# (11) **EP 2 657 635 A1**

(12)

# **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

(43) Veröffentlichungstag:

30.10.2013 Patentblatt 2013/44

(51) Int Cl.: F28D 9/00 (2006.01)

(21) Anmeldenummer: 12165204.4

(22) Anmeldetag: 23.04.2012

(84) Benannte Vertragsstaaten:

AL AT BE BG CH CY CZ DE DK EE ES FI FR GB GR HR HU IE IS IT LI LT LU LV MC MK MT NL NO PL PT RO RS SE SI SK SM TR

Benannte Erstreckungsstaaten:

**BA ME** 

(71) Anmelder: GEA Ecoflex GmbH 47059 Duisburg (DE)

(72) Erfinder:

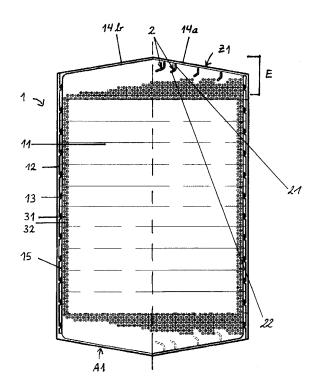
 Abker, Gerd 45768 Marl (DE)

- Ernst, Alfred 40822 Mettmann (DE)
- Müller, Bernd 40885 Ratingen (DE)
- Mönig, Klaus
   46244 Bottrop (DE)
- (74) Vertreter: Stenger, Watzke & Ring Intellectual Property Am Seestern 8 40547 Düsseldorf (DE)

#### (54) Plattenwärmetauscher

(57)Die Erfindung betrifft einen Plattenwärmetauscher mit im Gleichstrom oder Gegenstrom von einem ersten und einem zweiten Medium durchströmten Strömungskanälen, die für das erste Medium zwischen jeweils zu einem Plattenpaar (P) verbundenen Einzelplatten (1) und für das zweite Medium zwischen zu einem Plattenstapel (S) zusammengefügten Plattenpaaren (P) gebildet sind, wobei die Einzelplatten (1) innerhalb eines Eintrittsbereiches (E) durch Ausprägungen gebildete, in den Strömungskanal hineinragende Leitschaufeln (2) aufweisen, wobei die Leitschaufeln (2) bogenförmig mit einem im Wesentlichen parallel zur Hauptströmungsrichtung ausgerichteten Anströmschenkel (21) und einem unter einem Winkel zum Anströmschenkel (21) ausgerichteten Abströmschenkel (22) ausgebildet sind.

Fig.2a



EP 2 657 635 A1

35

#### **Beschreibung**

[0001] Die Erfindung betrifft einen Plattenwärmetauscher mit im Gleichstrom oder Gegenstrom von einem ersten und einem zweiten Medium durchströmten Strömungskanälen, die für das erste Medium zwischen jeweils zu einem Plattenpaar verbundenen Einzelplatten und für das zweite Medium zwischen zu einem Plattenstapel zusammengefügten Plattenpaaren gebildet sind, wobei die Einzelplatten und die Plattenpaare an parallel zur Hauptströmungsrichtung verlaufenden Längsrändern und Anlageflächen miteinander verbunden sind, wobei jede Einzelplatte in Längsrichtung korrespondierende, diagonal angeordnete Zuström- und Abströmquerschnitte für das erste Medium und in Querrichtung neben diesen liegende Zuström- bzw. Abströmquerschnitte für das zweite Medium aufweist, wobei die Abströmquerschnitte für das erste Medium jeweils um die halbe Höhe der Zuström- bzw. Abströmquerschnitte für das zweite Medium versetzt sind, wobei die Einzelplatten innerhalb eines Eintrittsbereiches durch Ausprägungen gebildete, in den Strömungskanal hineinragende Leitschaufeln aufweisen, wobei die Leitschaufeln bogenförmig mit einem im Wesentlichen parallel zur Hauptströmungsrichtung ausgerichteten Anströmschenkel und einem unter einem Winkel zum Anströmschenkel ausgerichteten Abströmschenkel ausgebildet sind, und wobei die Einzelplatten mit einer Turbulenzen erzeugenden Profilierung versehen sind.

[0002] Plattenwärmetauscher dieser Art werden mit Plattendimensionen von mehreren Metern großtechnisch eingesetzt. Ein Anwendungsbereich ist hierbei die Verwendung in Müllverbrennungsanlagen, Kraftwerken, Chemieanlagen, Raffinerien und/oder dergleichen bei welchen die entstehende Verbrennungswärme des Rauchgases zur Erwärmung eines zweiten Mediums genutzt wird.

[0003] Einen Plattenwärmetauscher gemäß der vorstehenden Art offenbart im Einzelnen die deutsche Patentschrift DE 41 42 177 C2. Dabei sind zur Erhöhung des Wirkungsgrades des Wärmetauschers oder alternativ zur Verringerung der Abmessungen der benötigten Einzelplatten Leitschaufeln vorgesehen, welche das durch den Zuströmquerschnitt eintretende Medium auf die volle Kanalbreite des Strömungskanals verteilen. Um Totzonen im Eintrittsbereich, insbesondere im spiegelsymmetrisch zur Längsmitte neben dem Zuströmquerschnitt liegenden Plattenbereich, zu vermeiden, sind die Leitschaufeln mit verlängerten Abströmschenkeln versehen, welche über die Längsmitte der Einzelplatte hinausragen. Zusätzlich sind die Leitschaufeln zur Vergleichmäßigung der Strömung innerhalb des Strömungskanals in der Längsmitte der Einzelplatten näher am Zuströmquerschnitt angeordnet als in Richtung des Längsrandes der Einzelplatte.

**[0004]** Obwohl sich diese Anordnung in der Praxis bewährt hat, ergeben sich dennoch Probleme durch Ablagerung von Feststoffen innerhalb des zuströmenden Me-

diums. Dies betrifft insbesondere den vorgenannten Einsatz in Müllverbrennungsanlagen, da die bei der Verbrennung entstehenden Rauchgase einen großen Anteil an Fremdkörpern aufweisen. Jedoch ist dieses Problem nicht auf den Einsatz der Wärmetauscher in Müllverbrennungsanlagen beschränkt, sondern tritt überall dort auf, wo das Medium mit problematischen Feststoffen versetzt ist. Die enthaltenen Feststoffe führen zu einer Belegung der Leitschaufeln, so dass sich die Zwischenräume zwischen benachbarten Leitschaufeln verengen und die Zuströmquerschnitte verstopfen. Um dies zu vermeiden, muss der Plattenwärmetauscher in manchen Anwendungsfällen regelmäßig, beispielsweise ein bis zwei mal pro Jahr, gereinigt werden, wodurch die nicht unerhebliche Ausfallzeiten entstehen. Hierdurch entstehen zum einen Kosten durch die aufwendige Reinigung und zum anderen Verluste durch die Ausfallzeiten der Anlage.

**[0005]** Daher ist es Aufgabe der Erfindung, einen Plattenwärmetauscher zu schaffen, bei welchem ein Verstopfen der Zuströmquerschnitte aufgrund von Feststoffanlagerungen auf den Leitschaufeln vermieden wird, ohne gleichzeitig die Leistung des Wärmetauschers zu verringern.

[0006] Zur technischen Lösung wird ein Plattenwärmetauscher gemäß dem Oberbegriff des Hauptanspruchs vorgeschlagen, bei welchem die Leitschaufeln der Zuströmquerschnitte nicht über die Längsmitte der Einzelplatten hinausragen, d.h. Leitschaufeln auschließlich in den den jeweiligen Zuströmquerschnitten zugeordneten Plattenhälften ausgebildet sind, wobei die Anströmschenkel und die Abströmschenkel im Wesentlichen gleiche Längen aufweisen, und wobei die Leitschaufeln mit im Wesentlichen gleichem Abstand zu dem zugehörigen Querrand der jeweiligen Einzelplatte angeordnet sind, und wobei gleichzeitig die Turbulenzen erzeugende Profilierung im Eintrittsbereich der Zuströmquerschnitte bis an die Leitschaufeln ragt und im spiegelsymmetrisch zur Längsmitte der Einzelplatten angrenzenden Bereich ausgespart ist.

[0007] Durch die erfindungsgemäß kürzeren, steiler zur Hauptströmungsrichtung und näher am Rand angeordneten Leitschaufeln wird die Anhaftung der Schmutzpartikel minimiert. Gleichzeitig wird eine hohe Leistung des Wärmetauschers dadurch sicher gestellt, dass die 45 Turbulenzen erzeugende Profilierung der Einzelplatten im Eintrittsbereich der Zuströmquerschnitte bis an die Leitschaufeln ragt und in dem Bereich der Platte, welcher spiegelsymmetrisch zur Längsmitte gegenüberliegt, ausgespart ist. Durch diese Profilaussparung in der neben den Zuströmquerschnitten liegenden Plattenhälfte entsteht ein Unterdruck gegenüber dem Gasdruck innerhalb des profilierten Zuströmquerschnittes, wodurch ein Ansaugen des einströmenden Rauchgases in den profilfreien Bereich bewirkt wird.

[0008] Durch die besondere Ausgestaltung der Profilierung wird somit berücksichtigt, dass die Leistung des Wärmetauschers davon abhängt, wie homogen das Heizmedium über die Breite der Gegenstromplatte ver-

teilt ist. Maßnahmen, die eine gleichmäßige Verteilung bewirken, sind jedoch im Allgemeinen begünstigend für Schmutzanlagerungen. Die Erfindung schafft somit eine Lösung, welche die beiden konkurrierenden Faktoren so ins Gleichgewicht bringt, dass zum einen die Anhaftung von Schmutzpartikeln verringert wird und zum anderen keine Leistungseinbußen auftreten.

[0009] Die erfindungsgemäße Leitschaufelnausgestaltung einerseits und die erfindungsgemäße Ausgestaltung der die Turbolenzen erzeugenden Profilierung andererseits erbringen in Kombination den synergetischen Effekt, dass eine Vergleichmäßigung der in den Plattenwärmetauscher einströmenden Medien auf die gesamte Plattenbreite erfolgt, und dies bei gleichzeitiger Minimierung der Gefahr von im schlimmsten Fall zu Verstopfungen führenden Verschmutzungen der Leitschaufeln. Dabei wird im Unterschied zum Stand der Technik nach der vorgenannten DE 41 42 177 C2 mit der Erfindung bewusst in Abkehr zur bisherigen Ausgestaltung vorgeschlagen, die Leitschaufeln zu verkleinern, insbesondere hinsichtlich des jeweiligen Abströmschenkels. Darüber hinaus ist in bewusster Abkehr zum vorbenannten Stand der Technik die Anzahl der Leitschaufeln deutlich reduziert worden. Die nach den Ausführungen in der DE 41 42 177 C2 infolge dieser Maßnahmen zu befürchtende Verschlechterung der Mediumsvergleichmäßigung ist in überraschender Weise nicht eingetreten bzw. konnte in Kombination mit der erfindungsgemäßen Ausgestaltung der die Turbolenzen erzeugenden Profilierung kompensiert werden. Im Ergebnis der erfindungsgemäßen Ausgestaltung ist bei einem gegenüber dem Stand der Technik erhöhten Wirkungsgrad hinsichtlich der Mediumsverteilung eine Reduzierung der durch die Leitschaufeln bedingten Angriffsflächen für Schmutzpartikel, Fremdstoffe und/oder dergleichen erreicht. Im Ergebnis neigt der erfindungsgemäße Plattenwärmetauscher im Unterschied zu vorbekannten Plattenwärmetauschern weniger stark zu Verschmutzungen oder gar Verstopfungen, wodurch die Betriebssicherheit erhöht ist und/oder Wartungsintervalle größer bemessen werden können. In diesem Zusammenhang wirkt sich insbesondere positiv aus, dass die Abströmschenkel der erfindungsgemäßen Leitschaufeln im Unterschied zum Stand der Technik sehr viel steiler und sehr viel kürzer ausgebildet sind.

[0010] Vorteilhaft sind die Leitschaufeln vollständig durchgeprägt, so dass diese spaltfrei an der benachbarten Einzelplatte anliegen. Durch diese Ausgestaltung dienen die Leitschaufeln vollständig als Abstützung bzw. als Abstandshalter, so dass Schwingungen innerhalb der Plattenpaare und innerhalb des Plattenstapels reduziert werden und somit der Aufbau des Wärmetauschers insgesamt stabiler wird. Dabei können die vollständig durchgeprägten Leitschaufeln je nach Ausgestaltung an den Leitschaufeln benachbarter Einzelplatten oder an der gegenüberliegenden Wand der Strömungskanäle anliegen.

[0011] Die Erfindung sieht vor, dass die Anström-

schenkel und die Abströmschenkel einen Winkel zwischen 140° und 100°, vorzugsweise 135° und 112° zueinander aufweisen. Je kürzer die Leitschaufeln dabei sind, desto steiler können Anströmschenkel und Abströmschenkel zueinander angeordnet sein. Durch die Kombination mit einem im Wesentlichen parallel zur Hauptströmungsrichtung ausgerichteten Anströmschenkel sind somit auch Abwinklungen von bis zu 90° möglich, ohne dass die Gefahr von Verstopfungen der Zuströmquerschnitte durch Fremdstoffanlagerungen auf den Leitschaufeln besteht.

[0012] Es empfiehlt sich, dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung der Einzelplatten ausgeprägte Noppen aufweist. Die Noppen lassen sich durch Prägen der Einzelplatten sehr einfach und kostengünstig herstellen. Ein gleichmäßiges Noppenfeld ist zudem hervorragend geeignet, die Leistung des Wärmetauschers zu erhöhen. Durch die turbulente Strömung wird der Wärmeübergang vergrößert und damit der Wirkungsgrad verbessert.

[0013] Zudem können einige der Noppen als Abstandshalter für benachbarte Einzelplatten ausgebildet sein. Dadurch kann auch bei geringen Abständen zwischen benachbarten Einzelplatten der vorgegebene Plattenabstand über die volle Kanallänge und Kanalbreite gewährleistet werden. Derartige Abstandshalter können auch im Bereich der Leitschaufeln ausgebildet werden, um die Einzelplatten im Bereich der Zuström- und Abströmquerschnitte im vorgegebenen Abstand voneinander zu halten. Selbstverständlich können auch alle Noppen als Abstandshalter dienen.

[0014] Die Erfindung sieht vor, dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung der Einzelplatte senkrecht zur Hauptströmungsrichtung über den gesamten Boden bis zu den Anlageflächen ausgebildet ist. Durch diese über die ganze Breite der Einzelplatte bis hin zu ihren Seitenrändern reichende Profilierung wird ein kontrolliertes Strömungsbild unter gleichzeitiger Vermeidung von Bypässen geschaffen. Im Gegensatz zum Stand der Technik wird somit vermieden, dass das über die Einzelplatte strömende Medium in profilfreie Kanäle wandert und nur noch in geringerem Maße zum Wärmeaustausch beiträgt. Insgesamt bewirkt die im Gegensatz zum Stand der Technik dichter an den Seitenrand geführte Profilierung somit eine Verbesserung der Wärmeleistung des Wärmetauschers.

[0015] Weiterhin ist vorgesehen, dass die Einzelplatten im Bereich der Anlageflächen Randkanäle mit einem über ihre Längserstreckung größenvariablen Querschnitt aufweisen. Diese Randkanäle führen ebenfalls durch Verkleinerung der barrierefreien Bypässe zu einem verbesserten Strömungsbild, wodurch wiederum die Wärmeleistung des Wärmetauschers erhöht wird. Die Randkanäle sind labyrinthartig ausgebildet und werden im Bereich der Anlageflächen, d. h. im Randbereich der Einzelplatten, ausgebildet wo sich ansonsten das Wärmemedium einen barrierfreien und somit wechselwirkungsfreien Strömungsweg suchen würde. Die Variation des Querschnittes über die Längserstreckung der

40

Randkanäle sorgt dafür, dass das hindurch strömende Medium nicht barrierefrei geradeaus weiterfließen kann, sondern an den Verengungen des Querschnitts einen Staueffekt erleidet. Somit wird ein wechselwirkungsfreier Mediumdurchfluss durch die Randkanäle der Einzelplatte und folglich auch ein Leistungsverlust stark vermindert verhindert. Dies führt gegenüber dem Stand der Technik zu einer Leistungssteigerung von bis zu 5%.

[0016] Besonders vorteilhaft sind die Randkanäle im Wesentlichen s-förmig, d.h. mehrfach s-förmig ausgebildet. Dabei ergibt sich eine versetzte Sperrprägung auf beiden Seiten jedes Randkanals, welche aufgrund der entstehenden Verengungen und Erweiterungen zu einer erhöhten Wechselwirkung des Wärmemediums führt.

[0017] Vorteilhaft ist der Querschnitt der Randkanäle dabei um bis zu 50 % oder mehr variabel. Dadurch reduziert sich der barrierefreie Querschnitt für das Medium an einer Verengung um bis zu mehr als die Hälfte. In Kombination mit der s-förmigen Ausbildung wird zudem ein örtlich versetzter Strömungskanal geschaffen, welcher weiterhin die Wechselwirkung zwischen Medium und Wärmetauscher verstärkt.

[0018] Die erfindungsgemäße Randkanalsausgestaltung ergibt in Kombination mit der erfindungsgemäßen Ausgestaltung der die Turbolenzen erzeugenden Profilierung bis in den jeweiligen Randbereich einer jeden Einzelplatte den synergetischen Effekt, dass freie Durchströmungswege für das Medium dem Grunde nach vermieden sind. Die in den Plattenwärmetauscher einströmenden Medien können somit nicht über einen beipassgleichen, wechselwirkungsfreien Strömungsweg ausweichen. Weder der randbereichnahe Boden einer jeden Einzelplatte noch der sich im Randbereich zwischen zwei Einzelplatten ausbildende Randkanal stellen gemäß der erfindungsgemäßen Ausgestaltung im Unterschied zum Stand der Technik eine solche Beipassführung dar, da die Randkanäle erfindungsgemäß labyrinthartig ausgebildet sind und die die Turbolenzen verursachende Profilierung bis in den Randbereich einer jeden Einzelplatte hineingezogen ist. Im Ergebnis kann so bei gleichbleibender Plattengröße eine Leistungssteigerung bzw. bei gleicher Leistung eine verkleinerte Plattengröße erreicht werden. Für eine solche Ausgestaltung gibt es im Stand der Technik keinerlei Vorbild.

**[0019]** Weitere Merkmale und Vorteile der Erfindung ergeben sich aus der nachfolgenden Beschreibung anhand der Figuren. Dabei zeigen:

- Fig. 1 eine perspektivische Ansicht eines aus mehreren Einzelplatten gebildeten Plattenstapels, wobei jedoch wegen der besseren Übersicht die Leitschaufeln und die Profilierung nicht dargestellt sind,
- Fig- 2a eine Draufsicht auf eine erfindungsgemäße Einzelplatte mit Leitschaufeln und angedeuteter Profilierung,

- Fig. 2b eine perspektivische Ansicht eines aus mehreren Einzelplatten nach Figur 2a gebildeten Plattenstapels,
- Fig. 3 eine vergrößerte Detaildarstellung eines erfindungsgemäßen s-förmigen Randkanals,
- Fig. 4a eine Schnittdarstellung gemäß Schnitt "A" des s-förmigen Randkanals,
- Fig. 4 b eine Schnittdarstellung gemäß Schnitt "B" des s-förmigen Randkanals
- Fig. 4c eine Schnittdarstellung gemäß Schnitt "C" des s-förmigen Randkanals.

Das in Figur 1 schematisch dargestellte Aus-[0020] führungsbeispiel eines Plattenwärmetauschers zeigt perspektivisch einen Plattenstapel S aus einer Mehrzahl formgeprägter Einzelplatten 1, die jeweils miteinander zu einem Plattenpaar P verbunden sind. Jede Einzelplatte 1 umfasst einen Boden 11, der in einer anderen Ebene liegt als die Längsränder 12. Im Anschluss und parallel zu diesen Längsrändern 12 ist jede Einzelplatte 1 jeweils mit einer Anlagefläche 13 ausgebildet, die gegenüber den Längsrändern 12 in der Höhe versetzt ist. Der Versatz zwischen der Anlagefläche 13 und dem zugehörigen Längsrand 12 ist doppelt so groß wie der Versatz zwischen den Längsrändern 12 und dem Boden 11. Der Boden 11 liegt demzufolge höhenmäßig in der Mitte zwischen der Ebene der Längsränder 12 und der Ebene der Anlageflächen 13. Die quer zu den Längsrändern 12 der Einzelplatte 1 verlaufenden Ränder liegen beim Ausführungsbeispiel etwas zur Hälfte in der Ebene der Längsränder 12 bzw. in der Ebene der Anlageflächen 13. Auf diese Weise ergeben sich Querränder 14a und 14b, die in der Höhe, d. h. senkrecht zur Fläche des Bodens 91 um denselben Betrag zueinander versetzt sind wie die Ebenen, in denen einerseits die Längsränder 12 und andererseits die Anlageflächen 13 liegen. Die Figur 1 lässt deutlich erkennen, dass hierbei die Querränder 14a bzw. 14b einander diagonal gegenüberliegen.

[0021] Jeweils zwei der in Figur 1 als oberstes Teil dargestellten Einzelplatten 1 werden gemäß der unteren Darstellung in Figur 1 zu Plattenpaaren P verbunden. In Figur 1 sind beispielhaft fünf komplette Plattenpaare P dargestellt, wobei auf dem obersten Plattenpaar noch eine Einzelplatte 1 angeordnet ist, die mit der im Abstand dargestellten obersten Einzelplatte 1 ebenfalls zu einem Plattenpaar P verbunden wird.

[0022] Wenn die Plattenpaare P im Bereich der Anlageflächen 13 zum Plattenstapel S verbunden werden, ergeben sich übereinander liegende Kanäle für die beiden am Wärmeaustausch teilnehmenden Medien. Während das eine Medium in den Strömungskanälen strömt, die jeweils durch die Plattenpaare P gebildet werden, strömt das andere Medium in den Strömungskanälen, die sich durch das Zusammenfügen der Plattenpaare P

40

zum Plattenstapel S ergeben. Die in der Ebene der Längsränder 12 liegenden Querränder 14a der Einzelplatten 1 bilden hierbei den Zuströmquerschnitt Z1 bzw. den Abströmquerschnitt A1 der Strömungskanäle für das zwischen den Plattenpaaren P strömende Medium. Die in der Ebene der Anlageflächen 13 verlaufenden Querränder 14b der Einzelplatten 1 bilden die Zuströmquerschnitte Z2 bzw. die Abströmquerschnitte A2 für das andere Medium, das zwischen den Einzelplatten 1 jedes Plattenpaares P entweder in derselben oder in Gegenrichtung zum ersten Medium strömt. Die Figur 1, die einen Gegenstrom-Wärmetauscher zeigt, lässt erkennen, dass aufgrund der diagonalen Anordnung der Eintrittsund Austrittsöffnungen die Zuströmquerschnitte Z1 bzw. Z2 für das eine Medium neben den Abströmguerschnitten A2 bzw. A1 für das andere Medium liegen, und zwar jeweils um eine halbe Höhe eines Plattenpaares P versetzt.

[0023] Figur 2a zeigt eine Einzelplatte 1 nach der Erfindung, deren Zuströmquerschnitt Z1 sich über die halbe Breite der Einzelplatte 1, von der Längsmitte bis zum Längsrand 12 erstreckt. Die Einzelplatte weist einen Eintrittsbereich E auf, dessen Länge in Hauptströmungsrichtung die Strecke kennzeichnet, welche das einströmende Medium benötigt, um sich auf die volle Breite der Einzelplatte 1 zu verteilen. In der Bildebene sind rechts neben der Längsmitte der Einzelplatte 1 vier Leitschaufeln 2 angeordnet, welche jeweils einen Anströmschenkel 21 und einen Abströmschenkel 22 aufweisen. Die Anströmschenkel 21 und Abströmschenkel 22 sind ungefähr gleich lang und schließen einen Winkel von ca. 140° bis 100° zwischen sich ein. Dabei ragt keiner der Abströmschenkel 22 über die Längsmitte der Einzelplatte 1 hinaus. Die Anströmschenkel 21 sind jeweils in unmittelbarer Nähe des Querrandes 14a angebracht. Die Einzelplatte 1 weist über ihre gesamte Breite bis zu den Anlageflächen 13 eine Turbulenzen erzeugende Profilierung 31, 32 auf. Diese Profilierung 31, 32 besteht aus einer großen Vielzahl in die Einzelplatte 1 eingeprägter Noppen 31, 32, welche sich im Bereich des Zuströmquerschnittes Z1 bis an die Leitschaufeln 2 erstrecken und im Bereich links der Längsmitte ausgespart sind.

**[0024]** Im Bereich der Anlageflächen 13 sind mit Bezug auf die Bildebene nach Figur 2 s-förmige Randkanäle 15 mit einem über ihre Längserstreckung größenvariablen Querschnitt ausgebildet.

**[0025]** Figur 2b lässt in einer perspektivischen Ansicht einen aus einer Mehrzahl von Einzelplatten 1 gebildeten Plattenstapel S erkennen. Das Zusammenwirken der Einzelplatten 1 kann dieser Darstellung gut entnommen werden.

[0026] Die Figur 3 zeigt einen solchen vergrößert dargestellten Randkanal 15 in der Draufsicht. Die Figuren 4 a, 4 b und 4 c zeigen Schnittdarstellungen dieses Randkanals 15 an unterschiedlichen Schnittstellen A, B und C gemäß Figur 3. Zu erkennen ist, dass der vom Medium durchströmbare Querschnitt an der Stelle A maximal groß ist, während der Querschnitt an den Stellen B und

C jeweils weniger als ca. 50 % des maximalen Querschnitts beträgt, wobei der Querschnitt an den Stellen B und C jeweils zu unterschiedlichen Seiten des Randkanals 15 verengt ist. Dabei ergeben sich die Verengungen aufgrund von Einprägungen 33, die mit Bezug auf die Bildebene nach Figur 3 teilkreisförmig ausgebildet sind, wodurch sich der in Längsrichtung insgesamt s-förmig ausgebildete Kanalverlauf ergibt.

[0027] Die Erfindung funktioniert so, dass das durch den Zuströmquerschnitt Z1 in die Einzelplatte 1 einströmende Wärmemedium, hier Rauchgas, auf die sich unmittelbar an den Querrand 14a anschließenden Anströmschenkel 21 der Leitschaufeln 2 trifft. Von dort aus wird das Rauchgas auf die Abströmschenkel 22 geleitet, welche in einem Winkel von ca. 140° bis 100°, vorzugsweise 135° bis 112° zu den Anströmschenkeln 21 stehen. Dadurch, dass der Eintrittsbereich E im Bereich des Zuströmquerschnittes Z1 eine sich unmittelbar an die Leitschaufeln 2 anschließende Profilierung 31, 32 aufweist, während sich in dem spiegelsymmetrisch links neben der Längsmitte liegenden Bereich der Eintrittsplatte 1 keine Profilierung befindet, bildet sich oberhalb der Profilierung 31, 32 innerhalb des Eintrittsbereiches E eine Druckverteilung aus, welche das zuströmende Rauchgas von den Leitschaufeln 2 in den profilfreien Bereich saugt. Dadurch wird das Rauchgas gleichmäßig über die Plattenbreite verteilt und sorgt für eine homogene Wärmeleistung über die gesamte Eintrittsplatte 1 des Wärmetauschers. Durch die besonders kurze und steile Ausgestaltung der Leitschaufeln 2 reduziert sich die Anhaftung von Schmutzpartikeln an die Leitschaufeln 2, so dass einer Verstopfung des Zuströmquerschnittes Z1 vorgebeugt wird. Insgesamt entsteht somit ein wartungsarmer Plattenwärmetauscher, welcher keine Leistungseinbuße erfordert.

[0028] Gemäß einer Ausführungsvariante kann die Einzelplatte 1 zusätzlich zu den zuvor dargestellten Maßnahmen Randkanäle 15 aufweisen, welche zum Zwecke einer Labyrinthausbildung über Einprägungen 33 verfügt. Dabei strömt das in den Randbereich der Einzelplatte 1 gelangende Medium durch die Randkanäle 15 hindurch und trifft dabei auf die Verengungen und Erweiterungen der jeweiligen Kanalquerschnitte, welche einen Staueffekt bewirken und zu einer höheren Wechselwirkung des Mediums mit der Einzelplatte 1 führen. Wie in Figur 3 gezeigt gelangt das Rauchgas in die sförmig geschnittenen Randkanäle 15, wo es im Schnittbereich A (Ansicht Figur 4 a) den gesamten Kanalquerschnitt zur Verfügung hat. Im Bereich des Schnittes B (Ansicht Figur 4 b) muss das Rauchgas die erste Krümmung durchströmen, in welcher sich der Querschnitt um die Hälfte reduziert. Dabei entsteht der vorgenannte Staueffekt. Hinter der Krümmung erweitert sich der Querschnitt dann wieder kurzzeitig, um sich im Bereich des Schnittes C (Figur 4 c) erneut auf die Hälfte zu reduzieren, jedoch diesmal der s-Form des Randkanals 15 folgend im Bereich der gegenüberliegenden Kanalseitenwand. Insgesamt werden somit durch die höhere Wech-

20

25

30

35

40

45

50

55

selwirkung des Wärmemediums mit den Einzelplatten 1 Leistungsverluste, welche gemäß dem Stand der Technik durch Bypässe im Randbereich der Einzelplatte 1 auftreten, erheblich vermindert, was wiederum zu einer Leistungssteigerung des Wärmetauschers führt. Verstärkt werden kann dieser Effekt weiterhin dadurch, dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung 31, 32 über die gesamte Breite der Einzelplatten 1 bis hin zu den Anlageflächen 13 ausgebildet ist. Dies unterstützt die Vermeidung von Bypässen und führt somit zu einer Leistungsverbesserung des Wärmetauschers.

#### Bezugszeichenliste

#### [0029]

A	Austrittsbereich
A1	Abströmquerschnitt
A2	Abströmquerschnitt
E	Eintrittsbereich
Р	Plattenpaar
S	Plattenstapel
Z1	Zuströmquerschnitt
Z2	Zuströmquerschnitt
1	Einzelplatte
11	Boden
12	Längsrand
13	Anlagefläche
14a	Querrand
14b	Querrand
15	Randkanal
2	Erhebung
21	Anströmschenkel
22	Abströmschenkel
31	Einzelnoppe
32	Einzelnoppe

#### Patentansprüche

Einprägung

33

1. Plattenwärmetauscher mit im Gleichstrom oder Gegenstrom von einem ersten und einem zweiten Medium durchströmten Strömungskanälen, die für das erste Medium zwischen jeweils zu einem Plattenpaar (P) verbundenen Einzelplatten (1) und für das zweite Medium zwischen zu einem Plattenstapel (S) zusammengefügten Plattenpaaren (P) gebildet sind, wobei die Einzelplatten (1) und die Plattenpaare (P) an parallel zur Hauptströmungsrichtung verlaufenden Längsrändern (12) und Anlageflächen (13) miteinander verbunden sind, wobei jede Einzelplatte (1) in Längsrichtung korrespondierende, diagonal angeordnete Zu-und Abströmquerschnitte (Z1, Z2, A1, A2) für das erste Medium und in Querrichtung neben diesen liegende Zuström-bzw. Abströmquerschnitte (Z1, Z2, A1, A2) für das zweite Medium aufweist, wobei die Zuström- bzw. Abströmguerschnitte (A1,

A2, Z1, Z2) für das erste Medium jeweils um die halbe Höhe der Zuström- bzw. Abströmquerschnitte (Z1, Z2, A1, A2) für das zweite Medium versetzt sind, wobei die Einzelplatten (1) innerhalb eines Eintrittsbereiches (E) durch Ausprägungen gebildete, in den Strömungskanal hineinragende Leitschaufeln (2) aufweisen, wobei die Leitschaufeln (2) bogenförmig mit einem im Wesentlichen parallel zur Hauptströmungsrichtung ausgerichteten Anströmschenkel (21) und einem unter einem Winkel zum Anströmschenkel (21) ausgerichteten Abströmschenkel (22) ausgebildet sind, und wobei die Einzelplatten (1) mit einer Turbulenzen erzeugenden Profilierung (31, 32) versehen sind,

#### dadurch gekennzeichnet,

- dass die Leitschaufeln (2) der Zuströmquerschnitte (Z1, Z2) nicht über die Längsmitte der Einzelplatten (1) hinausragen, wobei die Anströmschenkel (21) und die Abströmschenkel (22) im Wesentlichen gleiche Längen aufweisen, und wobei die Leitschaufeln (2) mit im Wesentlichen gleichem Abstand zu dem zugehörigen Querrand (14a, 14b) der jeweiligen Einzelplatte (1) angeordnet sind, und dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung (31, 32) im Eintrittsbereich (E) der Zuströmquer-
- dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung (31, 32) im Eintrittsbereich (E) der Zuströmquerschnitte (Z1, Z2) bis an die Leitschaufeln (2) ragt und im spiegelsymmetrisch zur Längsmitte der Einzelplatten (1) angrenzenden Bereich ausgespart ist.
- 2. Plattenwärmetauscher nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Leitschaufeln (2) vollständig durchgeprägt sind, so dass diese spaltfrei an der benachbarten Einzelplatte (1) anliegen.
- Plattenwärmetauscher nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass die Anströmschenkel (21) und die Abströmschenkel (22) einen Winkel zwischen 140° und 100°, vorzugsweise 135° und 112° zueinander aufweisen.
- Plattenwärmetauscher nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung (31, 32) ausgeprägte Noppen (31, 32) aufweist.
- 5. Plattenwärmetauscher nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, dass einige der Noppen (31, 32) als Abstandshalter für benachbarte Einzelplatten (1) ausgebildet sind.
- 6. Plattenwärmetauscher nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Turbulenzen erzeugende Profilierung (31, 32) der Einzelplatte (1) senkrecht zur Hauptströmungsrichtung über den gesamten Boden (11) bis

zu den Anlageflächen (13) ausgebildet ist.

- 7. Plattenwärmetauscher nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Einzelplatten (1) im Bereich der Anlageflächen (13) Randkanäle (15) mit einem über ihre Längserstreckung größenvariablen Querschnitt aufweisen.
- 8. Plattenwärmetauscher nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass die Randkanäle (15) im Wesentlichen s-förmig bzw. mehrfach s-förmig ausgebildet sind.
- Plattenwärmetauscher nach einem der Ansprüche 7 oder 8, dadurch gekennzeichnet, dass der Querschnitt der Randkanäle (15) um bis zu 50 % oder mehr variabel ist.

Fig.1

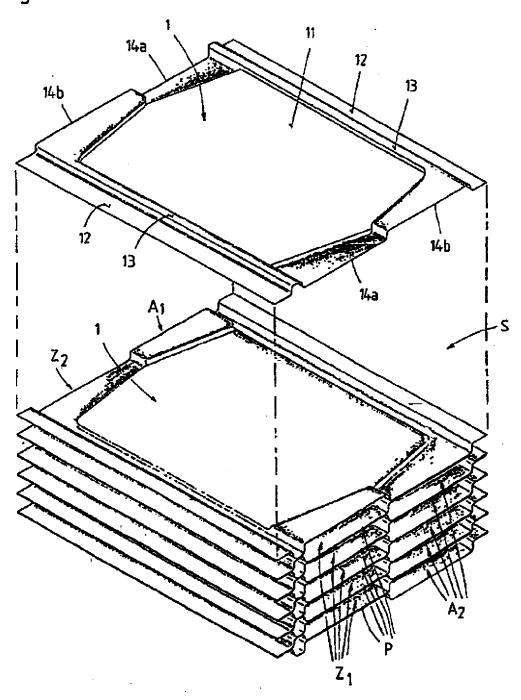
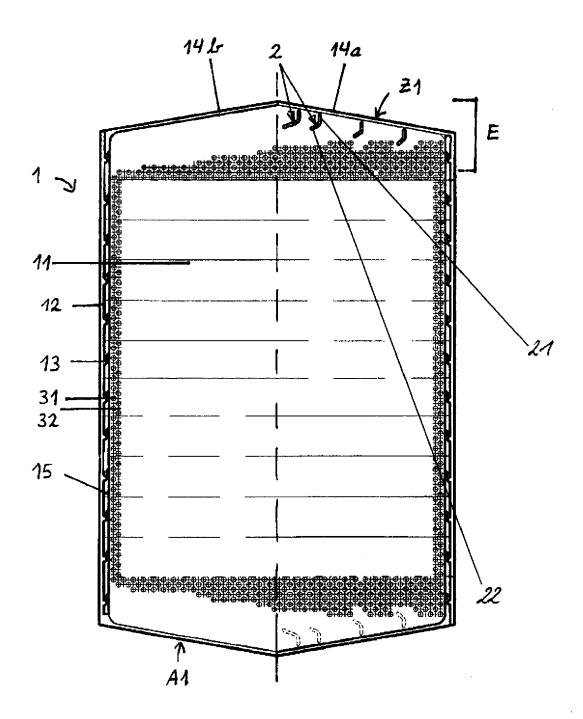
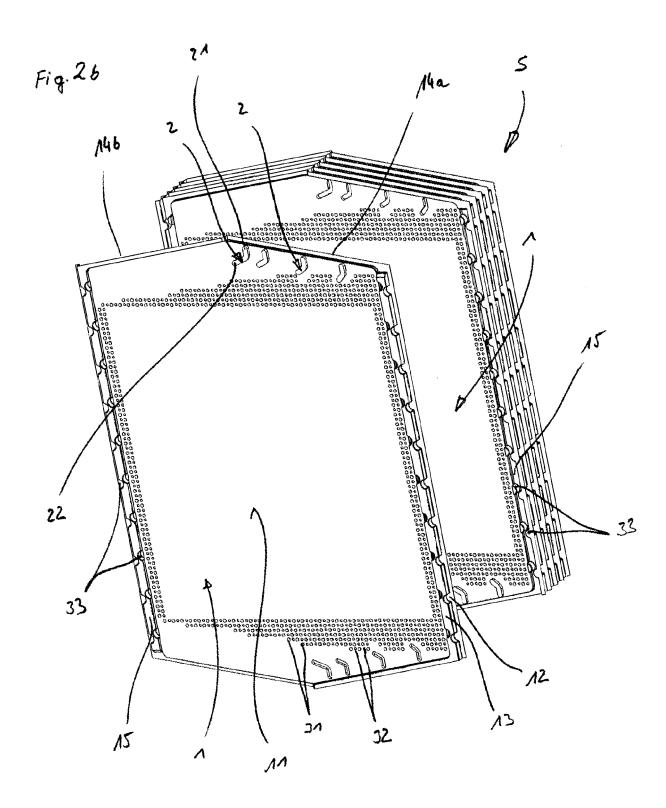
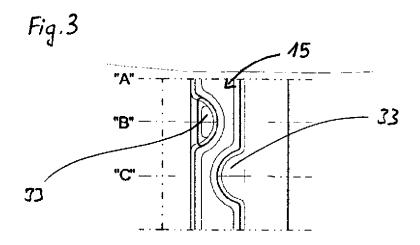
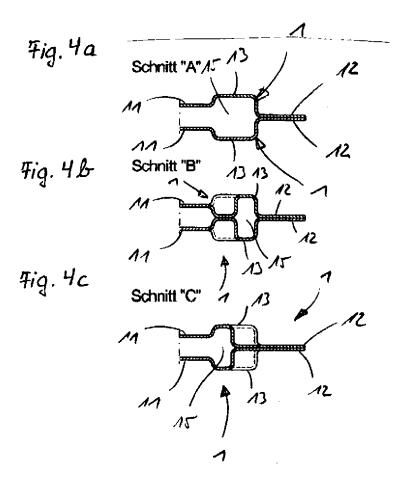


Fig.2a











# **EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT**

Nummer der Anmeldung EP 12 16 5204

1	EINSCHLÄGIGE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokume der maßgeblichen	nts mit Angabe, soweit erforderlich, Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (IPC)
A,D	DE 41 42 177 C2 (BAL 28. April 1994 (1994 * das ganze Dokument	-04-28)	1	INV. F28D9/00
A	DE 198 32 164 A1 (BA 20. Januar 2000 (200 * das ganze Dokument		1	
A	DE 41 00 940 C1 (BAL 21. November 1991 (1 * das ganze Dokument	991-11-21)	1	
A	DE 10 2007 029753 A1 [DE]) 8. Januar 2009 * das ganze Dokument	(2009-01-08)	1	
				RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (IPC)
				F28D F28F
Der vo	rliegende Recherchenbericht wurd	·		
Recherchenort  Den Haag		Abschlußdatum der Recherche  14. September 20	912 Van	Dooren, Marc
X : von Y : von ande	TEGORIE DER GENANNTEN DOKUM besonderer Bedeutung allein betrachtet besonderer Bedeutung in Verbindung m ren Veröffentlichung derselben Kategor nologischer Hintergrund tschriffliche Offenbarung	IENTE T : der Erfindung zi E : älteres Patentdd nach dem Anme it einer D : in der Anmeldun ie L : aus anderen Gr	Jugrunde liegende T okument, das jedoc Idedatum veröffen ng angeführtes Dol ünden angeführtes	heorien oder Grundsätze ch erst am oder tlicht worden ist kument

## ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.

EP 12 16 5204

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentdokumente angegeben.
Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

14-09-2012

						2. 05
	Recherchenbericht ührtes Patentdokumen	t	Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichun
DE	4142177	C2	28-04-1994	AT DE DE DK EP ES RU US	129337 T 4142177 A1 59204069 D1 0548602 T3 0548602 A1 2079775 T3 2068166 C1 5301747 A	15-11-199 24-06-199 23-11-199 19-02-199 30-06-199 16-01-199 20-10-199
DE	19832164	A1	20-01-2000	KEINE		
DE	4100940	C1	21-11-1991	AT DE EP ES	115713 T 4100940 C1 0495184 A1 2067838 T3	15-12-19 21-11-19 22-07-19 01-04-19
DE	102007029753	 A1	08-01-2009	KEINE		

Für nähere Einzelheiten zu diesem Anhang : siehe Amtsblatt des Europäischen Patentamts, Nr.12/82

#### EP 2 657 635 A1

#### IN DER BESCHREIBUNG AUFGEFÜHRTE DOKUMENTE

Diese Liste der vom Anmelder aufgeführten Dokumente wurde ausschließlich zur Information des Lesers aufgenommen und ist nicht Bestandteil des europäischen Patentdokumentes. Sie wurde mit größter Sorgfalt zusammengestellt; das EPA übernimmt jedoch keinerlei Haftung für etwaige Fehler oder Auslassungen.

### In der Beschreibung aufgeführte Patentdokumente

• DE 4142177 C2 [0003] [0009]