexité et des performances équivalentes du ou des compresseurs 3 (et donc de la ou des turbines 5), en raison de la meilleure
10 efficacité du cycle thermodynamique, la possibilité de réduire sensiblement la consommation de combustible (15 à 20%) et, donc, les émissions de CO₂. On notera également que la détente quasi-instantanée des gaz chauds derrière l'onde de détonation permet, malgré les températures maximales atteintes très élevées, de ne pratiquement pas produire d'oxydes d'azote (NO_x).

Par ailleurs, le système d'injection 8 injecte le combustible usuel
15 séparément de l'air (flux F1). On ne prévoit donc pas d'injection en pré-mélange, ce qui permet d'éviter tout risque d'inflammation en amont de la chambre de détonation 7. En outre, dans le cas d'un combustible stockable tel qu'un hydrocarbure liquide, on peut également prévoir un circuit régénératif
20 (non représenté) permettant de prévaporiser le combustible (avant son injection) et d'obtenir ainsi des conditions de mélange et de détonation satisfaisantes sans prémélange. De préférence, ce circuit régénératif (ou de refroidissement), dans lequel circule du combustible, s'étend le long d'au moins une paroi latérale de ladite chambre de détonation, sur au moins une
25 partie de sa longueur.

Par ailleurs, on peut également prévoir un système d'injection d'air (qui est par exemple réalisé sous forme d'une fente annulaire formant un canal d'alimentation d'air) à l'entrée de la chambre de détonation 7, permettant de réaliser un découplage entre cette chambre 7 et la partie
30 amont.

Dans un mode de réalisation particulier, ladite turbomachine 1 comporte de plus, au moins un compresseur additionnel 11 (ou surpresseur) qui est agencé en aval dudit compresseur 3 et en amont de ladite chambre de détonation 7 (dans le sens d'écoulement 12) de manière à comprimer ledit flux d'air F1 avant qu'il ne pénètre dans cette dernière.

Ce mode de réalisation particulier permet, notamment, d'assurer plus facilement le découplage entre le compresseur 3 et la chambre de détonation 7, en particulier pour éviter une remontée des ondes de détonation ou d'ondes de compression jusqu'au compresseur 3.

En outre, ladite turbomachine 1 peut comporter, de plus, au moins un autre surpresseur ou compresseur additionnel (non représenté) qui est agencé de manière à agir sur ledit flux d'air F2 contournant la chambre de détonation 7.

Par ailleurs, dans un autre mode de réalisation, ladite turbomachine 1 peut comprendre une pluralité (deux ou plus) de moteurs 6 (tel que celui précité) et donc une pluralité de chambres de détonation 7 qui sont agencées de manière concentrique les unes par rapport aux autres, relativement à l'axe 2. Ceci permet notamment :

- de créer des conditions de fonctionnement optimales sur une large plage de richesses. En effet, pour une chambre de détonation 7 donnée, il est possible d'atteindre de très bonnes performances dans un domaine limité de richesse injectée (vitesse d'onde très proche de la vitesse Chapman-Jouguet dans les conditions considérées), mais en général avec des performances plus réduites pour d'autres richesses. Aussi, en prévoyant plusieurs chambres de détonation 7 concentriques, présentant éventuellement des caractéristiques différentes, on peut obtenir de bonnes performances sur une large plage de richesse globale en alimentant en combustible un nombre plus ou moins grand de ces chambres concentriques 7 ; et

- de limiter le choc de démarrage en répartissant dans le temps l'allumage de chaque chambre 7.

La présente invention peut être appliquée à tout type de turbomachine 1. Ainsi, elle peut être appliquée, comme représenté sur la figure, à une
5 turbomachine 1 du type à simple flux, comprenant un flux d'air unique E. Dans ce cas, ledit moteur 6 et donc ladite chambre de détonation 7 sont agencés de manière à agir sur ledit flux unique E, comme décrit ci-dessus.

La présente invention peut également être appliquée à une turbomachine usuelle du type à double flux, comprenant un flux primaire et un
10 flux secondaire. Sur une telle turbomachine, l'air pré-comprimé ne passe pas intégralement par le moteur, mais une partie (flux froid ou flux primaire) le contourne par sa périphérie jusqu'à la tuyère où il est éjecté avec les gaz chauds (flux chaud ou flux primaire). Dans une telle application, ledit moteur 6 et donc ladite chambre de détonation 7 sont agencés de manière à agir
15 uniquement sur ledit flux primaire.

REVENDECATIONS

1. Turbomachine du type comportant au moins, dans le sens (12) d'écoulement des gaz, un compresseur (3), une chambre (4) comprenant des
5 moyens susceptibles de générer des gaz chauds à partir d'un mélange d'air provenant d'un flux d'air capté et d'un combustible, et une turbine (5) qui est entraînée en rotation par lesdits gaz chauds et qui entraîne ledit compresseur (3),

caractérisé en ce que ladite chambre (4) comporte un moteur (6) à onde de
10 détonation continue, pourvu d'une chambre de détonation annulaire (7) et de moyens associés (8, 9) permettant de générer une production continue de gaz chauds à partir d'un mélange détonant de combustible et d'air, en ce que ledit moteur (6) à onde de détonation continue est agencé de manière à former, à partir dudit flux d'air capté (E), un premier flux (F1) qui pénètre dans ladite
15 chambre de détonation (7) et qui est utilisé par ledit moteur (6) et un second flux (F2) qui la contourne, et en ce que ladite turbomachine (1) comporte, de plus, des moyens auxiliaires (10) pour mélanger les gaz chauds (F3) issus de la chambre de détonation (7) avec ledit second flux d'air (F2) avant de les diriger vers la turbine (5).

20 2. Turbomachine selon la revendication 1, caractérisée en ce que lesdits moyens auxiliaires (10) comportent un système éjecteur/mélangeur permettant la dilution des gaz chauds (F3) et la restitution d'une partie de leur quantité de mouvement à l'air frais dudit second flux (F2) d'air afin d'obtenir un mélange de gaz présentant une température compatible
25 avec la tenue de la turbine (5).

3. Turbomachine selon l'une des revendications 1 et 2, caractérisée en ce qu'elle comporte au moins un compresseur additionnel (11) qui est agencé en aval dudit compresseur (3) et en amont de ladite chambre de détonation (7) de manière à comprimer ledit premier flux d'air
30 (F1) avant qu'il ne pénètre dans cette dernière.

4. Turbomachine selon l'une des revendications 1 à 3, caractérisée en ce qu'elle comporte au moins un compresseur additionnel qui est agencé en aval dudit compresseur (3) de manière à comprimer ledit second flux d'air (F2).

5 5. Turbomachine selon l'une des revendications 1 à 4, caractérisée en ce qu'elle comporte une pluralité de chambres de détonation (7) qui sont agencées de manière concentrique.

6 Turbomachine selon l'une des revendications 1 à 5, caractérisée en ce qu'elle comporte au moins un circuit de refroidissement de
10 ladite chambre de détonation dans lequel peut circuler du combustible avant son injection dans cette dernière.

7. Turbomachine selon la revendication 6, caractérisée en ce que ledit circuit de refroidissement s'étend le long d'au moins une paroi latérale de ladite chambre de détonation, sur au moins une
15 partie de sa longueur.

8. Turbomachine selon l'une des revendications 1 à 7, caractérisée en ce qu'elle est du type à simple flux, comprenant un flux unique (E), et en ce que ledit moteur (6) à onde de détonation continue est agencé de manière à agir sur ledit flux unique (E).

20 9. Turbomachine selon l'une des revendications 1 à 7, caractérisée en ce qu'elle est du type à double flux, comprenant un flux primaire et un flux secondaire, et en ce que ledit moteur (6) à onde de détonation continue est agencé de manière à agir sur ledit flux primaire.

10. Engin volant, en particulier un avion,
25 caractérisé en ce qu'il est pourvu d'au moins une turbomachine (1) telle que celle spécifiée sous l'une quelconque des revendications 1 à 9.

11. Système de génération d'énergie, caractérisé en ce qu'il est pourvu d'au moins une turbomachine (1) telle que celle spécifiée sous l'une quelconque des revendications 1 à 9.

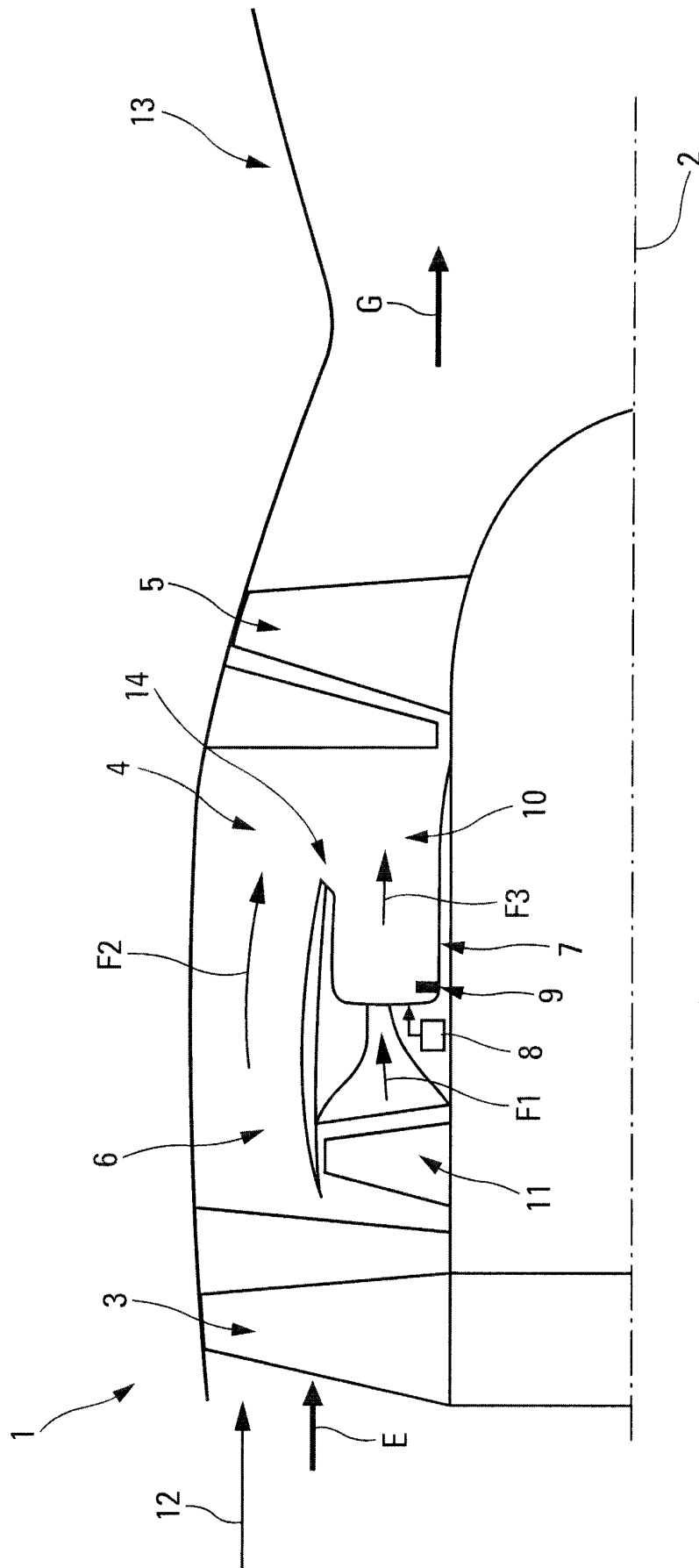


Fig. 1



RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE

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

N° d'enregistrement
national

FA 755270
FR 1101483

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	GB 1 069 217 A (ROLLS ROYCE) 17 mai 1967 (1967-05-17) * page 1, ligne 9-68 * * page 2, ligne 5-126 * * page 3, ligne 8-13, 75-79, 89-109; figure 1 *	1-11	F02C3/14
X	US 2010/050592 A1 (LU FRANK K [US] ET AL) 4 mars 2010 (2010-03-04) * alinéas [0002], [0003], [0033], [0036], [0039] - [0041], [0044], [0055], [0056], [0060] - [0064]; figures 1,21-23 *	1-11	
X	US 2009/193786 A1 (MURROW KURT DAVID [US] ET AL) 6 août 2009 (2009-08-06) * alinéas [0023] - [0025], [0028], [0030], [0033]; figures 1,3 *	1-11	
A	WO 2011/037597 A1 (PRATT & WHITNEY ROCKETDYNE INC [US]; CLAFLIN SCOTT [US]) 31 mars 2011 (2011-03-31) * alinéas [0002], [0008] - [0012]; figures 1,2 *	1-11	
			DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHÉS (IPC)
			F02C F02K F23R
Date d'achèvement de la recherche		Examineur	
29 février 2012		Souris, Christophe	
CATÉGORIE DES DOCUMENTS CITÉS		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	
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			

**ANNEXE AU RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE
RELATIF A LA DEMANDE DE BREVET FRANÇAIS NO. FR 1101483 FA 755270**

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 **29-02-2012**

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
GB 1069217	A	17-05-1967	AUCUN	
US 2010050592	A1	04-03-2010	AUCUN	
US 2009193786	A1	06-08-2009	AUCUN	
WO 2011037597	A1	31-03-2011	AUCUN	