



Office de la Propriété

Intellectuelle
du Canada

Un organisme
d'Industrie Canada

Canadian
Intellectual Property
Office

An agency of
Industry Canada

CA 2559850 C 2013/12/03

(11)(21) **2 559 850**

(12) **BREVET CANADIEN
CANADIAN PATENT**

(13) **C**

(22) Date de dépôt/Filing Date: 2006/09/18

(41) Mise à la disp. pub./Open to Public Insp.: 2007/03/21

(45) Date de délivrance/Issue Date: 2013/12/03

(30) Priorité/Priority: 2005/09/21 (FR05/09.668)

(51) Cl.Int./Int.Cl. *C10L 3/08* (2006.01),
C01B 3/02 (2006.01), *C10L 3/10* (2006.01),
E21B 33/12 (2006.01)

(72) Inventeurs/Inventors:

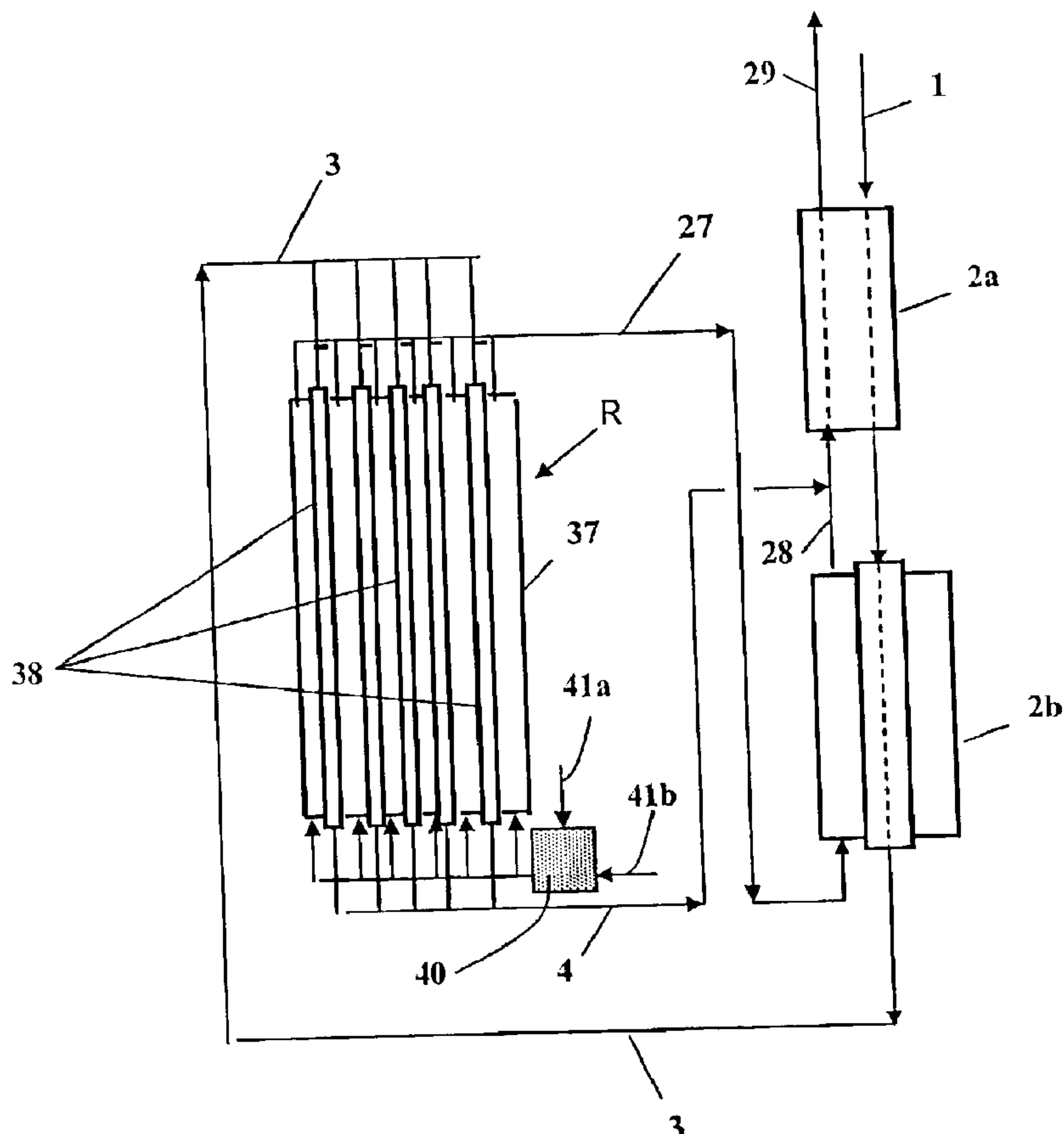
ROJEY, ALEXANDRE, FR;
BERTHOLIN, STEPHANE, FR;
GIROUDIERE, FABRICE, FR;
LENGLET, ERIC, FR

(73) Propriétaire/Owner:
IFP ENERGIES NOUVELLES, FR

(74) Agent: ROBIC

(54) Titre : PROCEDE DE PRODUCTION DE GAZ DE SYNTHESE PAR VAPOREFORMAGE DANS UN REACTEUR-ECHANGEUR

(54) Title: PROCESS FOR PRODUCING SYNTHESIS GAS BY STEAM REFORMATION IN A REACTOR-EXCHANGER



(57) Abrégé/Abstract:

L'invention concerne un procédé de production d'un gaz de synthèse SG à partir d'hydrocarbures et/ou de composés recyclés, dans lequel: · on soumet un courant comprenant une première charge F1 additionnée de vapeur d'eau à un vaporéformage dans

(57) Abrégé(suite)/Abstract(continued):

un réacteur-échangeur multitubulaire R à tubes réactionnels (38) contenant un catalyseur de vaporéformage, et à calandre; · on chauffe par convection les tubes réactionnels par circulation dans la calandre d'un fluide HF de chauffage externe de ces tubes qui comprend un premier courant gaz de combustion d'une deuxième charge F2, puis on mélange ce fluide HF dans une zone de combustion complémentaire (32, 34, 42, 44) avec une troisième charge F3 et un gaz comprenant de l'oxygène, afin d'augmenter la température de HF, puis le courant du mélange obtenu circule dans R pour un chauffage complémentaire des tubes réactionnels, · on produit SG à partir de l'effluent de vaporéformage de F1, et optionnellement d'une partie ou de la totalité de HF.

PRECIS DE LA DIVULGATION

L'invention concerne un procédé de production d'un gaz de synthèse SG à partir d'hydrocarbures et/ou de composés recyclés, dans lequel:

- on soumet un courant comprenant une première charge F1 additionnée de vapeur d'eau à un vaporéformage dans un réacteur-échangeur multitubulaire R à tubes réactionnels (38) contenant un catalyseur de vaporéformage, et à calandre;
- on chauffe par convection les tubes réactionnels par circulation dans la calandre d'un fluide HF de chauffage externe de ces tubes qui comprend un premier courant gaz de combustion d'une deuxième charge F2, puis on mélange ce fluide HF dans une zone de combustion complémentaire (32, 34, 42, 44) avec une troisième charge F3 et un gaz comprenant de l'oxygène, afin d'augmenter la température de HF, puis le courant du mélange obtenu circule dans R pour un chauffage complémentaire des tubes réactionnels,
- on produit SG à partir de l'effluent de vaporéformage de F1, et optionnellement d'une partie ou de la totalité de HF.

Procédé de production de gaz de synthèse par vaporéformage dans un réacteur - échangeur

Domaine de l'invention:

L'objet de l'invention concerne la production de gaz de synthèse à partir de gaz naturel ou d'hydrocarbures légers: méthane, éthane, propane, butane, voire des hydrocarbures ayant moins de 10 atomes de carbone, ainsi que leurs mélanges.

- 5 Le gaz de synthèse est un mélange composé principalement (après élimination de l'eau) d'hydrogène, de monoxyde de carbone et de dioxyde de carbone. Il contient souvent de petites quantités d'hydrocarbures résiduels, typiquement de méthane. Le gaz de synthèse peut être utilisé pour produire de l'hydrogène. Il peut également être utilisé pour produire des composés liquides par conversion chimique, par 10 exemple des composés oxygénés (méthanol, diméthyl-éther ...), ou des hydrocarbures, notamment oléfiniques ou paraffiniques.

Art antérieur:

On connaît déjà plusieurs procédés de production de gaz de synthèse, notamment 15 le vaporéformage (procédé le plus utilisé), l'oxydation partielle et le procédé autotherme.

- Le vaporéformage (connu sous le sigle SMR qui provient de l'anglais "steam methane reforming" qui signifie "réformage du méthane à la vapeur"), consiste à faire réagir la charge sur un catalyseur en présence de vapeur d'eau pour obtenir un 20 gaz de synthèse qui contient principalement (hors vapeur d'eau) un mélange d'oxyde de carbone et d'hydrogène. Cette opération est endothermique. Elle est réalisée typiquement en faisant circuler la charge, en présence de vapeur d'eau dans des tubes remplis de catalyseur, (généralement un catalyseur au nickel, par exemple comprenant de 6 à 25% poids de nickel déposé sur un support comprenant 25 principalement de l'alumine, ou un mélange d'alumine et d'un ou plusieurs autres composés réfractaires). Les tubes sont typiquement chauffés par radiation dans des fours tubulaires. Les points les plus chauds de la flamme doivent être maintenus suffisamment distants des tubes pour qu'il n'y ait pas de surchauffe excessive et de ce fait, les fours utilisés sont encombrants et coûteux.
- 30 Il a par ailleurs déjà été proposé de réaliser un vaporéformage dans un réacteur-échangeur (ceci signifiant que la chaleur est transmise majoritairement par convection, et non majoritairement par radiation comme dans un four), le milieu réactionnel étant chauffé indirectement par des fumées à très haute température.

L'utilisation de fumées à très haute température dans un échangeur se révèle toutefois délicate.

L'oxydation partielle (connue sous le sigle POX qui provient de l'anglais "partial oxydation" qui signifie oxydation partielle), consiste à former par combustion en conditions sous-stoechiométriques un mélange à haute température - généralement entre 1000°C et 1600 °C - d'hydrocarbures et d'air ou d'oxygène, pour oxyder les hydrocarbures et obtenir un gaz de synthèse. Ce procédé utilise des quantités importantes d'oxygène, lorsqu'on ne peut utiliser de l'air (lorsqu'on recherche un gaz de synthèse sans azote).

Le procédé autotherme réalise une oxydation partielle immédiatement suivie par un vaporéformage catalytique en régime adiabatique à haute température, par exemple dans la plage de températures de sortie: 900°C -1000°C. Ce procédé réalise une combinaison en série des deux modes réactionnels précédents. Il consomme moins d'oxygène que le procédé POX, mais nécessite un lit catalytique.

Un but du procédé selon l'invention est de produire du gaz de synthèse à partir d'hydrocarbures légers dans une installation beaucoup plus compacte qu'une installation de vaporéformage conventionnelle (à four), nécessitant typiquement moins d'oxygène que les procédés POX et autotherme, voire pas d'oxygène du tout, et en limitant les moyens de combustion mis en oeuvre. Le procédé selon l'invention est donc très performant du point de vue énergétique et ceci avec un encombrement réduit et un coût d'investissement limité.

L'invention permet aussi de réduire les températures les plus élevées utilisées tout en maintenant l'efficacité énergétique à un niveau élevé. Ceci permet d'augmenter la fiabilité et la durée de vie de l'installation.

Définition sommaire de l'invention:

Pour atteindre les buts précités, Le procédé selon l'invention utilise de façon particulière un fluide de chauffage HF pour la réalisation des transferts thermiques nécessaires aux réactions endothermiques de vaporéformage.

2a

Selon un aspect de l'invention, il est proposé un procédé de production d'un gaz de synthèse SG à partir d'une charge globale, F comprenant des hydrocarbures F comprenant une première charge F1, une seconde charge F2 et une troisième charge F3, dans lequel :

- 5 • on soumet un courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau à un vaporéformage pour la production d'une fraction au moins du gaz de synthèse SG dans au moins un réacteur-échangeur multitubulaire R comprenant une pluralité de tubes réactionnels contenant un catalyseur de vaporéformage et une calandre contenant ces tubes, la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau circulant à l'intérieur d'une pluralité de tubes selon une direction;
- 10 • on chauffe principalement par convection lesdits tubes réactionnels par circulation dans ladite calandre d'un fluide HF de chauffage externe de ces tubes, localement en courant croisé, mais globalement à contre-courant d'ensemble de F1, dans lequel HF comprend au moins un premier courant de gaz de combustion partielle ou totale de la deuxième charge F2, que l'on fait circuler dans le réacteur-échangeur R pour le chauffage des tubes réactionnels, puis que l'on mélange dans au moins une zone de combustion complémentaire interne à la calandre avec au moins une partie de la troisième charge F3 et un gaz comprenant de l'oxygène, afin d'augmenter la température dudit premier courant, puis le courant du mélange ainsi obtenu circule dans le réacteur-échangeur R pour un chauffage complémentaire des tubes réactionnels avant de sortir de ce réacteur-échangeur; et
- 15 • on produit le gaz de synthèse SG à partir de l'effluent de vaporéformage de F1.
- 20

L'un des aspects les plus importants de ce procédé est l'utilisation, dans un réacteur-échangeur R réalisant un vaporéformage, d'un fluide de chauffage HF obtenu selon une combustion étagée, permettant de transférer plusieurs fois de la chaleur au milieu réactionnel de vaporéformage, avec une ou plusieurs 5 combustion(s) intermédiaire(s) pour remonter le niveau de température de ce fluide de chauffage HF. On utilise ainsi, grâce aux réchauffages multiples, un volume de gaz plus faible pour transférer une quantité de chaleur donnée. Il en résulte un gain énergétique. De plus la compacité de l'installation est notablement plus grande que celle d'une installation classique de vaporéformage dans un four. Les réchauffages 10 (combustions) multiples de HF permettent également de limiter les températures maximales utilisées, et donc d'augmenter la durée de vie de l'installation..

Il a également été découvert selon une variante caractéristique du procédé selon la présente invention, qu'il est possible de réaliser une combustion étagée dans une 15 installation plus compacte et économique, en la réalisant dans un réacteur-échangeur compact, à condition d'éviter la présence d'une flamme au niveau des tubes de vaporéformage, dont les points chauds doivent être éliminés car ils peuvent conduire à la détérioration ou la destruction de ces tubes.

L'invention permet donc également de réaliser l'opération de vaporéformage dans 20 un réacteur-échangeur R en développant au niveau du fluide de chauffage HF une réaction de combustion sans flamme à l'intérieur de la calandre du réacteur-échangeur R, tout du moins au niveau des tubes de vaporéformage.

Description détaillée de l'invention:

25 Les références indiquées ci-après correspondent à celles utilisées plus loin pour la description des figures annexées. Dans ce qui suit, on utilisera indifféremment les expressions "combustion partielle" et "oxydation partielle" ou "POX". Une combustion pourra désigner une combustion partielle ou totale.
L'invention propose un procédé de production d'un gaz de synthèse SG à partir 30 d'une charge globale F constituée d'hydrocarbures et optionnellement de composés recyclés, F comprenant une première charge F1, une seconde charge F2 et une troisième charge F3, dans lequel:

- on soumet un courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau à un vaporéformage pour la production d'une fraction au moins du gaz de synthèse SG dans au moins un réacteur-échangeur multitubulaire R comprenant une pluralité de tubes réactionnels (38) contenant un catalyseur de vaporéformage et une calandre contenant ces tubes;
 - on chauffe principalement par convection lesdits tubes réactionnels (38) par circulation dans ladite calandre d'un fluide HF de chauffage externe de ces tubes, dans lequel HF comprend au moins un premier courant de gaz de combustion partielle ou totale de la deuxième charge F2, que l'on fait circuler dans le réacteur-échangeur R pour le chauffage des tubes réactionnels, puis que l'on mélange dans au moins une zone de combustion complémentaire (32, 34, 42, 44) avec au moins une partie de la troisième charge F3 et un gaz comprenant de l'oxygène, afin d'augmenter la température dudit premier courant, puis le courant du mélange ainsi obtenu circule dans le réacteur-échangeur R pour un chauffage complémentaire des tubes réactionnels (38) avant de sortir de ce réacteur-échangeur.
 - on produit le gaz de synthèse SG à partir de l'effluent de vaporéformage de F1, et optionnellement d'une partie ou de la totalité de HF.
- 20 Les charges F1, F2, et F3 peuvent être diverses, gazeuses et/ou liquides. Elles peuvent être de même composition ou de compositions différentes. Le plus souvent toutefois, les charges F1, F2, et F3 sont des hydrocarbures essentiellement gazeux sous une pression de 2MPa et à la température de 20°C. Typiquement, F1, F2, et F3 sont de composition identique et proviennent d'un gaz naturel, ou purifié, ou d'un 25 mélange gazeux composé principalement, en % molaire, d'hydrocarbures ayant moins de 5 atomes de carbone.

30 Selon l'invention, le terme charge désigne aussi bien une charge d'hydrocarbures, qu'un courant de recyclage issu de la charge d'hydrocarbures. Ainsi, F2 et/ou F3 peuvent également comprendre ou être constituées par un courant de recyclage, notamment un courant comprenant une fraction séparée en aval telle qu'une fraction de SG séparée par adsorption et désorption à balancement de pression pour la

production d'hydrogène (typiquement un gaz de purge d'adsorption dite PSA). On peut donc notamment utiliser pour F2 et/ou F3 un gaz de purge contenant du CO et du méthane résiduel, et souvent du CO2. Alternativement, on peut utiliser pour F2 et/ou F3 de l'hydrogène sensiblement pur, notamment une fraction de l'hydrogène

5 produit, lorsque SG est utilisé pour la production d'hydrogène.

- On peut généralement utiliser une, ou deux, ou trois, voire entre 4 et 8 zones complémentaires de combustion. De façon préférée on utilise entre 1 et 4 zones complémentaires de combustion, et de façon très préférée 2 ou 3 zones
- 10 complémentaires de combustion. Cette combustion étagée permet de transférer une quantité importante de chaleur, apportée par incrément de température, avec des refroidissements intermédiaires (transferts de chaleur pour le vaporéformage), sans atteindre les températures particulièrement élevées qui seraient obtenues en réalisant toute la combustion en une étape. Inversement, si on limite la température
- 15 maximale des gaz de combustion, une combustion étagée, avec transfert(s) de chaleur intermédiaire(s) permet de transférer une quantité de chaleur notablement supérieure pour un volume de gaz de combustion donné, ou une quantité de chaleur identique pour un volume de gaz de combustion plus faible.
- 20 Ces zones de combustion (initiale et/ou complémentaire(s)) peuvent être internes et/ou externes à la calandre du réacteur-échangeur R. La combustion peut être partielle ou totale, et utiliser de l'oxygène ou de l'air, ou de l'air enrichi en oxygène comme comburant.
- On peut utiliser notamment comme fluide de chauffage HF un courant d'oxydation
- 25 partielle d'hydrocarbures à l'oxygène, typiquement sous une pression comprise entre 0,5 et 12 MPa, sensiblement exempt d'azote et comprenant de préférence de la vapeur d'eau. Un tel fluide HF à pression élevée et comprenant de l'hydrogène a de très bonnes propriétés de fluide thermique (coefficient d'échange thermique élevé).
- 30 On utilise aussi souvent comme fluide de chauffage HF un gaz de combustion totale d'hydrocarbures à l'air, typiquement sous une pression comprise entre 0,4 et 4 MPa.

Selon une première variante caractéristique, la ou les zone(s) complémentaire(s) de combustion est (sont) disposée(s) à l'intérieur de la calandre du réacteur-échangeur R. La zone de combustion initiale peut également être une zone interne au réacteur-échangeur.

- 5 Typiquement, la zone complémentaire de combustion est une zone exempte de tubes réactionnels et sensiblement contigüe à la paroi interne de la calandre du réacteur-échangeur R.

De façon très préférée selon cette première variante caractéristique de l'invention, 10 on évite la formation de flammes au contact des tubes réactionnels.

Ceci peut être fait, selon une première variante de réalisation de la combustion, en limitant la présence de flammes à une ou plusieurs zone(s) de combustion exempte(s) de tubes réactionnels, notamment contigüe(s) à la paroi interne de la calandre du réacteur-échangeur R. On peut notamment utiliser un ou des brûleur(s) 15 à flamme plate, ou courte de type connu, et/ou de multiples brûleurs de petites dimensions donnant par conséquent des flammes plus petites.

Selon un autre mode de réalisation de la combustion, on injecte en un point à l'intérieur de la calandre du réacteur-échangeur une partie au moins de F3 et un gaz contenant de l'oxygène (par exemple de l'air ou O2), dans des conditions de 20 turbulence et/ou de recirculation suffisantes pour obtenir une zone de combustion en régime homogène dans le réacteur-échangeur R.

Pour réaliser des conditions de combustion aussi homogènes que possible, on peut opérer à des températures relativement modérées (par exemple avec une température finale de moins de 1200°C, voire de 1150°C, par exemple comprise 25 entre 1000°C et 1180°C) permettant de réaliser plus facilement une combustion homogène (sans flamme). La plage de conditions adéquates (concentrations et températures) pour un tel régime de combustion homogène peut être déterminée précisément par une modélisation de la combustion et/ou par des essais en faisant varier la recirculation des gaz et la turbulence). La combustion homogène est en 30 effet favorisée par un mélange très turbulent des réactifs et par leur recirculation. De préférence, on met en oeuvre la combustion en régime homogène à proximité immédiate des tubes de vaporéformage et on réalise un transfert thermique

- immédiat de la chaleur de combustion vers les tubes. La combustion en régime homogène peut alors se poursuivre au niveau des tubes de vaporéformage car elle ne génère pas de points chauds susceptibles de les détériorer. Il devient alors possible de rendre plus homogènes les températures dans le réacteur-échangeur,
- 5 ce qui permet d'optimiser les transferts thermiques, de réduire le nombre de zones complémentaires de combustion et/ou de limiter la température locale maximale effective du fluide HF, ce qui est favorable du point de vue de la durée de vie des équipements.
- 10 Selon un troisième mode de réalisation de la combustion, on injecte en un point à l'intérieur de la calandre du réacteur-échangeur une partie au moins de F3 et un gaz contenant de l'oxygène en amont d'une zone de combustion catalytique, dans des conditions où la température du mélange obtenu est inférieure à la température où la combustion se produit avec une flamme.
- 15 La combustion catalytique est une technique bien connue dans le domaine de la combustion, et peut utiliser divers catalyseurs. On peut par exemple se référer aux brevets ou demandes de brevet US20050081443; US 5,980,843 ; US 5,405,260 ; EP 0 689 870 B1 ; EP 0 712 661 B1.
- Les zones de températures initiales et finales permettant de réaliser dans les
- 20 meilleures conditions une combustion catalytique peuvent être déterminées par des essais, pour un catalyseur donné. Les températures initiales de mélange (avant combustion) préférées sont inférieures à 900°C, et souvent comprises entre 800°C et 880°C. Les températures finales (après combustion) préférées sont inférieures à 1000°C, et souvent comprises entre 800°C et 980°C. Aussi, on peut
- 25 avantageusement limiter la combustion catalytique à la partie la moins chaude du réacteur-échangeur R. Ainsi, si le courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau rentre à une extrémité du réacteur-échangeur, la zone de combustion catalytique est située typiquement dans la première moitié du réacteur-échangeur relativement à cette extrémité.
- 30 Selon une seconde variante caractéristique du procédé selon l'invention, la ou les zone(s) complémentaire(s) de combustion (42, 44), et/ou la zone de combustion

initiale peuvent être disposée(s) à l'extérieur de la calandre (37) du réacteur-échangeur R. Cette option conduit à une réalisation moins compacte, mais autorise des dimensionnements standards pour les brûleurs et les zones de combustion.

Il est également possible de combiner une ou deux zones de combustion externes
5 (par exemple la zone initiale) et une ou deux ou plusieurs zones de combustion internes.

La circulation du fluide de chauffage HF peut être réalisée de différentes façons.

10 Le plus souvent, le courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau circule dans le réacteur-échangeur essentiellement selon une direction, et le fluide de chauffage HF circule au moins globalement à contre-courant par rapport à F1 (c'est-à-dire soit à contre-courant pur, HF circulant parallèlement aux tubes, soit localement en courant croisé, mais globalement à contre-courant
15 d'ensemble).

Une circulation à co-courant est toutefois possible. Dans ce cas, si le courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau circule dans le réacteur-échangeur essentiellement selon une direction, le fluide de chauffage HF circule au moins globalement à co-courant par rapport à F1 (co-courant pur ou
20 d'ensemble).

Les pressions respectives P1 et P2 de l'effluent de vaporéformage, noté SG1, et de HF en sortie du réacteur-échangeur vérifient typiquement les conditions suivantes:
0,8 MPa < P1 < 12 MPa ; de préférence 1,5 MPa < P1 < 5 MPa ; et de façon très
25 préférée, 1,8 MPa < P1 < 4,5 MPa ;

0,4 MPa < P2 < 12 MPa ; de préférence 0,4 MPa < P2 < 5 MPa; et de façon très préférée, 0,8 MPa < P1 < 4,5 MPa ;

La pression relativement haute de HF permet d'obtenir des propriétés de transfert thermique élevé.

30 En général, en sortie du réacteur-échangeur R, le fluide de chauffage HF, typiquement à température relativement élevée, par exemple de l'ordre de 1000°C, échange de la chaleur avec le courant comprenant la première charge F1

additionnée de vapeur d'eau , pour le vaporéformage partiel préliminaire de F1 dans un autre réacteur-échangeur de chaleur référencé ci-après (2b), juste avant l'entrée de F1 dans le réacteur-échangeur principal R. Ce pré-vaporéformage, est typiquement mis en oeuvre de façon similaire à celle du vaporéformage principal,

5 dans un réacteur-échangeur (2b) à tubes réactionnels contenant un catalyseur de vaporéformage, et est typiquement réalisé à des températures inférieures de 100°C à 200°C à celles du vaporéformage principal dans le réacteur-échangeur R.

En sortie du réacteur-échangeur de chaleur (2b), le fluide de chauffage HF transfère typiquement sa chaleur résiduelle au courant comprenant la première charge F1

10 additionnée de vapeur d'eau, dans un échangeur de chaleur (2a) disposé juste en amont de (2b) vis-à-vis de F1. On utilise ainsi de façon efficace le potentiel thermique de HF qui en sortant de R fournit les calories à relativement haute température nécessaires au vaporéformage partiel préliminaire dans (2b), puis les calories à relativement plus basse température nécessaires au préchauffage du

15 courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau.

Le courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau est typiquement préchauffé entre 500°C et 740°C (et de préférence entre 580 et 700°C) avant son entrée dans le réacteur-échangeur R. La température de l'effluent de

20 vaporéformage SG1 en sortie du réacteur-échangeur R est typiquement comprise entre 800°C et 950°C (et de préférence entre 820 et 900°C) , et la température de HF en sortie du réacteur-échangeur R est typiquement comprise entre 850°C et 1150°C et de préférence entre 900°C et 1050°C.

25 L'invention concerne également un procédé de production d'hydrogène à partir d'un gaz de synthèse comprenant le gaz de synthèse SG issu du procédé précédemment décrit, selon l'une quelconque de ses variantes.

La partie combustible du fluide de chauffage HF (ou F2 et/ou F3) peut être

30 constituée essentiellement par une fraction de l'hydrogène sensiblement pur produit à partir de SG.

F2 et /ou F3 peuvent aussi comprendre un gaz de purge issu d'une étape de purification par adsorption PSA (à balancement de pression) réalisé sur un courant issu de SG. Ceci permet d'utiliser avantageusement ce gaz de purge.

- 5 L'invention sera mieux comprise à la lecture de la description des figures annexées dans laquelle l'invention a été décrite dans le cas où le fluide de chauffage HF est un courant d'oxydation partielle d'hydrocarbures gazeux à l'oxygène.
La figure 1 représente un schéma simplifié de réalisation du procédé selon l'invention.
- 10 La figure 2 représente un autre schéma simplifié de réalisation du procédé selon l'invention, représentant de façon plus détaillée un réacteur-échangeur comportant des zones d'oxydation partielle internes.
La figure 3 représente une coupe du réacteur-échangeur de la figure 2.
- 15 La figure 4 représente un autre schéma simplifié de réalisation du procédé selon l'invention, représentant de façon plus détaillée un réacteur-échangeur comportant des zones d'oxydation partielle externes.
Les figures 5a et 5b représentent des schémas simplifiés de réalisation du procédé selon l'invention, dans des installations comportant plusieurs réacteur-échangeurs.

20 **Description des figures:**

On se réfère maintenant à la figure 1.

Les charges F1, F2, et F3 sont de composition identique, et constituées par un mélange d'un gaz généralement épuré, comprenant typiquement plus de 80% molaire de méthane et de 2 à 15% d'éthane. Le courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau a un rapport molaire H₂O/F1 typiquement compris entre 1,8 et 3,5. Ce courant entre par la ligne 1 dans l'échangeur de préchauffe 2a, puis traverse le réacteur-échangeur 2b dans lequel est réalisé un pré-vaporéformage à température de sortie relativement modérée, typiquement comprise entre 650°C et 770°C, de préférence entre 670°C et 740°C. Le réacteur-échangeur 2b est un échangeur multi-tubulaire à tubes contenant un catalyseur de vaporéformage, par exemple l'un des catalyseurs décrits dans les exemples du brevet US 4,906,603. En sortie du réacteur-échangeur 2b, le courant comprenant la

première charge F1 additionnée de vapeur d'eau, partiellement converti en gaz de synthèse, alimente par la ligne 3 le réacteur-échangeur principal R, lui aussi multi-tubulaire à tubes contenant un catalyseur de vaporéformage, typiquement de même type que celui du réacteur-échangeur 2b. Ce courant est alors réparti dans une 5 pluralité de tubes réactionnels 38 disposés à l'intérieur de la calandre 37 du réacteur-échangeur R, puis, après vaporéformage, sort du réacteur-échangeur R par la ligne 4, formant un premier gaz de synthèse SG1 et est refroidi dans l'échangeur 2a en mélange avec le deuxième gaz de synthèse SG2.

La charge F2 alimente via une entrée d'hydrocarbures 41a une chambre d'oxydation 10 partielle 40, alimentée par ailleurs en oxygène par la ligne 41b. La charge F2 et/ou l'alimentation en oxygène peuvent typiquement être additionnés de vapeur d'eau (par exemple 20% à 50% molaire de vapeur d'eau) pour limiter les risques de formation de carbone (suires). Les températures de sortie de la chambre d'oxydation partielle 40 sont typiquement comprises entre 1100°C et 1250°C, de préférence 15 entre 1140°C et 1200°C. Le contrôle de cette température peut être réalisé par modulation du rapport molaire O₂/(hydrocarbures de F2), souvent compris entre 0,48 et 0,85.

Le fluide HF de chauffage ainsi formé entre dans le réacteur-échangeur R, ou une combustion sans flamme peut éventuellement se poursuivre, et transfert une partie 20 notable de la chaleur d'oxydation partielle aux tubes réactionnels 38, permettant ainsi le vaporéformage de F1. A l'intérieur du réacteur-échangeur R, on ajoute une fraction F3 de la charge, et de l'oxygène (par des moyens qui sont représentés à la figure 2), pour réaliser une combustion étagée dans le réacteur-échangeur R et transférer plus de chaleur aux tubes de vaporéformage. Le courant HF sort du 25 réacteur-échangeur R via la ligne 27 pour former un second gaz de synthèse SG2.

Ce gaz de synthèse SG2, dont la température en sortie du réacteur-échangeur R est encore élevée, par exemple de l'ordre de 1000°C, alimente le réacteur-échangeur 2b de pré-vaporéformage de la charge F1, ou il est utilisé comme fluide de chauffage, puis sort de 2b via la ligne 28, est mélangé avec le gaz de synthèse SG1 30 circulant dans la ligne 4, puis le mélange SG ainsi formé est refroidi dans l'échangeur 2a dont il sort par la ligne 29. Le gaz de synthèse SG peut alors subir des traitements complémentaires tels qu'un refroidissement plus poussé, une

conversion du CO à la vapeur, une conversion chimique etc... Grâce à 2a et 2b, l'installation de la figure 1 réalise une bonne récupération thermique, en particulier sur l'effluent le plus chaud du réacteur-échangeur R, c'est-à-dire SG2.

- 5 On se réfère maintenant à la figure 2: Le réacteur-échangeur R de la figure 2 comprend 3 chambres, ou zones d'oxydation partielle en série, de telle sorte que cette oxydation partielle étagée permette une transmission de chaleur plus importante aux tubes 38 de vaporéformage et/ou l'utilisation de températures maximales plus basses pour HF. Ces 3 zones: 30 (zone initiale), 32 et 34 (zones 10 complémentaires) sont internes à la calandre 37 de R. Ces zones 30, 32, et 34 sont alimentées en hydrocarbures de la charge F2 (typiquement additionnés de vapeur d'eau) via respectivement les lignes 31a, 33a, et 35a. Elles sont également alimentées en oxygène via respectivement les lignes 31b, 33b, et 35b. Il peut également y avoir présence de vapeur d'eau dans les mêmes conditions que pour 15 l'installation de la figure 1.

Le fluide de chauffage circule à l'intérieur de R à courant croisé et contre-courant global en suivant la ligne de circulation figurant sur la figure 2 et indiquée par les références 22, 23, 24, 25, et 26. Cette circulation est imposée par la présence d'entretoises ou chicanes 36 dans le réacteur-échangeur R, de façon analogue aux 20 entretoises ou chicanes de la calandre d'un échangeur de chaleur à tubes et calandre conventionnel.

La récupération de chaleur sur les effluents du réacteur-échangeur R du dispositif de la figure 2 est également performante, mais diffère de celle de la figure 1: On utilise également deux échangeurs, qui sont référencés 2 et 2c mais seul 25 l'échangeur 2 transmet de la chaleur à la charge F1 de vaporéformage alors que l'échangeur 2c transmet de la chaleur à la charge F2 d'oxydation partielle, additionnée de vapeur d'eau. On obtient donc un préchauffage de plusieurs courants alimentant R, et en particulier de la charge de vaporéformage et de la charge F2 d'oxydation partielle. On pourrait également préchauffer les fluides 30 ajoutés à HF au cours de l'oxydation partielle étagée, en particulier les hydrocarbures et/ou la vapeur d'eau, et/ou préchauffer l'oxygène.

La figure 3, qui représente une vue de dessus d'une coupe du réacteur-échangeur R de la figure 2 au dessus de la zone 32 montre en vue de dessus ces entretoises 36. La zone d'oxydation partielle 32 comprend un brûleur avec introduction d'hydrocarbures et d'oxygène via les lignes 33a et 33b qui alimentent tangentiellement deux tubes concentriques 33d et 33c pour créer un mélange rapide par vortex contrarotatifs.

Les extrémités du réacteur-échangeur R de la figure 2 comprennent typiquement des fonds bombés conventionnels, non représentés pour des raisons de clarté de la figure, et R englobe la totalité des tubes réactionnels 38.

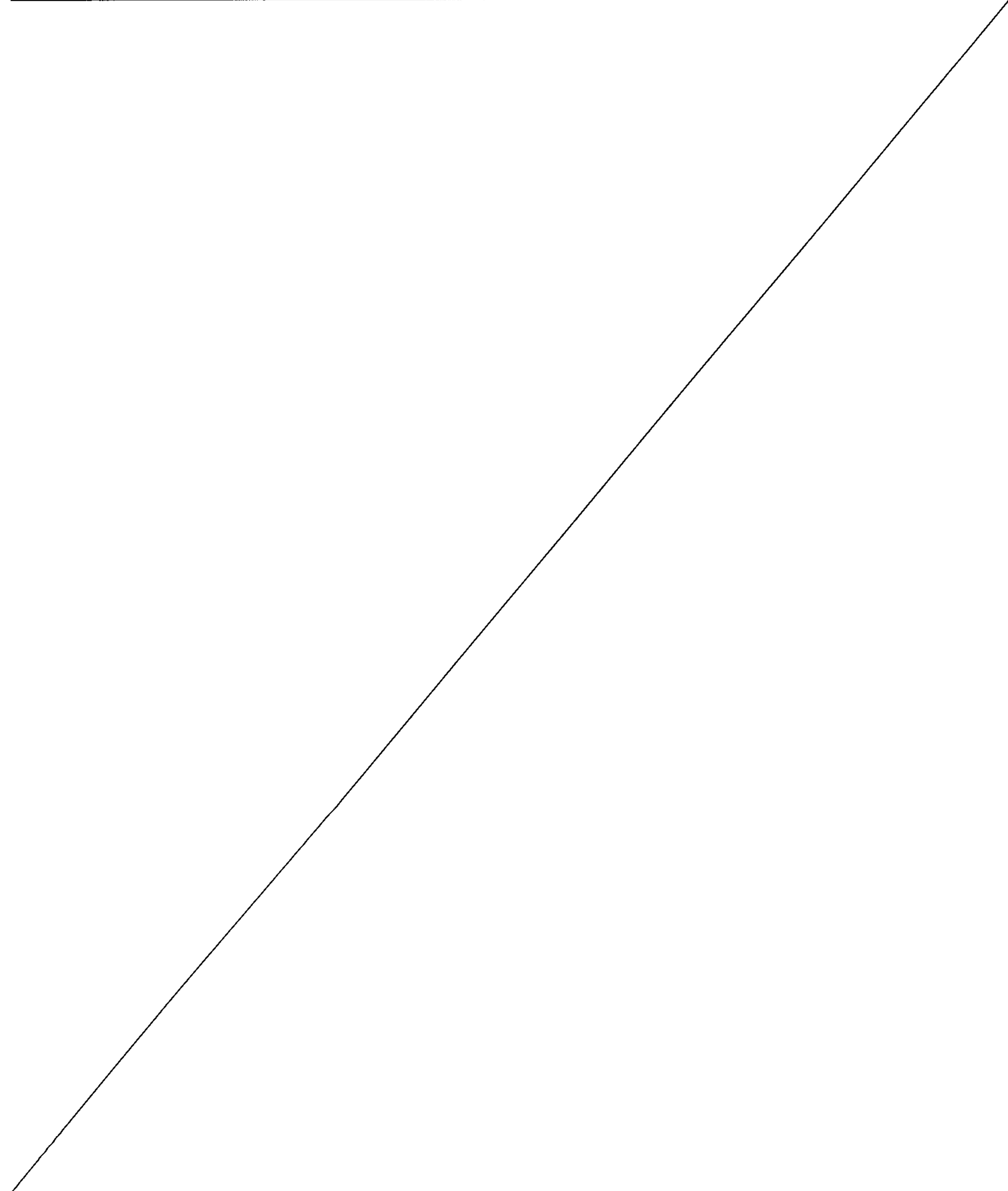
L'installation de la figure 2 ne représente qu'un échangeur de chaleur 2, mais pourrait également comprendre des réacteurs-échangeurs et/ou échangeurs de chaleur tels que 2a et 2b de l'installation de la figure 1.

Le réacteur-échangeur R des figures 2 et 3 ne représente qu'un type de réacteur-échangeur utilisable pour la mise en oeuvre du procédé selon l'invention et d'autres types de réacteur-échangeur R peuvent être utilisés sans sortir du cadre de l'invention, y compris des réacteurs-échangeurs à "tubes en baïonnettes". Dans ce type de réacteurs-échangeurs, chacun des tubes réactionnels 38 comprend deux tubes concentriques et la charge de vaporéformage circule successivement dans l'espace annulaire puis dans le tube central interne, ou dans le sens de circulation inverse, les courants d'entrée de F1 et le courant SG1 respectivement entrant et sortant à la même extrémité de R.

L'installation de la figure 4 est assez proche de celle de la figure 2, mais utilise des zones d'oxydation partielle externes et non internes à R, permettant, au prix d'une réalisation moins compacte, d'utiliser des brûleurs et/ou des zones d'oxydation standards sans problèmes d'encombrement. Ces zones 40, 42, et 44 sont alimentées en hydrocarbures de F2 et F3 via respectivement les lignes 41a, 43a, et 45a. Elles sont également alimentées en oxygène via respectivement les lignes 41b, 43b, et 45b. Il peut également y avoir présence de vapeur d'eau dans les mêmes conditions que pour l'installation de la figure 1.

13a

La Figure 5a représente une installation comprenant trois réacteurs-échangeurs R1, R2 et R3, traversés en parallèle par des parties du courant comprenant la première



charge F1 additionnée de vapeur d'eau, et traversés en série par un courant HF d'oxydation partielle étagée, avec réchauffage intermédiaire de HF entre deux réacteurs-échangeurs successifs. Une telle installation pourrait comprendre non pas trois, mais deux, quatre, ou de façon générale plusieurs réacteurs-échangeurs Ri.

- 5 L'installation de la figure 5b est assez proche de celle de la figure 5a, mais utilise pour le courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau une circulation en série (vaporéformage étagé) dans les échangeurs R1, R2, R3, à contre-courant d'ensemble avec le courant d'oxydation partielle HF, également étagé. Cette configuration permet d'obtenir une récupération thermique et une 10 efficacité énergétique très élevée, le réacteur-échangeur R1, qui réalise un pré-vaporéformage pouvant être opéré à relativement basse température. De même, l'installation de la figure 5b pourrait comprendre non pas trois, mais deux, quatre, ou de façon générale plusieurs réacteurs-échangeurs Ri.

15 **Exemple:**

On simule la production d'un gaz de synthèse SG sous pression de 2,5 MPa à partir d'un gaz naturel dans une installation du type de celle de la figure 2. Les charges F1 et F2 sont de composition identique (gaz naturel assimilé à du méthane).

- Les conditions d'entrée (ligne 1) sont les suivantes: F1 = gaz naturel, avec un débit 20 (de méthane) de 50 000 NM³/h; F1 est additionné par H₂O (vapeur d'eau) avec un rapport molaire H₂O/F1 = 3 (H₂O et F1 en % molaire). Le courant F1 + H₂O est préchauffé à 600°C dans l'échangeur 2, puis alimente le réacteur-échangeur R sous une pression de 2,5 MPa qui est la pression de l'installation (pour la simulation, on n'a pas pris en compte les pertes de charges). Après vaporéformage catalytique, 25 avec une température de sortie de 850°C (dans la ligne 4), le premier gaz de synthèse SG1 obtenu est mélangé avec le second gaz de synthèse SG2 circulant dans la ligne 27, le mélange SG1 + SG2 alimentant l'échangeur de chaleur 2.

Dans la première zone d'oxydation partielle 30, on alimente via la ligne 31a 100 433 NM³/h de méthane additionné avec de la vapeur d'eau saturante (rapport 30 H₂O/Méthane = 1 en % molaire), et via la ligne 31b, 64 650 NM³/h d'oxygène, pour former, par oxydation partielle, un premier fluide de chauffage HF à 1150°C, qui est refroidi à 1000°C dans le réacteur-échangeur R avant d'être réchauffé dans la

seconde zone complémentaire d'oxydation partielle 32. Dans cette zone 32, on alimente 20 883 NM³/h de méthane et 19 776 NM³/h d'oxygène, avec de la vapeur d'eau (H₂O/Méthane = 1 en % molaire). Le méthane est alimenté à 20°C, et la vapeur d'eau aux conditions de vapeur saturante. Cette oxydation partielle 5 complémentaire remonte la température de HF à 1150°C. HF transmet à nouveau de la chaleur aux tubes 38, et sa température retombe à 845°C.

On alimente alors dans la seconde zone complémentaire d'oxydation partielle 34 un débit de 28 285 NM³/h de méthane et 12 993 NM³/h d'oxygène, avec de la vapeur d'eau (H₂O/Méthane = 1 en % molaire), dans les mêmes conditions que pour la 10 zone 32. Cette zone 34 est une zone d'oxydation catalytique, et utilise un catalyseur comprenant 5% poids de rhodium tel que celui décrit dans l'exemple 1 de la demande de brevet US 2002/0004450 A1, ou celui de l'exemple 1 du brevet US 5,510,056. Le mélange global avec HF de cette oxydation partielle complémentaire catalytique (ce mélange étant également un fluide HF) remonte la température 15 initiale de HF à 900 °C. HF transmet à nouveau de la chaleur aux tubes 38, et sa température retombe à 750°C à sa sortie de R, formant un second gaz de synthèse SG2 qui circule dans la ligne 27.

Ce second gaz de synthèse SG2 est mélangé avec SG1 pour former le gaz de synthèse SG global, qui est refroidi à 662°C dans l'échangeur de chaleur 2 puis 20 rejoint via la ligne 28 l'échangeur de chaleur 2c dans lequel il est refroidi à 546°C. Cet échangeur 2c permet de préchauffer la charge F2 additionnée de vapeur d'eau à 500°C.

Les gaz de synthèse SG1, SG2, et le gaz de synthèse final SG obtenu (qui comprend 469 182 NM³ de H₂+CO) ont les compositions suivantes, en % molaire, 25 et en tenant compte de H₂O :

% molaire	SG1 : effluent de vaporéformage (ligne 4)	SG2 : effluent de POX (lignes 27, 28)	SG : gaz de synthèse final (ligne 29)
H ₂	47,9	45	46
CO	8,9	16,3	13,8
CO ₂	5,3	7,5	6,8
CH ₄	3,7	2,3	2,8
H ₂ O	34,2	28,9	30,6

L'homme du métier pourra déduire aisément de la description qui précède la conception d'une installation pour la mise en oeuvre du procédé selon l'invention, ainsi que son fonctionnement, dans le cas où le fluide de chauffage HF résulte d'une combustion typiquement totale d'hydrocarbures en général gazeux à l'air, et non plus 5 d'une oxydation partielle à l'oxygène en présence de vapeur d'eau: Dans ce cas, le courant HF circulant dans la ligne 28 consiste en des fumées sous pression, et n'est pas mélangé avec le gaz de synthèse SG1 issu du vaporéformage, circulant dans la ligne 4. Les températures utilisables pour HF, notamment en sortie de la ou des zone(s) complémentaire(s) de combustion sont identiques. Ce mode de réalisation 10 de l'invention permet d'éviter la nécessité de production d'oxygène. L'air utilisé peut être comprimé dans la partie compresseur d'une turbine à gaz, et le fluide de chauffage HF résultant de la combustion étagée, conformément au procédé selon l'invention, peut être détenu dans la partie turbine de la turbine à gaz, ou d'une autre turbine, après utilisation comme fluide de chauffage pour le vaporéformage et 15 de préférence le prévaporéformage. Il peut se révéler utile de réaliser une combustion complémentaire avant détente dans la turbine, pour maximiser l'énergie mécanique récupérée.

Le gaz de synthèse SG peut être soumis en aval à une conversion du CO à la 20 vapeur, pour produire de l'hydrogène. Dans ce cas, une partie de l'hydrogène produit, après élimination du CO₂ (par exemple par lavage aux amines) peut optionnellement être utilisé comme combustible pour chauffer le réacteur-échangeur R, en tant que charge F2 et/ou charge F3 ajoutée à HF au cours d'une oxydation étagée. On peut aussi utiliser pour F2 et/ou F3 (la partie combustible de HF) un gaz 25 de purge (comprenant typiquement du CO et du méthane résiduel, et souvent du CO₂), issu de la purification d'un courant issu de SG par adsorption à balancement de pression (adsorption connue également sous le nom de PSA). Cette adsorption est typiquement une purification finale, après shift conversion (conversion à la vapeur d'eau) du CO contenu dans SG.

30 Le gaz de synthèse peut également être utilisé, souvent après ajustement du rapport H₂/CO (par exemple par séparation de l'hydrogène en excès) pour une conversion chimique, par exemple en alcools ou autres oxygénés, ou en oléfines et/ou en paraffines.

Les réalisations de l'invention au sujet desquelles un droit exclusif de propriété ou de privilège est revendiqué, sont définies comme il suit :

1. Procédé de production d'un gaz de synthèse SG à partir d'une charge globale F comprenant des hydrocarbures, F comprenant une première charge F1, une seconde charge F2 et une troisième charge F3, dans lequel :

- on soumet un courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau à un vaporéformage pour la production d'une fraction au moins du gaz de synthèse SG dans au moins un réacteur-échangeur multitubulaire R comprenant une pluralité de tubes réactionnels (38) contenant un catalyseur de vaporéformage et une calandre contenant ces tubes, la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau circulant à l'intérieur d'une pluralité de tubes selon une direction;
- on chauffe principalement par convection lesdits tubes réactionnels (38) par circulation dans ladite calandre d'un fluide HF de chauffage externe de ces tubes, localement en courant croisé, mais globalement à contre-courant d'ensemble de F1, dans lequel HF comprend au moins un premier courant de gaz de combustion partielle ou totale de la deuxième charge F2, que l'on fait circuler dans le réacteur-échangeur R pour le chauffage des tubes réactionnels, puis que l'on mélange dans au moins une zone de combustion complémentaire (32, 34) interne à la calandre avec au moins une partie de la troisième charge F3 et un gaz comprenant de l'oxygène, afin d'augmenter la température dudit premier courant, puis le courant du mélange ainsi obtenu circule dans le réacteur-échangeur R pour un chauffage complémentaire des tubes réactionnels (38) avant de sortir de ce réacteur-échangeur; et

- on produit le gaz de synthèse SG à partir de l'effluent de vaporéformage de F1.
2. Procédé selon la revendication 1, dans lequel la charge globale F comprend des composés recyclés.
- 5 3. Procédé selon la revendication 1 ou 2, dans lequel on produit le gaz de synthèse SG à partir de l'effluent de vaporéformage de F1 et d'une partie ou de la totalité de HF.
- 10 4. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 3 dans lequel on injecte en un point à l'intérieur de la calandre du réacteur-échangeur R une partie au moins de F3 et un gaz contenant de l'oxygène, dans des conditions de turbulence et/ou de recirculation suffisantes pour obtenir une combustion en régime homogène dans au moins une zone de la calandre du réacteur-échangeur R.
- 15 5. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 dans lequel on injecte en un point à l'intérieur de la calandre du réacteur-échangeur une partie au moins de F3 et un gaz contenant de l'oxygène en amont d'une zone de combustion catalytique, dans des conditions où la température du mélange obtenu est inférieure à la température où la combustion se produit avec une flamme.
- 20 6. Procédé selon la revendication 5 dans lequel ledit courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau rentre dans le réacteur-échangeur R à une extrémité de R, et ladite zone de combustion catalytique est située dans la première moitié du réacteur-échangeur relativement à cette extrémité.

7. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 6 dans lequel la zone complémentaire de combustion est une zone exempte de tubes réactionnels et sensiblement contiguë à la paroi interne de la calandre du réacteur-échangeur.
8. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 7 dans lequel ledit fluide de chauffage HF, en sortie du réacteur-échangeur R échange de la chaleur avec ledit courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau, pour un pré-vaporéformage de F1 dans un réacteur-échangeur (2b), avant son entrée dans le réacteur-échangeur R.
9. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 8 dans lequel ledit courant comprenant la première charge F1 additionnée de vapeur d'eau est préchauffé entre 500°C et 740°C avant son entrée dans le réacteur-échangeur R, la température de l'effluent de vaporéformage en sortie du réacteur-échangeur R est comprise entre 800°C et 950°C, et la température de HF en sortie du réacteur-échangeur R est comprise entre 850°C et 1150°C.
10. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 9 dans lequel ledit fluide de chauffage HF est un courant d'oxydation partielle d'hydrocarbures à l'oxygène sous une pression comprise entre 0,5 et 12 MPa, sensiblement exempt d'azote.
11. Procédé selon la revendication 10, dans lequel le courant d'oxydation par d'hydrocarbures à l'oxygène comprend de la vapeur d'eau.
12. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 9 dans lequel ledit fluide de chauffage HF est un gaz de combustion totale d'hydrocarbures à l'air sous une pression comprise entre 0,4 et 4 MPa.

13. Procédé de production d'hydrogène à partir d'un gaz de synthèse comprenant le gaz de synthèse SG issu du procédé tel que défini dans l'une quelconque des revendications 1 à 12.

14. Procédé selon la revendication 13 dans lequel la partie combustible dudit fluide de chauffage HF est constituée essentiellement par une fraction de l'hydrogène sensiblement pur produit à partir de SG.

15. Procédé selon la revendication 13 dans lequel F2 et/ou F3 comprend un gaz de purge issu d'une étape de purification par adsorption PSA réalisé sur un courant issu de SG.

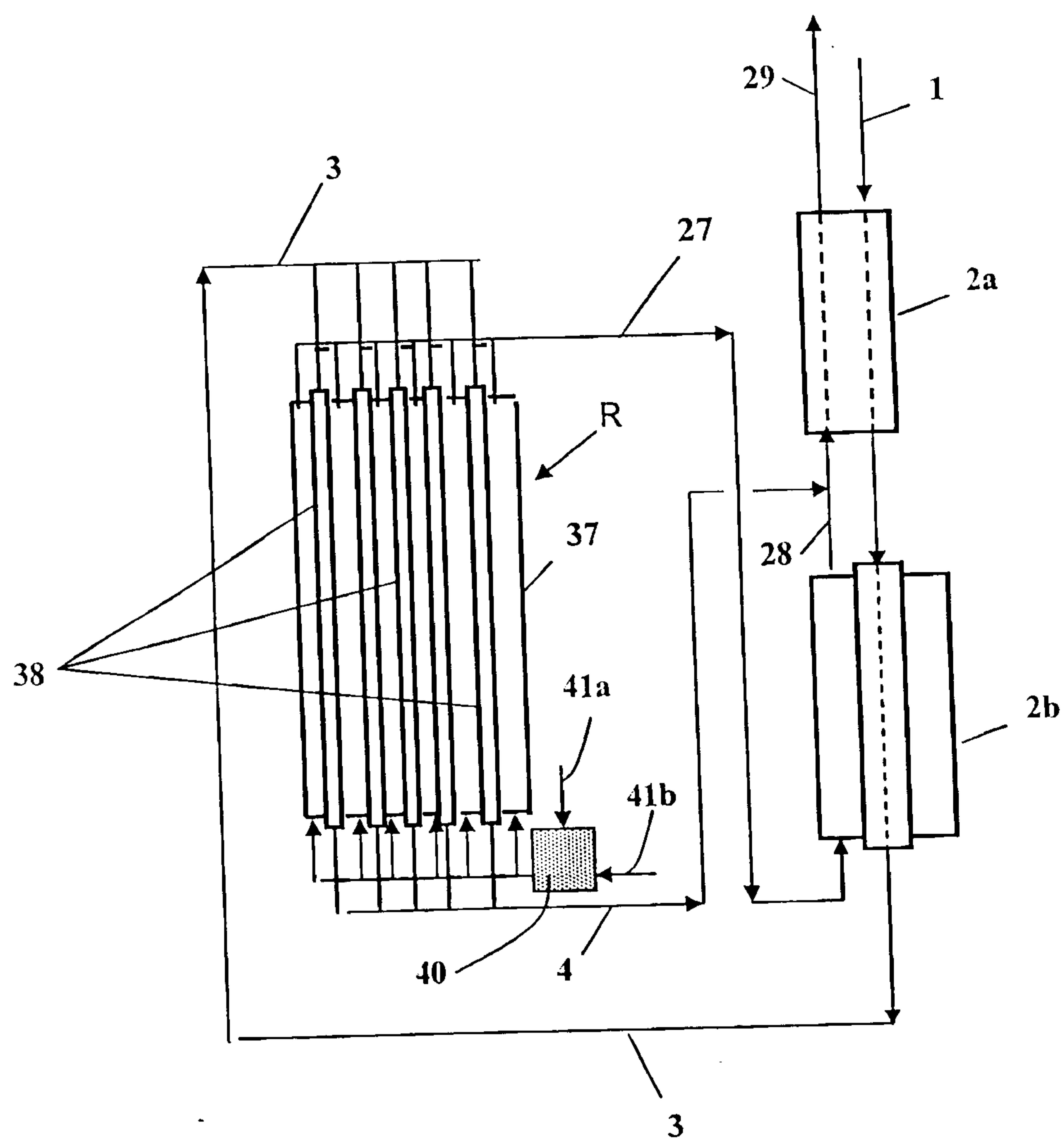


FIG 1

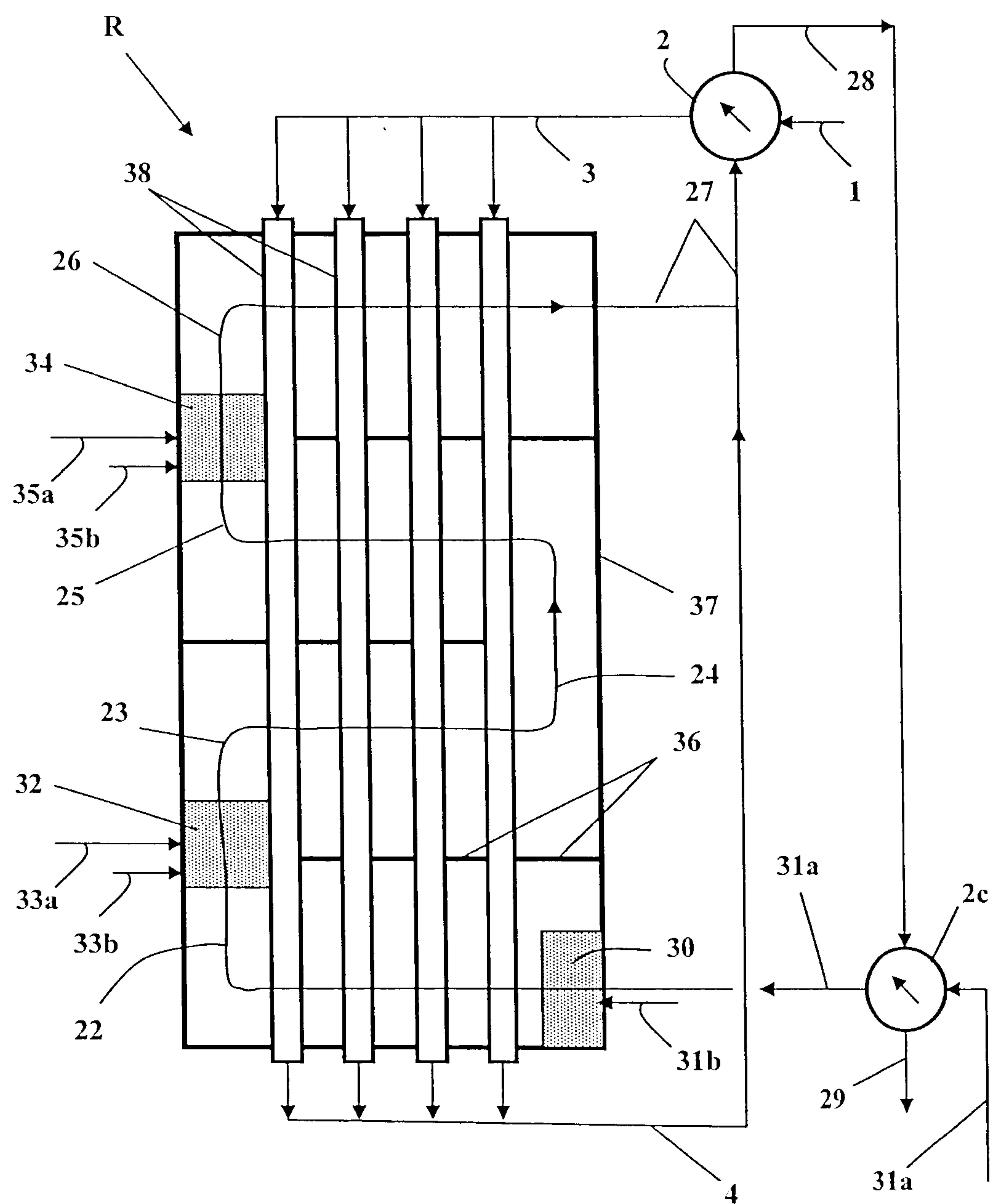


FIG 2

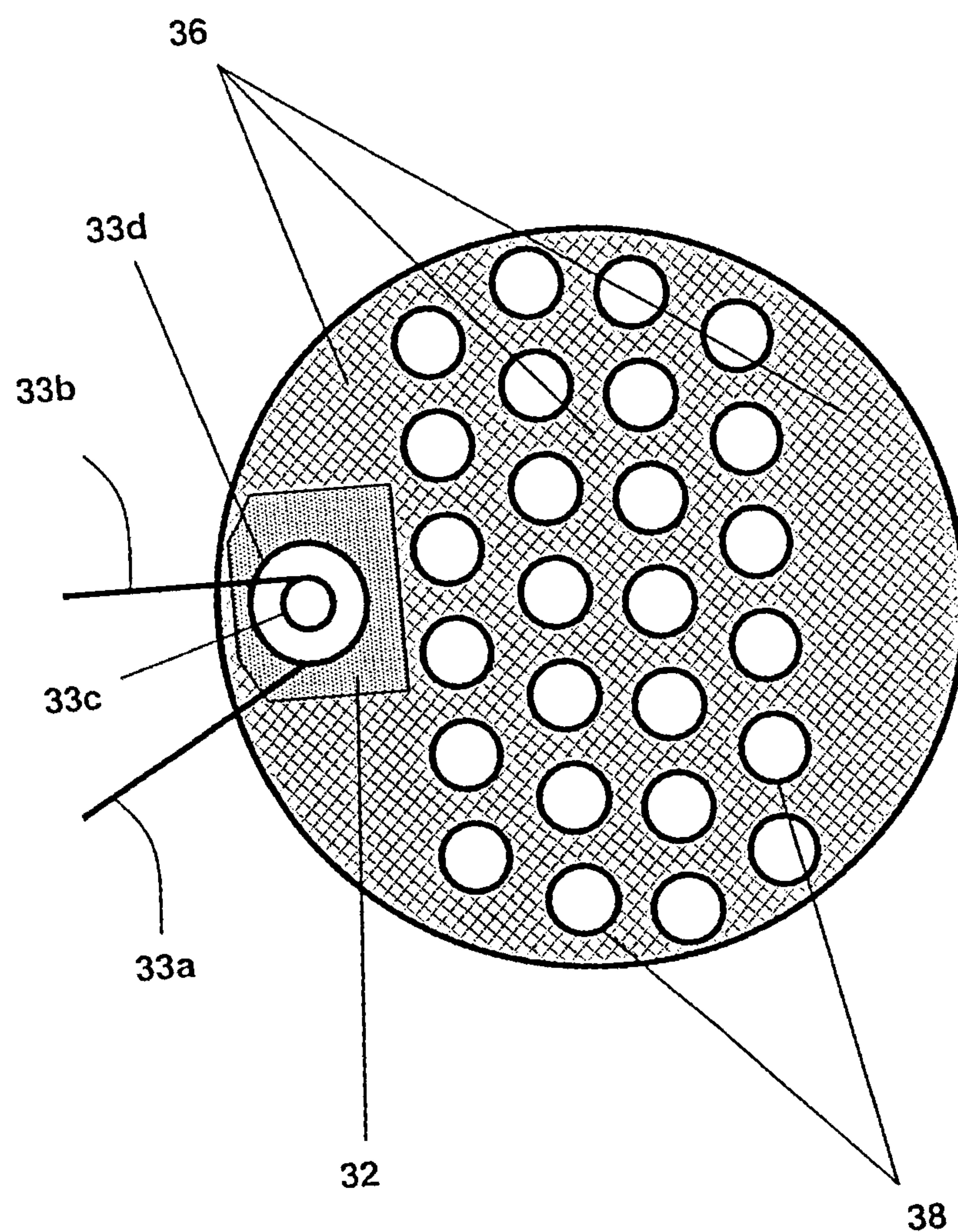


FIG 3

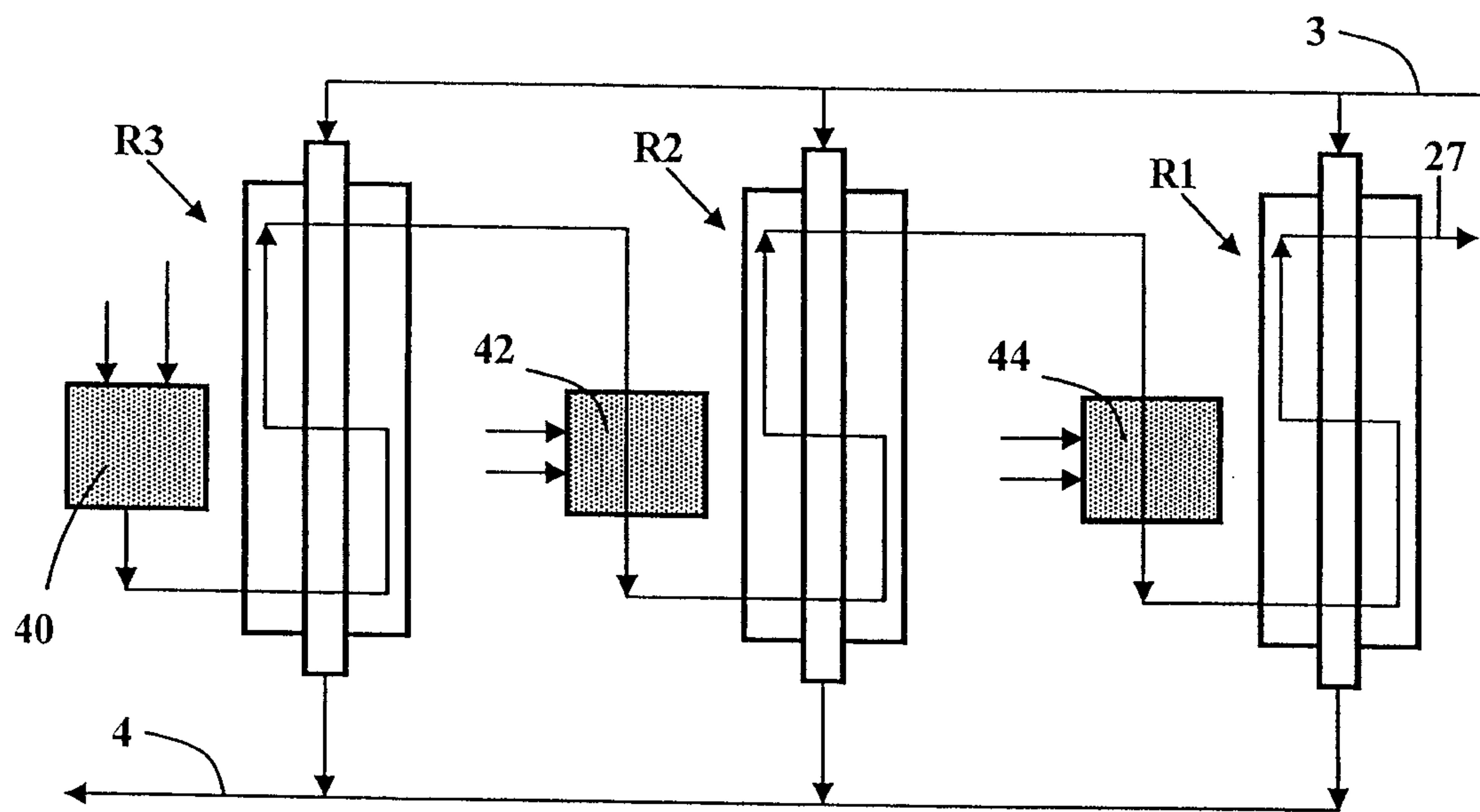


FIG 5a

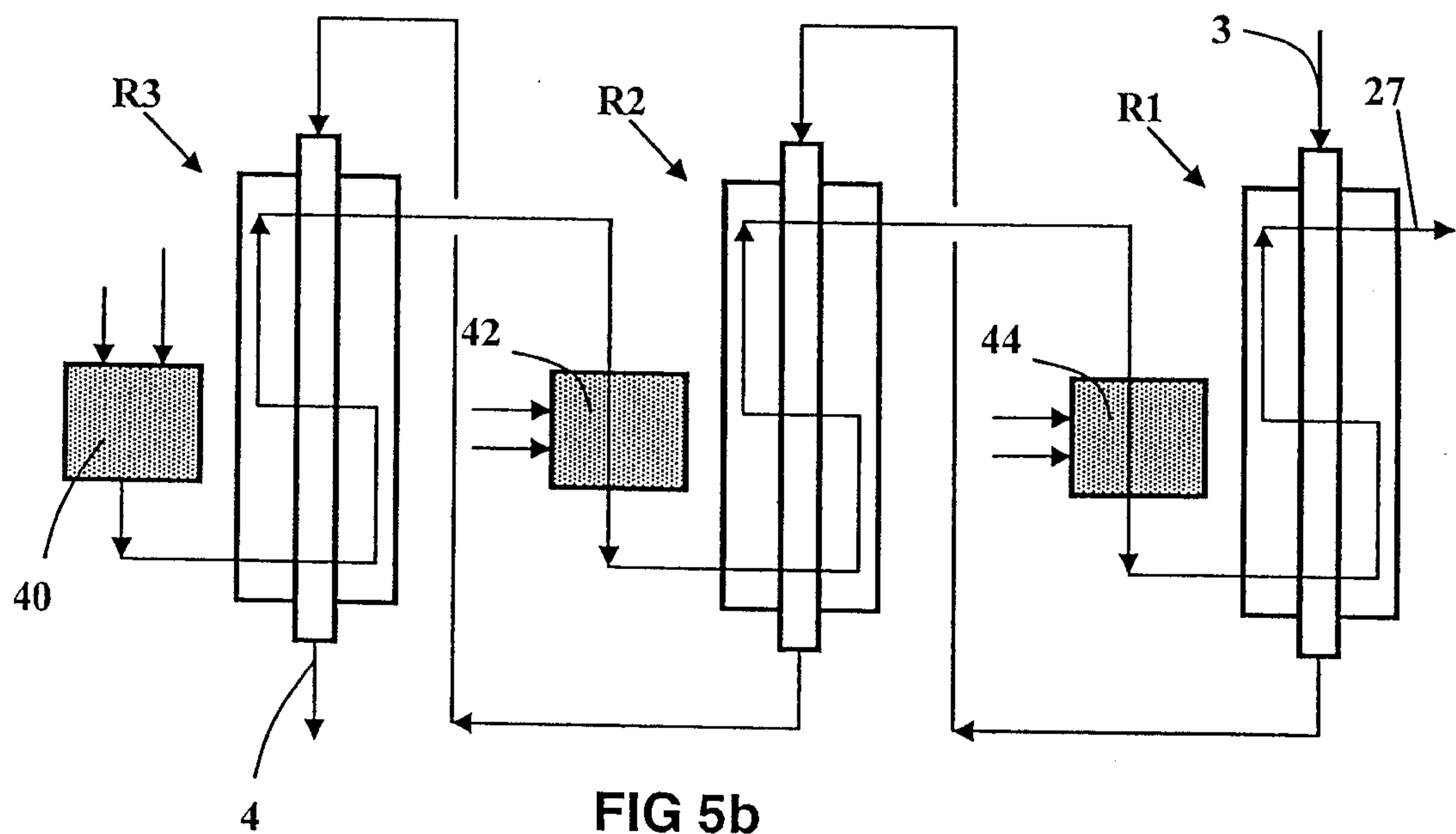


FIG 5b

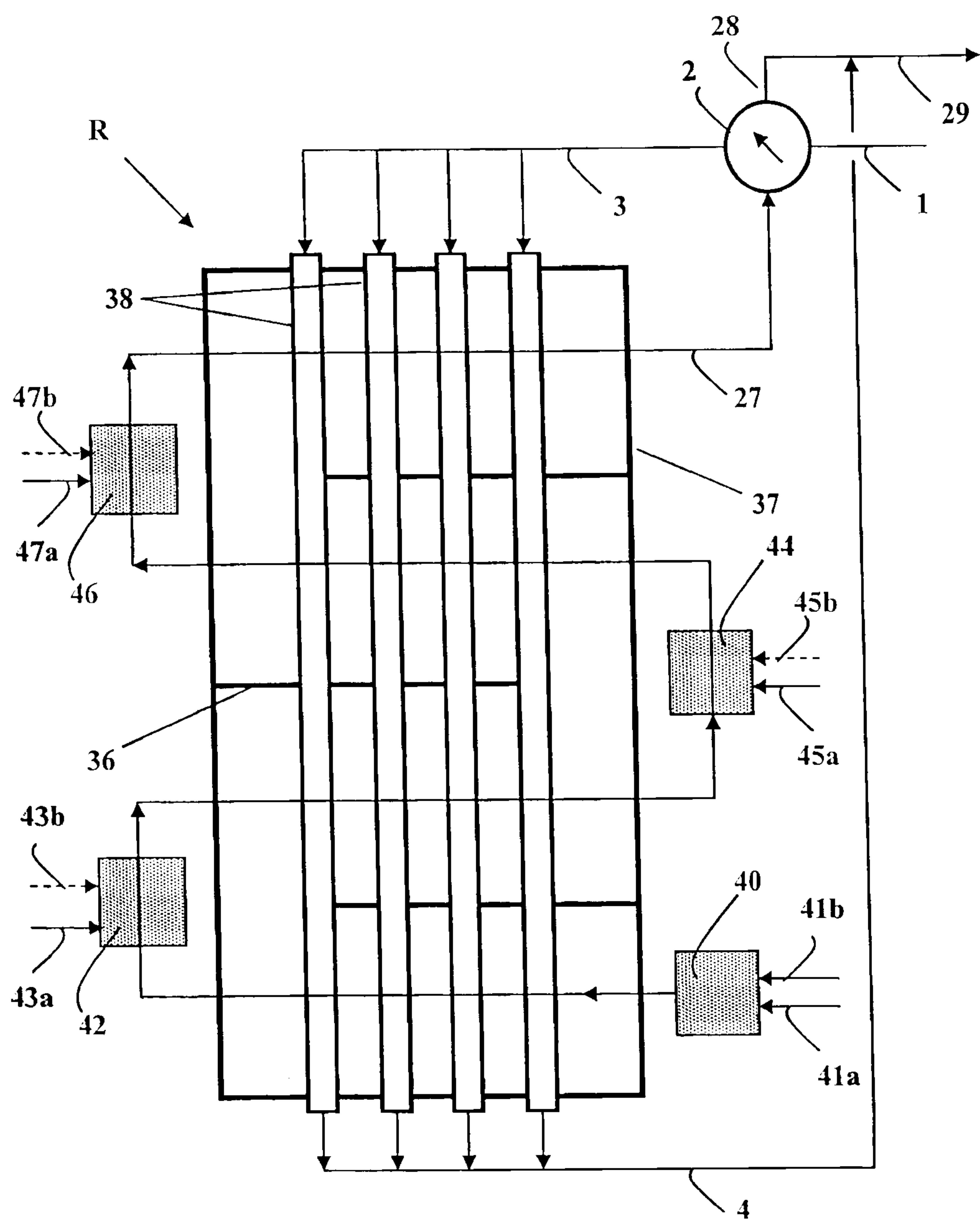


FIG 4

