

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum
Internationales Büro

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum
25. Januar 2018 (25.01.2018)



(10) Internationale Veröffentlichungsnummer
WO 2018/015216 A1

(51) Internationale Patentklassifikation:

B32B 1/08 (2006.01) *B32B 27/08* (2006.01)
B32B 5/18 (2006.01) *B32B 27/30* (2006.01)
B32B 5/20 (2006.01) *F16L 59/14* (2006.01)
B32B 15/04 (2006.01) *F16L 59/02* (2006.01)
B32B 27/06 (2006.01)

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP2017/067419

(22) Internationales Anmeldedatum:
11. Juli 2017 (11.07.2017)

(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:
00937/16 20. Juli 2016 (20.07.2016) CH

(71) Anmelder: **BRUGG ROHR AG HOLDING** [CH/CH];
Industriestrasse 21 B 12, 5200 Brugg (CH).

(72) **Erfinder: KRESS, Jürgen**; Rossweidstrasse 8, 8966 Oberwil-Lieli (CH). **DAMBOWY, Christian**; Birkenweg 16 B, 5412 Gebenstorf (CH).

(74) **Anwalt: TOLETI, Martin**; E. BLUM & CO. AG, Vorderberg 11, 8044 Zürich (CH).

(81) **Bestimmungsstaaten** (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL, AM, AO, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BN, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CL, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DJ, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IR, IS, JO, JP, KE, KG, KH, KN, KP, KR, KW, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PA, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SA, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

(84) **Bestimmungsstaaten** (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, ST,

(54) **Title:** THERMALLY INSULATED MEDIUM PIPES HAVING HFO-CONTAINING CELL GAS

(54) **Bezeichnung:** THERMISCH GEDÄMMTE MEDIUMROHRE MIT HFO-HALTIGEM ZELLGAS

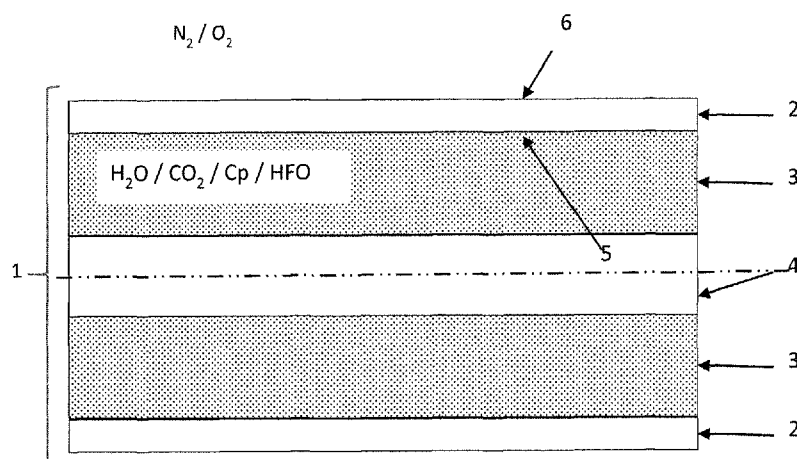


Fig. 1

(57) **Abstract:** The invention relates to a thermally insulated conduit pipe (1), comprising at least one medium pipe (4), at least one heat insulation (3) arranged around the medium pipe, and at least one outer jacket (2) arranged around the heat insulation, wherein as an option, the outer jacket (2) comprises a barrier (9) made of plastic, and wherein the thermal insulation (3) comprises a foam material, the cell gas of which contains at least 10% by volume of HFOs. Such a conduit pipe has good insulating behavior, a good environmental balance, and can be produced in a simple manner.

(57) **Zusammenfassung:** Die Erfindung betrifft ein thermisch gedämmtes Leitungsrohr (1), umfassend mindestens ein Mediumrohr (4), mindestens eine um das Mediumrohr herum angeordnete Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2), wobei der Aussenmantel (2) gegebenenfalls eine Barriere (9) aus Kunststoff umfasst, und wobei die Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas mindestens 10 vol% HFOs enthält. Ein solches Leitungsrohr zeigt ein gutes Dämmverhalten, eine gute Umweltbilanz und ist einfach herstellbar.

SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), europäisches (AL, AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC, MK, MT, NL, NO, PL, PT, RO, RS, SE, SI, SK, SM, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, KM, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

- mit internationalem Recherchenbericht (Artikel 21 Absatz 3)

Thermisch gedämmte Mediumrohre mit HFO - haltigem Zellgas

Die Erfindung betrifft Rohrsysteme enthaltend eine Wärmedämmung, insbesondere thermisch gedämmte Mediumrohre sowie thermisch gedämmte Abdeckungsvorrichtungen oder Muffen für die Verbindung von Leitungsrohren mit verbesserter Wärmedämmung. Ferner betrifft die Erfindung Verfahren zur Herstellung derartiger Vorrichtungen sowie die Verwendung von Polymerschäumen, welche Hydrofluorolefine (HFO) enthalten in derartigen Vorrichtungen und zur Herstellung derartiger Vorrichtungen. Schlussendlich betrifft die Erfindung die Verwendung von HFO als Zellgas in Wärmedämmungen.

Rohrsysteme enthaltend eine Wärmedämmung, auch vorisolierte Rohrsysteme, oder thermisch gedämmte Rohrsysteme genannt, sind an sich bekannt und bewährt. Solche Rohrsysteme umfassen flexible oder starre Mediumrohre, welche von einer Wärmedämmung umgeben sind, welche ihrerseits von einem Mantel umgeben ist, sowie ggf. Muffen und / oder Abdeckungsvorrichtungen. Je nach Aufbau werden diese vorisolierten Rohrsysteme als Kunststoffmediumrohrsystem (PMR) oder Kunststoffmantelrohrsystem (KMR) bezeichnet. Bei ersteren weisen die verwendeten Mediumrohre eine gewisse Biegebarkeit auf, so dass auch der gesamte Verbund mit einem gewissen Kraftaufwand auf Trommeln gewickelt werden kann. Man spricht deshalb auch von flexiblen Rohrsystemen. Bei letzterem sind die verwendeten Mediumrohre nicht biegebar, deshalb spricht man bei dem gesamten Verbund auch von starren Rohrsystemen. Entsprechend sind thermisch gedämmte Mediumrohre bzw. Leitungsrohre mit einer oder mehreren Wärmedämmschichten bekannt; ebenso deren Herstellung. So sind aus EP0897788 und aus EP2213440 Verfahren zur kontinuierlichen Herstellung von thermisch gedämmten Mediumrohren bekannt. Aus EP2248648 ist ein Verfahren zur Herstellung von einzelnen, starren Rohrabschnitten bekannt.

Bei solchen Rohrsystemen verändert sich bei dem in der Regel als Dämmmaterial verwendeten Schaumstoff (z.B. Polyurethan, PU) im Laufe der Zeit dessen Zusammensetzung der Zellgase. Dies geschieht durch Diffusion von Stickstoff und Sauerstoff aus der Umgebung in den Schaum hinein und durch Diffusion der ursprünglich im Schaum enthaltenen Schäum- bzw. Zellgase, insbesondere Kohlendioxid und anderer Treibmittel, aus dem Schaum heraus. Die Luftgase haben eine deutlich höhere thermische Leitfähigkeit als das ursprünglich enthaltene Kohlendioxid und die sonst üblicherweise verwendeten Treibmittel.

Um diese Diffusionsprozesse zu minimieren wurde vorgeschlagen, sogenannte Barrierschichten in den Aussenmantel zu integrieren.

Als Barrierschichten können metallische Schichten zur Anwendung kommen. Bei der Verwendung von metallischen Schichten wird nicht nur der Gasaustausch vollständig unterbunden, was erwünscht ist, sondern es wird auch Wasserdampf komplett an der Diffusion gehindert. Dies ist insbesondere bei der Verwendung von Mediumrohren aus Kunststoff problematisch, da durch diese als Medium typischerweise Wasser fließt, weshalb durch deren Wände beständig eine, wenn auch nur geringe Menge, Wasserdampf migriert. Dieser Wasserdampf muss die Möglichkeit haben nach aussen zu dringen bzw. mit der Umgebung ins Gleichgewicht zu kommen, da sich sonst im Laufe der Zeit Wasser in der Wärmedämmung des thermisch gedämmten Leitungsrohrs anreichert, wodurch die thermische Leitfähigkeit deutlich ansteigt und die Gefahr besteht, dass die thermische Isolation auf Dauer Schaden nimmt.

Als Barrierschichten können Schichten, die aus einem oder mehreren polymeren Materialien bestehen, zur Anwendung kommen. So beschreibt EP1355103 thermisch isolierte Leitungsrohre, welche eine Barrierschicht aus Ethylenvinylalkohol (EVOH), Polyamid (PA) oder Polyvinylidendichlorid (PVDC)

enthalten. Ferner beschreibt EP2340929 ein Kunststoffmantelrohr dessen Aussenmantel als Mehrschichtrohr ausgebildet ist und in seinem Inneren eine Gaspermeations-Sperrschicht („Barriere“) aufweist. Die in diesen Dokumenten beschriebenen Rohre sind schwierig herzustellen und / oder weisen eine ungenügende Isolationsfähigkeit auf. Aus CH710709 (nachveröffentlicht) und WO2004/003423 sind Leitungsrohre mit thermischer Dämmung und einer polymeren Barrierschicht bekannt; diese Polymere enthalten Polyketone bzw. EVOH.

Zur Verbindung von thermisch isolierten Rohren werden Formteile und Verbindungsstücke verwendet. Insbesondere werden als Formteile Abdeckschalen verwendet, wie in WO2008/019791 beschrieben. Oder es werden als Verbindungsstücke Muffen verwendet, insbesondere bei der Verbindung von starren Rohren. Auch bei solchen Formteilen und Verbindungsstücken stellen sich die genannten Probleme.

Es ist eine Aufgabe der Erfindung ein thermisch gedämmtes Leitungsrohr sowie Formteile und Verbindungsstücke zur Verfügung zu stellen, welche die genannten Nachteile nicht aufweisen.

Die vorstehend umrissenen Aufgaben werden gemäss den unabhängigen Ansprüchen gelöst. Die abhängigen Ansprüche stellen vorteilhafte Ausführungsformen dar. Weitere vorteilhafte Ausführungsformen sind der Beschreibung und den Figuren zu entnehmen. Die im Zusammenhang mit der vorliegenden Erfindung gegebenen allgemeinen, bevorzugten und besonders bevorzugten Ausführungsformen, Bereiche usw. können beliebig miteinander kombiniert werden. Ebenso können einzelne Definitionen, Ausführungsformen usw. entfallen bzw. nicht relevant sein.

Die vorliegende Erfindung wird nachstehend detailliert beschrieben. Es versteht sich, dass die verschiedenen nachstehend offenbarten und beschriebenen Ausführungsformen, Bevorzugungen und Bereiche beliebig miteinander kombiniert

werden können. Ausserdem können, in Abhängigkeit von der Ausführungsform, einzelne Definitionen, Bevorzugungen und Bereiche nicht zur Anwendung kommen. Ferner schliesst der Begriff "umfassend" die Bedeutungen „enthaltend“ und "bestehend aus" ein.

Die in der vorliegenden Erfindung verwendeten Begriffe werden im allgemein üblichen, dem Fachmann geläufigen Sinn verwendet. Sofern sich aus dem direkten Zusammenhang keine andere Bedeutung ergibt, haben die folgenden Begriffe dabei insbesondere die hier angegebene Bedeutung / **Definitionen**.

Die vorliegende Erfindung wird weiterhin durch die **Figuren** illustriert; neben der Nachfolgenden Beschreibung sind weitere Ausgestaltungen der Erfindung diesen Figuren zu entnehmen.

Fig. 1 zeigt schematisch den Aufbau eines erfindungsgemässen Leitungsrohrs (1) im Querschnitt. Dabei ist (2) der Aussenmantel mit Aussenseite (6) der Umgebung zugewandt und Innenseite (5) der Wärmedämmung zugewandt; (3) die Wärmedämmung mit Zellgas indiziert; (4) das Mediumrohr.

Fig. 2 zeigt schematisch den Aufbau einer bevorzugten Ausgestaltung des Aussenmantels (2). Dabei ist (7) die äussere Polymerschicht (insbes. Thermoplast); (8) eine äussere Haftvermittlerschicht, (9) die Barrierschicht; (10) eine innere Haftvermittlerschicht und (11) die innere Polymerschicht (insbes. Thermoplast).

30

Fig. 3 zeigt eine graphische Darstellung der Abhängigkeit des Wertes der Wärmeleitfähigkeit (Abszisse in der Einheit $\text{mW/m}\cdot\text{K}$) eines PU-Schaums gemessen bei $50\text{ }^{\circ}\text{C}$ in Abhängigkeit von der Zusammensetzung des Zellgases (Ordinate in der Einheit Vol %). Die Quadrate repräsentieren Cyclopentan, die Kreise CO_2 , die Dreiecke HFO.

35

Fig. 4 zeigt eine graphische Darstellung der durchschnittlichen Porengrösse (Abszisse in der Einheit μm) eines PU-Schaums in Abhängigkeit von der Zellgaszusammensetzung (Ordinate in der Einheit Vol%). Die Quadrate repräsentieren Cyclopentan, die Kreise CO_2 , die Dreiecke HFO.

Fig. 5 zeigt eine graphische Darstellung der Viskosität (Abszisse in der Einheit $\text{mP}\cdot\text{sec}$) eines Polyols mit verschiedenen Gehalten (Ordinate in der Einheit Gew %) von Cyclopentan bzw. HFO 1233zd. Die Quadrate repräsentieren Cyclopentan, die Dreiecke HFO.

In einem ersten Aspekt betrifft die Erfindung somit ein **Rohrsystem** enthaltend eine Wärmedämmung (auch vorisoliertes Rohrsystem oder thermisch gedämmtes Rohrsystem genannt), in welchem besagte Wärmedämmung einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas Hydrofluorolefine (HFOs) enthält. Solche Rohrsysteme, jedoch ohne das genannte Zellgas, sind an sich bekannt und umfassen thermisch gedämmte Leitungsrohre, Muffen und Abdeckungsvorrichtungen zur Verbindung solcher Leitungsrohre.

In einer ersten Ausgestaltung betrifft die Erfindung ein thermisch gedämmtes **Leitungsrohr** (1), umfassend mindestens ein Mediumrohr (4), mindestens eine um das Mediumrohr herum angeordnete Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2), dadurch gekennzeichnet, dass besagter Aussenmantel (2) gegebenenfalls eine Barriere (9) aus Kunststoff umfasst, und dass besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas die nachstehend definierten Komponenten enthält.

In einer zweiten Ausgestaltung betrifft die Erfindung eine **Abdeckungsvorrichtung** aus Kunststoff, insbesondere für die Verbindungsstellen mindestens zweier Rohrstücke, welche dort verbunden werden, wobei die Abdeckungsvorrichtung mindestens eine Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die

Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2) aufweist, dadurch gekennzeichnet, dass besagter Aussenmantel (2) gegebenenfalls eine Barriere aus Kunststoff umfasst, und dass besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas die nachstehend definierten Komponenten enthält.

In einer weiteren Ausgestaltung betrifft die Erfindung eine **Muffe** aus Kunststoff für die Verbindung von thermisch gedämmten Leitungsrohren, wobei die Muffe mindestens eine Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2) aufweist, dadurch gekennzeichnet, dass besagter Aussenmantel (2) gegebenenfalls eine Barriere aus Kunststoff umfasst, und dass besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas die nachstehend definierten Komponenten enthält.

Dieser Aspekt der Erfindung soll nachstehend näher erläutert werden

Wärmedämmung (3): Die Wärmedämmung umschliesst das Mediumrohr teilweise oder vollständig, bevorzugt vollständig. Als Wärmedämmung sind insbesondere aufgeschäumte Kunststoffe („Schaumstoffe“) geeignet, die in Ihren Zellen ein Zellgas enthalten. Die Wärmedämmung kann entlang ihres Querschnitts homogen sein oder aus mehreren Lagen aufgebaut sein. Typischerweise ist die Wärmedämmung in Leitungsrohren homogen aufgebaut.

Zellgase: Als Zellgase werden die in der Wärmedämmung vorliegenden Gase bezeichnet. Diese sind eine Folge der Herstellung und setzen sich zusammen aus chemischen und physikalischen Treibmitteln, bzw. deren Reaktionsprodukten. Typischerweise werden solche Zellgase während des Schäumprozesses zugegeben, oder sie werden während des Schäumprozesses gebildet.

Gemäss vorliegender Erfindung ist das Zellgas im Schaumstoff der Wärmedämmung dadurch gekennzeichnet, dass es Hydrofluorolefine (HFOs) enthält. Das Zellgas kann nur aus einem oder aus mehreren HFOs bestehen und ggf. zusätzlich weitere Komponenten enthalten. Vorteilhaft enthält das Zellgas 10-100 vol% HFOs, bevorzugt 20-100 vol% HFOs, mehr bevorzugt 30-100 vol% HFOs, besonders bevorzugt 40-100 vol% HFOs, ganz besonders bevorzugt 50-100 vol% HFOs. Entsprechend kann das Zellgas weitere Komponenten enthalten.

10 In einer Ausgestaltung enthält das Zellgas 0-50 vol% (Cyclo)-Alkane, bevorzugt 0-45 vol% (Cyclo)-Alkane, mehr bevorzugt 0-40 vol% (Cyclo)-Alkane, besonders bevorzugt 0-35 vol% (Cyclo)-Alkane. Bevorzugt beträgt das Verhältnis HFOs zu (Cyclo)-Alkane mindestens 2.5:1, bevorzugt mindestens 3:1.

In einer weiteren Ausgestaltung enthält das Zellgas zusätzlich oder alternativ bis zu 50 vol% CO₂, bevorzugt 0-40 vol% CO₂, besonders bevorzugt 0-30% CO₂.

20 In einer weiteren Ausgestaltung enthält das Zellgas zusätzlich oder alternativ bis zu bis zu 5 vol% Stickstoff (N₂) und/oder Sauerstoff (O₂).

Diese weiteren Komponenten können dem Treibmittel zugesetzt werden, wie z.B. die genannten (Cyclo)-alkane; sie können während der Herstellung des Schaumstoffs entstehen, wie z.B. CO₂; sie können während des Produktionsprozesses in den Schaumstoff gelangen, wie bspw. Luft, O₂, N₂.

30 Es hat sich überraschend gezeigt, dass bereits bei so geringen Anteilen wie bspw. 10 vol% HFO im Zellgas die Eigenschaften von Rohrsystemen, insbesondere von thermisch gedämmten Leitungsrohren, in einer Reihe von Merkmalen verbessern.

Namentlich wurde gefunden, dass die hier beschriebenen Leitungsrohre ein überraschend besseres Isolationsverhalten aufweisen. Ohne sich an eine Theorie gebunden zu fühlen wird davon ausgegangen, dass die verbesserten Isolationseigenschaften nicht nur durch Materialeigenschaften der HFOs

(Wärmeleitfähigkeit) begründet sind, sondern auch durch ein verbessertes Aufschäumen, hervorgerufen durch die veränderte Viskosität.

- 5 Im Falle von PU-Schaumstoffen und PIR-Schaumstoffen führt die Zugabe von HFO zu einer der beiden Ausgangskomponenten (Isocyanat bzw Polyol) bzw. während der direkten Vermischung im Mischkopf zu einer markanten Viskositätserniedrigung. Ohne sich an eine Theorie gebunden zu fühlen wird davon
10 ausgegangen, dass die verringerte Viskosität die Durchmischung der beiden Komponenten verbessert und dadurch die Ausbildung vergleichsweise kleinerer Zellen begünstigt.

Um eine Viskositätsverringerung in ähnlicher Grössenordnung
15 mit Cyclopentan als Treibmittel zu erreichen, könnte alternativ auch dessen Gehalt beispielsweise um das 1.86 fache gesteigert werden. Dies wäre der Faktor, um den sich die Molekulargewichte des HFO 1233zd (130.5 g/mol) und von Cyclopentan (70.2 g/mol) unterscheiden, dies hätte aber mehrere
20 nachteilige Konsequenzen:

a) Zum einen würde während des Schäumprozesses eine doppelte Menge des Treibgases expandieren, was zu unkontrollierbaren Veränderungen der Schaumstruktur führte. Existierende PU-Schäume und die Produktionsanlagen sind für die geringere
25 Menge Cyclopentan optimiert und grosse mengenmässige Veränderungen hinsichtlich des expandierenden Treibmittels hätten umfangreiche Neuentwicklungen zur Folge.

b) Cyclopentan wirkt als Weichmacher des PU-Schaums. Eine um das 1.86 fache erhöhte Menge führt zu dessen markanter
30 Erweichung. Diese ist zum einen nicht gewünscht, weil der Schaum eine tragende Rolle spielt, d. h. für die mechanische Stabilität des gesamten Verbundes unabdingbar ist. Dies ist zum anderen nicht gewünscht, weil die zunehmende Weichheit des Schaums im Herstellungsprozess dazu führt, dass der gesamte Rohrverbund von der idealen runden Querschnittsgeometrie mehr und mehr abweicht. Somit wurde gefunden, dass
35 der vollständige oder teilweise Ersatz von Cyclopentan durch

HFOs die mechanischen Eigenschaften des Schaumstoffs verbessert. Üblicherweise wird dem Ausgangsmaterial Cyclopentan zugesetzt, um dessen Viskosität zu verringern; die Maximalmenge wird jedoch dadurch begrenzt, dass der erzeugte Schaumstoff ausreichende mechanische Festigkeit aufweisen muss. Durch den Ersatz von Cyclopentan durch HFOs können diese widerstrebenden Ziele erreicht werden. Der Einsatz einer vergleichbaren Menge HFO führt zu Ausgangsmaterialien mit niedrigerer Viskosität bei gleichbleibender mechanischer Festigkeit des finalen Schaumstoffs. Somit kann bei gleichbleibender Produktqualität die Herstellbarkeit verbessert werden.

Ferner wurde gefunden, dass die Zugabe des HFO zu einer der Ausgangskomponenten bzw. die direkte Zugabe zu den beiden Ausgangskomponenten im Mischkopf deren Brennbarkeit verringert. Dieser Effekt ist sehr von Vorteil, weil dadurch die sicherheitstechnischen Anforderungen an eine solche Produktionsanlage verringert sind und dadurch die Auslegung einer entsprechenden Produktionsanlage deutlich vereinfacht wird und somit Kosten eingespart werden können, welche andernfalls anfallen wenn mit brennbaren Treibmitteln gearbeitet wird.

Zusammengefasst kann somit festgestellt werden, dass durch den teilweisen oder vollständigen Ersatz von Cyclopentan (Cp) durch HFOs die bekannten Probleme auf elegante Weise gelöst werden können. Einerseits kann mehr Treibmittel zugegeben werden, was zu einer gewünschten Viskositätsverringern führt. Gleichzeitig bleibt aber die expandierende Wirkung im Wesentlichen unverändert und es benötigt keine grundlegenden Anpassungen an Rezeptur und Produktionsanlage. Schlussendlich wird durch den Ersatz des brennbaren Cyclopentan durch das unbrennbare HFO der Arbeitsschutz verbessert und die Investitionskosten für eine solche Produktionsanlage verringert.

Es wurde ferner gefunden, dass hohe Gehalte an (Cyclo) Alkanen, insbesondere Cyclopentan, einen negativen Einfluss auf die Produktqualität haben. Erfahrungsgemäss führt ein zu hoher Gehalt an Cyclopentan im Polyol zu der Bildung von grossen Blasen im Schaum, die dadurch zustande kommen, dass das Treibmittel (insbes. Cyclopentan) durch die Temperatur des sich bildenden PU-Schaums aus dem Schaum ausgetrieben wird.

Bei einem kontinuierlich arbeitenden Produktionsprozess wird der Aussenmantel üblicherweise durch Extrusion aufgebracht und befindet sich zu diesem Zeitpunkt wegen der hohen Temperatur von typischerweise 80 - 250 °C in einem Zustand, in dem er leicht verformt werden kann. Die Blasen werden dann an der Aussenseite des isolierten Rohres sichtbar, weil das austretende Treibmittel den Aussenmantel aufbläht. Dies gilt gleichermassen für isolierte Rohre mit einem gewellten, einem glatten und einem korrigierten Aussenmantel. Das Austreten des Treibmittels wird gefördert durch die Temperatur des aufextrudierten Aussenmantels. Rohre mit solchen Defekten sind als Ausschuss zu betrachten und können nicht mehr der zweckmässigen Bestimmung zugeführt werden.

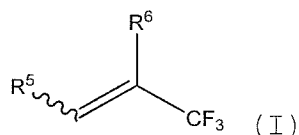
Die Bildung von Blasen wird verhindert, wenn der Gehalt des Cyclopentans an der Zellgaszusammensetzung des resultierenden isolierenden Schaums 0-50 Vol% beträgt, bevorzugt 0-45 Vol%, besonders bevorzugt 0-40 Vol%, meist bevorzugt 0-35 Vol%.

Überraschenderweise wurde festgestellt, dass bei der Verwendung von HFO als Treibmittel die erwähnte Blasenbildung nicht eintritt. Dies gilt insbesondere wenn der Gehalt des HFO an der Zellgaszusammensetzung des resultierenden isolierenden Schaums in den vorstehend genannten Grenzen liegt. Das beschriebene Verhalten ist umso überraschender, da die Siedepunkte im Falle des HFO 1233zd 19 °C bzw. im Falle des HFO 1336mzz 33 °C betragen. Dies im Vergleich zu Cyclopentan, dessen Siedepunkt 49 °C beträgt. Aufgrund dieser Siedepunkte ist die Erwartung, dass die Bildung von Blasen bei der Verwendung des niedrig siedenden HFO als Treibmittel

ausgeprägter wäre als bei der Verwendung höher siedender (Cyclo)-Alkane, z.B. Cp. Das Gegenteil wurde beobachtet.

Hydroolefine (HFOs) sind bekannt und kommerziell erhältlich bzw. nach bekannten Methoden herstellbar. Diese eignen sich als Treibgas, insbesondere wegen ihres geringen Treibhauspotentials (Global Warming Potential, GWP) und wegen ihrer Unschädlichkeit gegen die Ozonschicht der Atmosphäre (Ozone Depleting Potential, ODP). Der Begriff umfasst sowohl Verbindungen, die nur Kohlenstoff, Wasserstoff und Fluor umfassen, als auch solche Verbindungen, die zusätzlich Chlor enthalten (auch als HFCO bezeichnet) und jeweils mindestens eine ungesättigte Bindung im Molekül enthalten. HFOs können als Gemisch verschiedener Komponenten oder als reine Komponente vorliegen. HFOs können ferner als isomere Gemische, insbesondere E-/Z-Isomere, oder als isomerenreine Verbindungen vorliegen.

Im Rahmen der vorliegenden Erfindung besonders geeignete HFOs sind ausgewählt aus der Gruppe umfassend Verbindungen der Formel (I)



worin R^5 für H, F, Cl, CF_3 bevorzugt Cl, CF_3 , und R^6 für H, F, Cl, CF_3 , bevorzugt H steht.

Besonders geeignete HFOs sind R1233zd (z.B. Solstice LBA, Fa. Honeywell) und R1336mzz (z.B. Formacel 1100, Fa. DuPont).

Es hat sich überraschend gezeigt, dass die hier beschriebenen Leitungsrohre ein verbessertes Dämmverhalten aufweisen, wenn die Zellgase der Dämmung zumindest 10 vol%, bevorzugt zumindest 30 vol% besonders bevorzugt mindestens 50 vol% HFO enthalten. Es hat sich ferner gezeigt, dass die Zugabe von derartigen HFOs zu den Ausgangsmaterialien der Schaumstoffdämmung zu einer verbesserten Herstellbarkeit führt.

(Cyclo)-Alkane sind als Zellgas der Dämmung in thermisch isolierten Rohren bekannt. Vorteilhaft ist das besagte Alkan bzw. Cycloalkan ausgewählt aus der Gruppe umfassend Propan, Butane, Pentane, Cyclopentan, Hexane, Cyclohexan. Durch die Kombination von (Cyclo)-Alkan mit HFO kann eine Feinjustierung der Produkteigenschaften erfolgen, und / oder die Herstellbarkeit verbessert werden und / oder eine Kostenreduktion mit vertretbaren Qualitätseinbussen erfolgen. Die genannten (Cyclo)-Alkane können als reine Verbindung oder als Gemische vorliegen; die aliphatischen Alkane können als isomerenreine Verbindungen oder als Isomerengemische vorliegen. Ein besonders geeignetes (Cyclo)-Alkan ist Cyclopentan.

Kohlendioxid: Falls der Schaumstoff aus PU oder Polyisocyanurat (PIR) gebildet wird, entsteht typischerweise in gewisser Menge CO₂, da das Ausgangsmaterial Polyol in technischer Qualität normalerweise eine kleine Menge Wasser enthält. Dieses reagiert dann mit dem Isocyanat zur Carbaminsäure, welche spontan CO₂ abspaltet. Der CO₂-Gehalt des Zellgases ist somit an die Reinheit der Ausgangsmaterialien geknüpft und liegt typischerweise unter 50 vol.%. Falls die Ausgangsmaterialien wasserfrei sind, bspw. wenn Polyolefine geschäumt werden, so ist der CO₂-Gehalt des Zellgases bei 0 vol%. Der CO₂-Gehalt des Zellgases kann somit über die Wahl der Ausgangsmaterialien (bzw. deren Reinheit) beeinflusst werden.

Weitere Zellgase: Produktionsbedingt können aus der Atmosphäre / Umgebungsluft Komponenten in das Zellgas gelangen. Dies sind im Wesentlichen N₂ und / oder O₂, bspw. Luft. Der Gehalt an diesen Zellgasen liegt typischerweise unter 5 vol.%. Falls die Produktionsanlage speziell eingerichtet ist, so kann der Kontakt mit der Atmosphäre / Umgebungsluft vermieden werden und der Gehalt weiterer Zellgase ist bei 0 vol%.

Schaumstoff: Die besagte Wärmedämmung (3) umfasst (d.h. enthält oder besteht aus) einen Schaumstoff. Solche Schaumstoffe sind an sich bekannt, besonders geeignet sind Schaumstoffe, welche die Normen DIN EN 253:2015-12 (insbesondere für KMR) und EN15632-1:2009/A1:2014, EN15632-2:2010/A1:2014 und EN15632-3:2010/A1:2014 (insbesondere für PMR) erfüllen. Der Begriff umfasst Hartschäume und Weichschäume. Schaumstoffe können geschlossenzellig oder offenzellig sein, bevorzugt geschlossenzellig, insbesondere wie in der Norm DIN EN 253:2015-12 dargelegt. Bevorzugt werden solche Schaumstoffe ausgewählt aus der Gruppe der Polyurethane (PU), der Polyisocyanurate (PIR), der thermoplastischen Polyester (insbesondere PET), der thermoplastischen Polyolefine (insbesondere PE und PP).

15

Es hat sich gezeigt, dass die folgenden Kombinationen aus Schaumstoff und Zellgas besonders vorteilhaft sind.:

- PU enthaltend 50-100 vol% R1233zd und 0-50 vol% Cp;
- PU enthaltend 50-100 vol% R1336mzz und 0-50 vol% Cp;
- 20 - PIR enthaltend 50-100 vol% R1233zd und 0-50 vol% Cp;
- PIR enthaltend 50-100 vol% R1336mzz und 0-50 vol% Cp;
- PET enthaltend 50-100 vol% R1233zd und 0-50 vol% Cp;
- PET enthaltend 50-100 vol% R1336mzz und 0-50 vol% Cp;
- PE enthaltend 50-100 vol% R1233zd und 0-50 vol% Cp;
- 25 - PE enthaltend 50-100 vol% R1336mzz und 0-50 vol% Cp.

In einer Ausgestaltung ergänzen sich die genannten Zellgase zu 100 vol%. In einer weiteren Ausgestaltung ergänzen sich diese Zellgase zusammen mit CO₂ und Luft zu 100%. In einer weiteren Ausgestaltung ist das Verhältnis von HFO : Cp mindestens 2.5:1.

Es hat sich ferner gezeigt, dass die folgenden Kombinationen aus Schaumstoff und Zellgas besonders vorteilhaft sind:

- 35 - PU enthaltend 50-100 vol% R1233zd und 0-50vol% Cp und 0-50 vol% CO₂;

- PU enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-50 vol% Cp und 0-50 vol% CO₂;
- PIR enthaltend 50-100vol% R1233zd und 0-50 vol% Cp und 0-50 vol% CO₂;
- 5 - PIR enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-50 vol% Cp und 0-50 vol% CO₂
- PU enthaltend 50-100 vol% R1233zd und 0-45vol% Cp und 10-40 vol% CO₂;
- PU enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-45 vol% Cp und 10-40 vol% CO₂;
- 10 - PIR enthaltend 50-100vol% R1233zd und 0-45 vol% Cp und 10-40 vol% CO₂;
- PIR enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-45 vol% Cp und 10-40 vol% CO₂.
- 15 In einer Ausgestaltung ergänzen sich die genannten Zellgase zu 100 vol%. In einer weiteren Ausgestaltung ergänzen sich diese Zellglase zusammen mit Luft zu 100%. In einer weiteren Ausgestaltung ist das Verhältnis von HFO:Cp mindestens 3:1.
- 20 In einer weiteren Ausgestaltung besteht die Wärmedämmung aus den genannten Schaumstoffen und den genannten Zellgasen.

Barriere (9) : Diffusionsbarrieren sind im Bereich Leitungsrohre / Rohrsysteme an sich bekannt. Sofern eine Barriere vorliegt, ist diese Barriere als Schicht ausgebildet. Es ist bevorzugt, dass mindestens eine Barriere (9) wie nachstehend beschrieben vorliegt. Besonders bevorzugt ist, dass eine Barriere (9) wie nachstehend beschrieben vorliegt. Diese Schicht (9) ermöglicht, dass die Diffusion von Zellgasen aus der Wärmedämmung hinaus und von Gasen ausserhalb des Leitungsrohrs (insbesondere Luft) in die Wärmedämmung hinein reduziert wird. Diese Eigenschaft ist wichtig, um die Isolationsfähigkeit des Leitungsrohrs / Rohrsystems über längere Zeit sicher zu stellen.

30 Diese Schicht ermöglicht in einer vorteilhaften Ausgestaltung ferner, dass die Diffusion von Wasser aus der Wärmedämmung heraus ermöglicht wird. Diese Eigenschaft ist insbesondere wichtig für Leitungsrohre / Rohrsysteme, deren

Mediumrohr (4) aus Kunststoff besteht. Wird in derartigen Leitungsrohren / Rohrsystemen ein wässriges Medium transportiert, kann Wasser aus dem Medium durch das Leitungsrohr in die Dämmung gelangen und so die Isolationsfähigkeit vermindern und den Dämmstoff schädigen.

Diese Schicht ermöglicht in einer vorteilhaften Ausgestaltung ferner, eine gewisse Durchlässigkeit für CO₂ gegeben ist. Ein besonders geeigneter Wert für die CO₂ Durchlässigkeit liegt im Bereich von 0.5 - 100 cm³/m²*Tag*bar.

Vorteilhaft ist daher eine Barriere mit selektiven Eigenschaften, insbesondere: (i) Permeabel für Wasser und Wasserdampf, (ii) impermeabel für die Zellgase, welche eine niedrige Wärmeleitfähigkeit aufweisen, (iii) permeabel für die Zellgase, die produktionsbedingt entstehen aber eine relativ hohe intrinsische Wärmeleitfähigkeit aufweisen (bspw. CO₂), (iv) impermeabel für die Gase aus der Umgebung, insbesondere Stickstoff und Sauerstoff und Luft.

Es hat sich gezeigt, dass ein Leitungsrohr der eingangs genannten Art, bei dem die Barriere eines oder mehrere der nachstehend genannten Polymere umfasst, die Anforderungen sehr gut erfüllt. Erfindungsgemäss kann die Barriere in einer einzigen Schicht vorliegen oder in mehreren, voneinander getrennten Schichten. Ferner kann die Barriere mittels einer zusätzlichen Schicht an die Dämmung oder den Aussenmantel oder im Aussenmantel angebracht sein („Haftvermittlerschicht“ (8), (10)).

Die Barriere (9) kann als Schicht im Aussenmantel (2) angeordnet sein; dies ist bevorzugt, insbesondere ist diese Ausgestaltung bevorzugt mit zwei an die Barriere (9) angrenzenden Haftvermittlerschichten (8, 10) wie in Fig. 2 dargelegt.

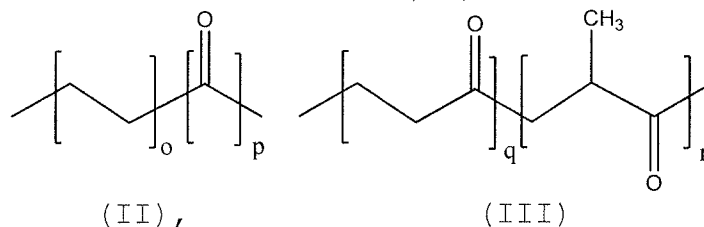
Ferner kann die Barriere als Schicht auf der Aussenseite und / oder der Innenseite des Aussenmantels angeordnet sein. Ferner kann die Barriere vom Aussenmantel gebildet werden. Ferner kann die Barriere (9) als Schicht zwischen der Wärmedämmung (3) und dem Aussenmantel (2) angeordnet sein. In

dieser Ausgestaltung entfällt typischerweise die Haftvermittlerschicht.

Vorteilhaft weist die Barrierschicht (9) eine Schichtdicke von 0.05 - 0.5 mm, bevorzugt 0.1 - 0.3 mm auf. Falls die Barriere den Aussenmantel bildet, weist die Barriere vorteilhaft eine Schichtdicke von 0.5 - 5 mm auf. Sofern vorhanden, weisen die Haftvermittlerschichten (8, 10) unabhängig voneinander vorteilhaft eine Schichtdicke von 0.02 - 0.2 mm auf.

Bevorzugt umfasst die Barriere ein Co-Polymer des Ethylens mit Kohlenmonoxid oder mit Vinylalkohol.

In einer vorteilhaften Ausgestaltung umfasst die Barriere ein Polymer, welches Polyketone enthält oder aus Polyketonen besteht. Entsprechend umfasst die Polymerschicht Polyketone und Blends von Polyketonen sowie Lamine enthaltend Polyketone. Polyketone sind an sich bekannte Materialien und charakterisiert durch die Keto-Gruppe (C=O) in der Polymerkette. In dieser Ausgestaltung weist dass das Polymer vorteilhaft zu 50 - 100 Gew.%, bevorzugt zu 80-100 Gew.%, Struktureinheiten Formeln (II) oder der Formel (III) auf.



worin

o für 1 oder 2, bevorzugt 1, steht,

p für 1 oder 2, bevorzugt 1, steht,

q für 1-20 steht und

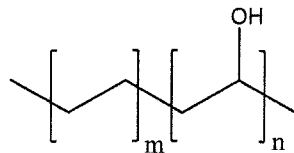
r für 1-20 steht.

Polyketone sind durch katalytische Umsetzung von Kohlenmonoxid mit den entsprechenden Alkenen, wie Propen und/oder Ethen, erhältlich. Solche Ketone werden auch als aliphatische Ketone bezeichnet. Diese Polymere sind kommerziell erhältlich, bspw. als Polyketone Copolymer (Formel II) oder Polyketone Terpolymer (Formel III) der Fa. Hyosung. Solche

Polyketone sind ferner unter dem Handelsnamen Akrotek® PK kommerziell erhältlich. Geeignete Polymere weisen eine Schmelztemperatur von über 200°C auf (gemessen mit DSC 10 K/min gemäss ISO11357-1/3) und/oder besitzen eine niedrige Wasseraufnahme von unter 3 %, gemessen gemäss der DIN EN ISO 62 (Sättigung in Wasser bei 23 °C).

In einer vorteilhaften Ausgestaltung umfasst die Barriere ein Polymer, welches Ethyl-vinylalkohol enthält oder aus Ethyl-vinylalkohol besteht.

In dieser Ausgestaltung weist das Polymer zu 50 - 100 Gew.%, bevorzugt zu 80-100 Gew.%, Struktureinheiten der Formel (IV) auf.



(IV)
worin
m für 1-10 steht,
n für 2-20 steht.

Geeignete Ethyl-Vinylalkoholne sind insbesondere statistische Copolymere in denen das Verhältnis m/n bei 30/100 bis 50/100 liegt. Diese Polymere sind kommerziell erhältlich, bspw. als EVAL FP Serie oder EP Serie der Fa. Kuraray. Diese zeichnen sich aus durch eine gute Verarbeitbarkeit aus, insbesondere lassen sie sich sehr gut gemeinsam mit dem normalerweise verwendeten Mantelmaterial Polyethylen (PE) durch Coextrusion verarbeiten weil deren Schmelzviskositäten und Schmelztemperaturen in einem ähnlichen Bereich liegen.

Die Kombination von Zellgasen aus der Gruppe der Hydroolefine und Barrierschichten gemäss den hier beschriebenen Formeln (II), (III), (IV) führt zu besonders guten, überadditiven Isolationseigenschaften der thermisch isolierten Leitungsrohre. Ein derartiges positives Zusammenwirken dieser Komponenten ist überraschend. Ohne sich an eine Theorie gebunden zu fühlen kann dieser überadditive Effekt auf die

Barriereeigenschaften der Materialien gemäss Formeln (II), (III), (IV) zurück geführt werden.

Mediumrohr (4): Grundsätzlich können alle für thermisch gedämmte Rohre geeignete Mediumrohre verwendet werden. Entsprechend kann das Mediumrohr als Wellrohr, als glattes Rohr oder als Rohr mit einem korrigierten Mantel ausgebildet sein; es kann ein starres und gerades Rohrstück, ein starres gebogenes Rohrstück oder ein flexibles Rohrstück sein.

10

Das Mediumrohr kann aus polymerem Werkstoffen oder metallischen Werkstoffen, bevorzugt aus polymeren Werkstoffen bestehen. Solche Materialien sind an sich bekannt und sind kommerziell erhältlich oder nach bekannten Verfahren hergestellt. Die Materialien werden vom Fachmann nach Einsatzzweck, ggf. nach Routineversuchen, ausgewählt.

15

In einer Ausgestaltung ist besagtes Mediumrohr (4) ein flexibles Kunststoffrohr, der Kunststoff ausgewählt aus der Gruppe Acrylnitril-Butadien-Styrol (ABS), vernetztes Polyethylen (PEXa, PEXb, PEXc), PE, Polybuten (PB), Polyethylen Raised Temperature (PE-RT), und Polyketon (PK).

20

In einer weiteren Ausgestaltung ist besagtes Mediumrohr (4) ein flexibles Kunststoffrohr mit einer äusseren Metallschicht, der Kunststoff ausgewählt aus der Gruppe ABS, PEXa, PEXb, PEXc, PE, PB, PE-RT und PK, das Metall ausgewählt aus der Gruppe Aluminium einschliesslich dessen Legierungen. Solche Innenrohre sind auch als Verbundrohre bekannt.

30

In einer weiteren Ausgestaltung ist besagtes Mediumrohr (4) ein starres Kunststoffrohr, der Kunststoff ausgewählt aus der Gruppe ABS, PEXa, PEXb, PEXc, PE, PB, PE-RT und PK.

In einer weiteren Ausgestaltung ist besagtes Mediumrohr (4) ein flexibles Metallrohr, das Metall ausgewählt aus der Gruppe Kupfer einschliesslich dessen Legierungen, Eisen

35

einschliesslich dessen Legierungen (wie z.B nichtrostende Stähle), Aluminium einschliesslich dessen Legierungen.

5 In einer weiteren Ausgestaltung ist besagtes Mediumrohr (4) ein starres Metallrohr, das Metall ausgewählt aus der Gruppe Kupfer einschliesslich dessen Legierungen, Eisen einschliesslich dessen Legierungen (wie z.B nichtrostende Stähle), Aluminium einschliesslich dessen Legierungen.

10 In einer weiteren Ausgestaltung des Mediumrohrs (4) kann die bereits erwähnte Barriere aus Kunststoff auf der Aussenseite des Innenrohrs angeordnet sein oder sie kann vom Mediumrohr selber gebildet werden. Eine Barriere auf dem Mediumrohr, oder vom Mediumrohr selber gebildet, verringert
15 die Diffusion von Dampf aus dem Mediumrohr in die Wärmedämmung. Erfindungsgemäss wird eine solche („zweite“) Barriere mit einer weiteren („ersten“) Barriere oberhalb der Wärmedämmung kombiniert.

20 **Aussenmantel** (2): Grundsätzlich können alle für thermisch gedämmte Rohre geeigneten Aussenmäntel verwendet werden. Entsprechend kann der Aussenmantel als Wellrohr oder glattes Rohr oder als solches mit einem korrigierten Mantel ausgebildet sein. Es kann ein starres und gerades Rohrstück, ein
25 starres gebogenes Rohrstück oder ein flexibles Rohrstück sein.

Der Aussenmantel kann aus polymerem Werkstoffen oder metallischem Werkstoffen, bevorzugt aus polymeren Werkstoffen
30 bestehen. Solche Materialien sind an sich bekannt und sind kommerziell erhältlich oder nach bekannten Verfahren hergestellt. Die Materialien werden vom Fachmann nach Einsatzzweck, ggf. nach Routineversuchen, ausgewählt. Vorteilhaft kommen thermoplastische Polymere, wie kommerzielle PE Typen, zum Einsatz. Geeignet sind PE hoher Dichte (HDPE), PE
35 niedriger Dichte (LDPE), lineares PE niedriger Dichte (LLDPE). Die Schichtdicke des Aussenmantels (2) kann in weiten Bereichen variieren, liegt aber typischerweise bei

0.5 - 20 mm, inkl. der möglicherweise vorliegenden Barriere und Sperrschichten.

5 In einer Ausgestaltung der Erfindung enthält der Aussenmantel die hier beschriebene Barriere, wie vorstehend beschrieben. Diese Ausgestaltung ist vorteilhaft, da mittels Coextrusion Mantel und Barriere gleichzeitig und somit kostengünstig erzeugt werden können.

10 In einer alternativen Ausgestaltung der Erfindung enthält der Aussenmantel die hier beschriebene Barriere, wie vorstehend beschrieben, nicht. In dieser Ausgestaltung liegt die Barriere als separate Schicht vor. Diese Ausgestaltung ist vorteilhaft, da Mantel und Barriere separat und somit
15 flexibel erstellt werden können.

In einer **vorteilhaften Ausführungsform** betrifft die Erfindung ein Leitungsrohr wie hier beschrieben, in welchem besagter Aussenmantel (2) als Wellrohr ausgebildet ist; und
20 besagtes Mediumrohr als ein flexibles Rohrstück ausgebildet ist und insbesondere mindestens ein Mediumrohr auf der Basis von Polyethylen aufweist und eine Wärmedämmung auf der Basis von PU und einen Aussenmantel auf der Basis von Polyethylen.

25 In einer **weiteren vorteilhaften Ausführungsform** betrifft die Erfindung ein Leitungsrohr wie hier beschrieben, in welchem das besagte Leitungsrohr ein starres gerades Rohrstück ist und insbesondere mindestens ein Mediumrohr auf der Basis von Polyethylen oder Stahl und eine Wärmedämmung
30 auf der Basis von PU und einen Aussenmantel auf der Basis von Polyethylen.

In einer **weiteren vorteilhaften Ausführungsform** betrifft die Erfindung ein Leitungsrohr wie hier beschrieben, in
35 welchem besagter Aussenmantel (2) als korrigiertes Rohr ausgebildet ist. Vorteilhafterweise werden solche Leitungsrohre mit einem Mediumrohr kombiniert, welches als flexibles Rohrstück ausgebildet ist und insbesondere mindestens ein Mediumrohr auf der Basis von Polyethylen oder vernetztem

Polyethylen umfasst. Vorteilhafterweise werden solche Leitungsrohre ferner mit einer Wärmedämmung (3) versehen, die einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas die vorstehend genannten Zusammensetzung aufweist (wobei das Zellgas besonders bevorzugt zu höchstens 35% (Cyclo)Alkane enthält).

In einem zweiten Aspekt betrifft die Erfindung Verfahren zur Herstellung von thermisch gedämmten Leitungsrohren, Muffen und Abdeckvorrichtungen wie hier beschrieben. Der Erfindung liegt entsprechend die Aufgabe zu Grunde, verbesserte Verfahren zur Herstellung eines Leitungsrohrs, Muffe oder Abdeckvorrichtung zu schaffen, welches sowohl kontinuierlich als auch diskontinuierlich geführt werden kann.

Dieser Aspekt der Erfindung soll nachstehend näher erläutert werden.

Grundsätzlich können die hier beschriebenen thermisch isolierten Vorrichtungen (vgl. erster Aspekt der Erfindung) in Analogie zu den bekannten Verfahren hergestellt werden. Dabei werden die bekannten Treibmittel (blowing agents, bspw. Cyclopentan, CO₂) durch die hier beschriebenen HFOs teilweise oder vollständig ersetzt. Entsprechend können an sich bekannte Anlagen für die Herstellung verwendet werden, ggf. nach Anpassung an neue Parameter, wie sie der Fachmann in seiner Routinetätigkeit durchführen kann. Die in den eingangs genannten Dokumenten EP0897788 und EP2213440 und EP2248648 und WO2008/019791 und EP1355103 und EP2340929 beschriebenen Verfahren werden hiermit durch Referenz aufgenommen.

In einer vorteilhaften Ausführungsform des Verfahrens wird die Wärmedämmung (3) durch Aufschäumen einer Kunststoffzusammensetzung gebildet, welche Polymerkomponenten zur Schaumstoffbildung und HFO als Treibmittel enthält. Erfindungsgemäss kann das HFO entweder einer der Komponenten zu-

dosiert werden und dann verarbeitet werden oder die Ausgangskomponenten und das HFO werden gleichzeitig in einer Dosiervorrichtung (bspw. der Mischkopf) kombiniert.

5 In einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform des Verfahrens umfasst die Kunststoffzusammensetzung zwei flüssige Komponenten, wobei die erste Komponente ein Polyol und HFO enthält und die zweite Komponente Isocyanat enthält. Bei der Isocyanat Komponente handelt es sich bevorzugt um solche
10 auf der Basis von Methylendiisocyanat. Aber auch andere Isocyanate wie beispielsweise solche auf der Basis von Toluol-2,4-diisocyanat oder aliphatischen Isocyanaten können verwendet werden.

15 In einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform des Verfahrens umfasst die Kunststoffzusammensetzung zwei flüssige Komponenten, wobei die erste Komponente ein Polyol enthält und die zweite Komponente Isocyanat und HFO enthält. Insbesondere solche HFO Komponenten sind bevorzugt, welche eine
20 gute Mischbarkeit mit den beiden flüssigen Komponenten aufweisen und deren Siedepunkt nicht zu niedrig liegt (insbesondere nicht unter 10 °C). Dadurch wird der apparative Aufwand in der Produktion gering; Kühlanlagen müssen nur in geringem Umfang bereitgestellt werden.

25 In einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform des Verfahrens besteht die Kunststoffzusammensetzung aus einer geschmolzenen Komponente und diese Schmelze wird mit HFO unter Druck kombiniert.

30 **Variante 1:** Sofern das thermisch gedämmte Rohr dieser Erfindung ein oder mehrere flexible(s) Mediumrohr(e) umfasst und der Aussenmantel (13) eine Barriere aus Kunststoff, ist eine Verfahrensvariante vorteilhaft, in welcher

35 (a) das mindestens eine Mediumrohr kontinuierlich zugeführt wird und mit einer zu einem Schlauch geformten Kunststofffolie umhüllt wird,

(b) in den Raum zwischen Mediumrohr und Schlauch eine aufschäumbarer Kunststoffzusammensetzung als Wärmedämmschicht eingebracht wird,

(c) das Mediumrohr und der Schlauch in ein aus mitlaufenden Formteilen gebildetes Werkzeug eingebracht werden und dieses Werkzeug an dessen Ende verlassen, und danach

(d) auf die Oberfläche des Schlauches der Aussenmantel extrudiert wird,

wobei die aufschäumbare Kunststoffzusammensetzung die Polymerkomponente(n) zur Schaumstoffbildung und HFO als Treibmittel enthält. In dieser Verfahrensvariante kann

- die Barriere zwischen der aufgeschäumten Wärmedämmschicht und der Innenseite des Aussenmantels eingebracht werden, indem der Schlauch aus dem Polymer gebildet wird; oder
- die Barriere durch Coextrusion zusammen mit dem Aussenmantel aufgebracht werden; oder
- die Barriere direkt auf den Schlauch aufgebracht werden; oder
- zunächst eine Schicht des Aussenmantels, gefolgt durch die Barriere und gefolgt durch mindestens eine zweite Schicht des Aussenmantels aufgebracht werden.

In dieser Verfahrensvariante kann ferner in Schritt a das Innenrohr

- kontinuierlich von einem Vorrat abgezogen werden; oder
- kontinuierlich durch Extrusion hergestellt werden.

Variante 2: Sofern das thermisch gedämmte Rohr dieser Erfindung ein oder mehrere starre Mediumrohr(e) umfasst und der Aussenmantel (2) mit Barriere aus Kunststoff ist eine Verfahrensvariante vorteilhaft, in welcher

- (a) ein Mediumrohr innerhalb eines Aussenmantels zentriert wird und
- (b) in den Raum zwischen dem Mediumrohr und dem Aussenrohr eine aufschäumbarer Kunststoffzusammensetzung als Wärmedämmschicht eingebracht wird,

dadurch gekennzeichnet, dass die aufschäumbare Kunststoffzusammensetzung die Polymerkomponenten zur Schaumstoffbildung und HFO als Treibmittel enthält. Wie bereits erwähnt, kann besagtes HFO in einem Mischkopf mit den beiden flüssigen Komponenten vermischt werden, oder besagtes HFO wird vorgänig mit einer der beiden Komponenten gemischt und dann einem Mischkopf zugeführt. In dieser Verfahrensvariante kann

- die Barriere zwischen der aufgeschäumten Wärmedämmschicht und der Aussenseite des Aussenmantels in Form eines Schlauchs eingebracht werden; oder
- die Barriere an der Innenseite des Aussenrohrs aufgebracht sein; oder
- die Barriere im Aussenrohr vorgesehen sein; oder
- die Barriere an der Aussenseite des Aussenrohrs aufgebracht sein.

Variante 3: Sofern das thermisch gedämmte Rohr dieser Erfindung eine Wärmedämmung aus einem thermoplastischen Schaum, also bspw. aus PET, PE oder PP enthält, ist eine Verfahrensvariante vorteilhaft, in welcher das HFO direkt in die geschmolzene Polymermatrix eingepresst wird und nachfolgend durch Expansion zum Aufschäumen des verwendeten Thermoplasts führt. Dies kann bspw. dadurch geschehen, dass eine Polymermischung im Extruder aufgeschmolzen wird und in diese Schmelze HFO unter Druck zugeführt wird. Beim Verlassen des Werkzeugs führt das vorhandene Treibmittel zum Aufschäumen.

In einem **dritten Aspekt** betrifft die Erfindung neue Verwendungen von HFOs.

Dieser Aspekt der Erfindung soll nachstehend näher erläutert werden.

35

In einer ersten Ausgestaltung betrifft die Erfindung Verwendung von Hydrofluorolefinen als Zellgas der Schaumstoffdämmung in thermisch gedämmten Rohrsystemen, insbesondere

in Kunststoffmediumrohrsystemen (PMR) und in Kunststoffmantelrohrsystemen (KMR).

Vorteilhaft können HFOs als Zellgas in Schaumstoffdämmungen von Leitungsrohren, von Abdeckungsvorrichtungen und von Muffen verwendet werden, insbesondere von von Leitungsrohren, von Abdeckungsvorrichtungen und von Muffen wie hier (erster Aspekt) beschrieben.

Die Erfindung wird anhand der nachfolgenden **Beispiele** näher erläutert; diese sollen die Erfindung in keiner Weise limitieren.

Beispiel 1: Herstellung eines erfindungsgemässen Leitungsrohres

Von einer Vorratstrommel wurden Mediumrohre mit einem Ausendurchmesser von 63 mm und einer Wanddicke von 5.8 mm bestehend aus PEXa kontinuierlich abgewickelt. Kurz vor der Schäumstation wurde dieses Mediumrohr von einer PE-Folie umschlossen, welche ihrerseits von einem Vorrat abgewickelt und über eine Formschulter zugeführt wurde. In die an der oberen Seite noch geöffneten Schlauchfolie wurde die entsprechende Menge eines Gemischs aus einem polymeren Isocyanat auf der Basis von Diphenylmethylen-diisocyanat (MDI) mit einem NCO-Gehalt von 31 % und einem Polyol mit einer OH-Zahl von 410 mg KOH/g (bestimmt nach ASTM D4274D) und mit einem Wassergehalt von 0.8%) zugegeben. Die Isocyanat Komponente wurde dabei leicht überstöchiometrisch relativ zu den reaktiven OH-Gruppen eingesetzt. Die beiden Komponenten wurden vor der Zudosierung in einem Hochdruckmischkopf mit einem Druck von 150 bar intensiv durchmischt. In die Polyol Komponente ihrerseits wurde vorgängig die entsprechende Menge HFO / Cyclopentan eingerührt. Unmittelbar nach der Zugabe des Zweikomponenten Gemischs wurde die Schlauchfolie am oberen Ende verschweisst. Der unmittelbar danach entstehende PU-Schaum wurde durch Formbacken in eine zylindrische

Geometrie gezwungen und nach dem Aushärten wurde kontinuierlich ein Mantel aus PE aufextrudiert.

Die erhaltenen Rohre wurden bezüglich der im Schaum enthaltenen Zellgase analysiert. Zu diesem Zweck wurden kleine Proben von etwa 3 cm³ Grösse aus dem Schaum gestanzt und diese in einem geschlossenen System mechanisch zerstört, so dass die Zellgase in die Messapparatur gelangen konnten. Die vorhandenen Gase wurden qualitativ und quantitativ in einem Gaschromatographen bestimmt.

Ausserdem wurde an 3 m langen Rohrstücken der Wert der Wärmeleitfähigkeit bei 50 °C gemäss den Normen DIN EN 253:2015-12 und EN ISO 8497:1996 (λ_{50} -Wert) gemessen. Ferner wurde die Zusammensetzung des Zellgases (gemäss dem Chalmers-Verfahren; beschrieben in R  n  s et al, J. Cellular Plastics, 31, 375-388, 1995) bestimmt; diese Methode wurde auch in den Nachfolgenden Beispielen verwendet. Die Zusammenfassung der Ergebnisse findet sich in der folgenden Tabelle, eine graphische Darstellung ist in Figur 3 ersichtlich:

Zellgas	Einheit	No1.1	No1.2	No1.3	No1.4	No1.5
CO ₂ *	[Vol %]	100	51	34	31	32
Cp	[Vol %]	0	46	14	9	0
HFO 1233zd	[Vol %]	0	0	49	59	65
O ₂ + N ₂	[Vol %]	0	3	3	1	3
λ_{50} -Wert	[mW/m*K]	25.8	23.1	21.7	20.2	19.6

* CO₂ bildet sich zwangsweise als Nebenprodukt aus den Ausgangskomponenten und wird nicht zudosiert (Chem. Treibmittel).

Die Daten belegen klar den positiven Einfluss von HFO auf die Wärmeleitfähigkeit.

Beispiel 2: Modellversuch für schäumbare Mischungen

In einem Becherglas wurde jeweils eine Menge von 380 - 420 g Polyol vorgelegt und die in der Tabelle angegebene Menge Treibmittel eingerührt. Die Viskosität der Lösung wurde bestimmt in einem Rotationsviskosimeter des Typs Viscometer DV I-Prime der Fa Brookfield. Es wurde der Durchschnittswert aus drei Messungen aufgenommen.

Die Ergebnisse sind in der Tabelle zusammengefasst und in Fig. 5 graphisch dargestellt.

Treibmittel	Gehalt an zugegebenem Treibmittel	Temperatur	Viskosität
	[mol/100 g Polyol]	[K]	[mPa*s]
Polyol	Reines Polyol, ohne Treibmittel	292.8	2005
Cp	0.043	293.2	1245
	0.071	293.1	946
HFO 1233zd	0.041	293.0	1151
	0.071	293.1	815

- 5 Die Daten belegen klar den positiven Einfluss von HFO auf die Viskosität.

Beispiel 3: Porengrösse in PU-Schäumen

10 Gemäss DIN EN 253:2015-12 wurde die durchschnittliche Porengrösse von PU-Schäumen, welche unterschiedliche Zellgase beinhalten, bestimmt. Es wurde jeweils ein Durchschnitt aus drei Messungen gebildet.

Die Ergebnisse sind in der Tabelle zusammengefasst und in Figur 4 graphisch dargestellt:

15

Zellgas	Einheit	No3.1	No3.2	No3.3
CO ₂	[Vol %]	100	51	32
Cp	[Vol %]	0	46	0
HFO 1233zd	[Vol %]	0	0	65
O ₂ + N ₂	[Vol %]	0	3	3
Porengrösse	[µm]	151.0	138.1	130.6

Die Daten belegen klar den positiven Einfluss von HFO auf die Zellgrösse.

20 Beispiel 4: Bestimmung der Flammpunkte des Ausgangsmaterials

Gemäss der Methode nach Pensky-Martens (DIN EN ISO 2719:2003-9) wurden die Flammpunkte der Muster No 1 und No 3 bestimmt. Das Muster No 2 wurde gemäss der Methode nach

Abel-Pensky (DIN 51755) vermessen. Es wurde jeweils das gleiche Polyol verwendet wie im Beispiel 1. Die Ergebnisse sind in der Tabelle zusammengefasst.

Komponente	Einheit	No4.1	No4.2	No4.3
Polyol	[g/100 g Polyol]	100	100	100
Cp	[g/100 g Polyol]	0	4.8	0
HFO 1233zd	[g/100 g Polyol]	0	0	8.9
Flammpunkt normiert auf 1013 mbar	[°C]	102.8	< - 21	> 56

5

Die Probe No 3 hat einen Flammpunkt, der deutlich höher liegt als die Vergleichsprobe No 2, welche einen äquivalenten Gehalt an Cyclopentan enthält. Insbesondere ist die Probe No 3 nicht als entzündlich einzustufen gemäss der Verordnung EG 440/2008.

10

Beispiel 5: Blasenbildung in Abhängigkeit vom Treibmittel

Allgemein: Entsprechend Beispiel 1 wurden thermisch gedämmte Leitungsrohre mit verschiedenen Zellgaszusammensetzungen hergestellt.

15

Beispiel 5.1 (Vergleichsversuch): In die Polyol Komponente wurde mit Hilfe eines Statikmischers eine Menge Cyclopentan (Cp) zudosiert, so dass sich bezogen auf die Polyolmenge ein Gehalt von 7 Gew % ergab. An der Oberfläche des so produzierten Rohres wurden auf einer Länge von 30 cm zwölf Blasen gezählt, welche einen Durchmesser grösser 10 mm aufwiesen und auch ohne weitere Hilfsmittel einfach zu erkennen waren.

20

Beispiel 5.2 In das Polyol eine Menge von 2 Gew % Cyclopentan und 11 Gew % HFO 1233zd zudosiert. An der Oberfläche des so produzierten Rohres wurden auf einer produzierten Länge von 400 m keine Blasen festgestellt.

25

Beispiel 5.3: In das Polyol eine Menge von 15 Gew % HFO 1233zd zudosiert. An der Oberfläche des so produzierten Rohres wurden auf einer produzierten Länge von 350 m keine Blasen festgestellt.

30

Ergebnisse der Beispiele 5.1-5.3: Die so erhaltene Zusammensetzung der Zellgase wurde wie in Beispiel 1 mittels GC bestimmt, das erhaltene Rohr wurde visuell kontrolliert.

Bsp.	Zusammensetzung Zellgas	Kontrolle
5.1 (Vergleich)	69% Cp 29% CO ₂ 0% HFO 2% H ₂ + N ₂	12 Blasen auf 0.3m Länge unbrauchbar
5.2	17% Cp 27% CO ₂ 55% HFO 1% H ₂ + N ₂	0 Blasen auf 400m Länge fehlerfrei
5.3	0% Cp 27% CO ₂ 71% HFO 2% H ₂ + N ₂	0 Blasen auf 350m Länge fehlerfrei

5

Die Daten belegen, dass hohe Mengen Cp zu unbrauchbaren gedämmten Leitungsrohren führen, wohingegen deren teilweiser oder vollständiger Ersatz durch HFO zu fehlerfreien gedämmten Rohren führt.

10

Während in der vorliegenden Beschreibung bevorzugte Ausführungen der Erfindung beschrieben sind, ist darauf hinzuweisen, dass die Erfindung nicht auf diese beschränkt ist und in auch anderer Weise innerhalb des Umfangs der folgenden Ansprüche ausgeführt werden kann.

15

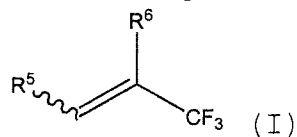
Patentansprüche

1. Thermisch gedämmtes Leitungsrohr (1), umfassend mindestens ein Mediumrohr (4), mindestens eine um das Mediumrohr herum angeordnete Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2), dadurch gekennzeichnet, dass

besagter Aussenmantel (2) gegebenenfalls eine Barriere (9) aus Kunststoff umfasst, und

besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas 10-100 vol% Hydrofluorolefine (HFOs) und 0-50 vol% (Cyclo)-Alkane und 0-50 vol% CO₂ enthält, und wobei

besagtes HFO ausgewählt ist aus der Gruppe umfassend Verbindungen der Formel (I)



worin R⁵ und R⁶ unabhängig voneinander für H, F, Cl, CF₃ stehen und wobei

besagtes Alkan ausgewählt ist aus der Gruppe umfassend Propan, Butane, (Cyclo)-Pentane, (Cyclo)-Hexane und wobei

besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff, ausgewählt aus der Gruppe der Polyurethane (PU), der Polyisocyanurate (PIR), der thermoplastischen Polyester (PET) und der thermoplastischen Polyolefine, enthält.

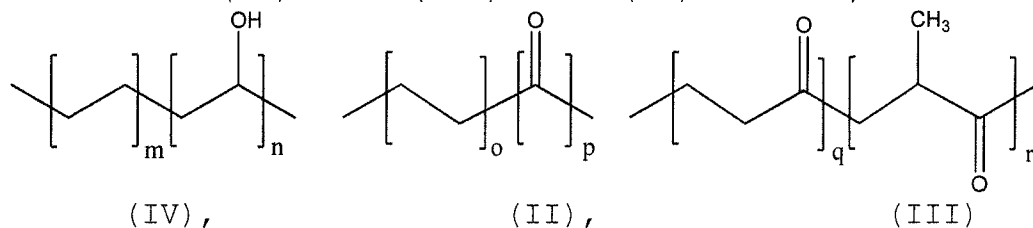
2. Leitungsrohr nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass besagtes Zellgas 10-100 vol% HFOs und 0-50 vol% (Cyclo)-Alkane und 0-50 vol% CO₂ enthält und mit der Massgabe, dass das Verhältnis HFOs zu (Cyclo)-alkane mindestens 2.5:1 beträgt.

3. Leitungsrohr nach einem der Ansprüche 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass besagtes HFO ausgewählt ist aus der Gruppe umfassend Verbindungen der Formel (I) welche für R1233zd, und / oder R1336mzz stehen.
4. Leitungsrohr nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff, ausgewählt aus der Gruppe der Polyurethane (PU) enthält.
5. Leitungsrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass besagter Schaumstoff ausgewählt ist aus
- PU enthaltend 50-100vol% R1233zd und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas;
 - PU enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas;
 - PIR enthaltend 50-100vol% R1233zd und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas;
 - PIR enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas;
 - PET enthaltend 50-100vol% R1233zd und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas;
 - PET enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas;
 - PE enthaltend 50-100vol% R1233zd und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas; und / oder
 - PE enthaltend 50-100vol% R1336mzz und 0-50vol% Cyclopentan als Zellgas.
6. Leitungsrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass eine Barriere (9) vorliegt, die als Schicht ausgebildet ist,
- welche die Diffusion von Gasen aus der Wärmedämmung hinaus und in die Wärmedämmung hinein reduziert, und
 - welche die Diffusion von Wasser aus der der Wärmedämmung heraus ermöglicht.

7. Leitungsrrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass die Barriere (9)
- als Schicht auf der Wärmedämmung; und/oder
 - als Schicht auf der Innenseite des Aussenmantels;
 - und / oder
 - als Schicht im Aussenmantel angeordnet ist.

8. Leitungsrrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass die Barriere (9)
- ein Co-Polymer aus Ethylen und Vinylalkohol oder ein Co-Polymer aus Ethylen und Kohlenmonoxid oder ein Co-Polymer aus Ethylen und Kohlenmonoxid und Propylen umfasst, und
 - eine Schichtdicke von 0.05-0.5 mm aufweist.

9. Leitungsrrohr nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass das Polymer zu 50 - 100 Gew.%, Struktureinheiten der Formel (II) oder (III) oder (IV) enthält,



worin

m für 1-10 steht,

n für 2-20 steht, [mit m/n 30/100 bis 50/100]

o für 1 oder 2, bevorzugt 1, steht,

p für 1 oder 2, bevorzugt 1, steht,

q für 1-20 steht und

r für 1-20 steht.

10. Leitungsrrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass besagtes Mediumrohr (4)
- ein flexibles Kunststoffrohr ist, der Kunststoff ausgewählt aus der Gruppe ABS, PEXa, PEXb, PEXc, PE, Polybuten (PB), Polyethylen Raised Temperature (PERT), und Polyketon (PK); oder
 - ein flexibles Kunststoffrohr mit einer äusseren Metallschicht ist, der Kunststoff ausgewählt aus der

- Gruppe ABS, PEXa, PEXb, PEXc, PE, Polybuten (PB), Polyethylen Raised Temperature (PE-RT), und Polyketon (PK), das Metall ausgewählt aus der Gruppe Aluminium; oder
- 5 - ein starres Kunststoffrohr ist, der Kunststoff ausgewählt aus der Gruppe ABS, PEXa, PEXb, PEXc, PE, PB, PE-RT, und PK; oder
- ein flexibles Metallrohr ist, das Metall ausgewählt aus der Gruppe Kupfer einschliesslich dessen Legierungen, Eisen einschliesslich dessen Legierungen,
- 10 Aluminium einschliesslich dessen Legierungen
- ein starres Metallrohr ist, das Metall ausgewählt aus der Gruppe Kupfer einschliesslich dessen Legierungen, Eisen einschliesslich dessen Legierungen,
- 15 Aluminium einschliesslich dessen Legierungen.
11. Leitungsrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 10, dadurch gekennzeichnet, dass
- besagter Aussenmantel (2) als Wellrohr ausgebildet
- 20 ist; und besagtes Mediumrohr als ein flexibles Rohrstück ausgebildet ist; oder
- besagtes Leitungsrohr ein starres gerades Rohrstück ist; oder
- besagter Aussenmantel (2) als korrigiertes Rohr
- 25 ausgebildet ist; und besagtes Mediumrohr bevorzugt als ein flexibles Rohrstück ausgebildet ist.
12. Verfahren zur Herstellung eines thermisch gedämmten Leitungsrohrs,
- 30 wobei besagte Leitungsrohr mindestens ein Mediumrohr (4), mindestens eine um das Mediumrohr herum angeordnete Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2) umfasst,
- 35 wobei besagter Aussenmantel (2) eine Barriere (9) aus Kunststoff umfasst, und wobei besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas 10-100 vol% Hydrofluorolefine (HFOs) und 0-50 vol% (Cyclo)-Alkane und 0-50 vol% CO₂ enthält,

insbesondere ein Leitungsrohr nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, dass

- 5 die Wärmedämmung (3) durch Aufschäumen einer Kunststoffzusammensetzung gebildet wird, welche Polymerkomponenten zur Schaumbstoffbildung und HFO als Treibmittel enthält.
- 10 13. Verfahren nach Anspruch 12, dadurch gekennzeichnet,
- dass die Kunststoffzusammensetzung zwei flüssige Komponenten umfasst, wobei die erste Komponente ein Polyol und HFO enthält und die zweite Komponente Isocyanat enthält; oder
 - 15 - dass die Kunststoffzusammensetzung zwei flüssige Komponenten umfasst, wobei die erste Komponente ein Polyol enthält und die zweite Komponente Isocyanat und HFO enthält; oder
 - dass die Kunststoffzusammensetzung aus einer geschmolzenen Komponente besteht und diese Schmelze
 - 20 mit HFO unter Druck kombiniert wird.
14. Verfahren nach Anspruch 12 oder 13 zur Herstellung eines thermisch gedämmten Leitungsrohrs (1) mit mindestens einem flexiblen Mediumrohr (4), einer Wärmedämmschicht (3) und einem Aussenmantel (2), ggf. mit Barriere (9) aus Kunststoff, wobei
- (e) das mindestens eine Mediumrohr kontinuierlich zugeführt wird und mit einer zu einem Schlauch geformten Kunststofffolie umhüllt wird,
 - 30 (f) in den Raum zwischen Mediumrohr und Schlauch eine aufschäumbarer Kunststoffzusammensetzung als Wärmedämmschicht eingebracht wird,
 - (g) das Mediumrohr und der Schlauch in ein aus mitlaufenden Formteilen gebildetes Werkzeug eingebracht
 - 35 werden und dieses Werkzeug an dessen Ende verlassen, und danach

(h) auf die Oberfläche des Schlauches der Aussenmantel extrudiert wird,

dadurch gekennzeichnet, dass die aufschäumbare Kunststoffzusammensetzung die Polymerkomponente(n) zur Schaumstoffbildung und HFO als Treibmittel enthält.

15. Verfahren nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, dass eine Barriere (9) vorliegt und
- 10 - dass die Barriere zwischen der aufgeschäumten Wärmedämmschicht und der Innenseite des Aussenmantels eingebracht wird, indem der Schlauch aus dem Polymer gebildet wird; oder
 - dass die Barriere durch Coextrusion zusammen mit dem Aussenmantel aufgebracht wird; oder
 - 15 - dass die Barriere direkt auf den Schlauch aufgebracht wird; oder
 - dass zunächst eine Schicht des Aussenmantels, gefolgt durch die Barriere und gefolgt durch mindestens eine zweite Schicht des Aussenmantels aufgebracht wird.
- 20

16. Verfahren zur Herstellung eines thermisch gedämmten Leitungsrohrs (1) mit mindestens einem starren Mediumrohr (4), einer Wärmedämmschicht (3) und einem Aussenmantel (2), ggf. mit Barriere (9) aus Kunststoff, wobei
- 25

- (a) ein Mediumrohr innerhalb eines Aussenrohrs zentriert wird und
 - 30 (b) in den Raum zwischen dem Mediumrohr und dem Aussenrohr eine aufschäumbarer Kunststoffzusammensetzung als Wärmedämmschicht eingebracht wird, dadurch gekennzeichnet, dass die aufschäumbare Kunststoffzusammensetzung die Polymerkomponenten zur Schaumstoffbildung und HFO als Treibmittel enthält.
- 35

17. Verfahren nach Anspruch 16, dadurch gekennzeichnet, dass eine Barriere (9) vorliegt und

- dass eine Barriere zwischen der aufgeschäumten Wärmedämmschicht und der Aussenseite des Aussenmantels in Form eines Schlauchs eingebracht wird; oder
 - dass die Barriere an der Innenseite des Aussenrohrs aufgebracht ist; oder
 - dass die Barriere im Aussenrohr vorgesehen ist; oder
 - dass die Barriere an der Aussenseite des Aussenrohrs aufgebracht ist.
18. Abdeckungsvorrichtung aus Kunststoff oder Muffe aus Kunststoff für die Verbindung von thermisch gedämmten Leitungsrohren, wobei die Abdeckungsvorrichtung oder die Muffe mindestens eine Wärmedämmung (3) und mindestens einen um die Wärmedämmung herum angeordneten Aussenmantel (2) aufweist, dadurch gekennzeichnet, dass
- besagter Aussenmantel (2) mindestens eine Barriere (9) aus Kunststoff umfasst, und
- besagte Wärmedämmung (3) einen Schaumstoff umfasst, dessen Zellgas mindestens 10 vol% HFOs enthält.
19. Verwendung von Hydrofluorolefinen als Zellgas der Schaumstoffdämmung in thermisch gedämmten Rohrsystemen, insbesondere in Kunststoffmediumrohrsystemen (PMR) und in Kunststoffmantelrohrsystemen (KMR),
- wobei besagtes Zellgas 10-100 vol% Hydrofluorolefine (HFOs) und 0-50 vol% (Cyclo)-Alkane und 0-50 vol% CO₂ enthält, wobei
- besagtes HFO ausgewählt ist aus der Gruppe umfassend Verbindungen der Formel (I)
- $$\begin{array}{c}
 \text{R}^6 \\
 | \\
 \text{R}^5 \text{---} \text{C} = \text{C} \text{---} \text{CF}_3
 \end{array}
 \quad (\text{I})$$
- worin R⁵ und R⁶ unabhängig voneinander für H, F, Cl, CF₃ stehen und wobei

besagtes Alkan ausgewählt ist aus der Gruppe umfassend Propan, Butane, (Cyclo)-Pentane, (Cyclo)-Hexane.

20. Verwendung nach Anspruch 18 in Leitungsrohren, Abde-
5 ckungsvorrichtungen und / oder Muffen.

21. Rohrsystem enthaltend eine Wärmedämmung, dadurch ge-
kennzeichnet, dass besagte Wärmedämmung einen Schaum-
stoff umfasst, dessen Zellgas wie in Anspruch 19 defi-
10 niert ist.

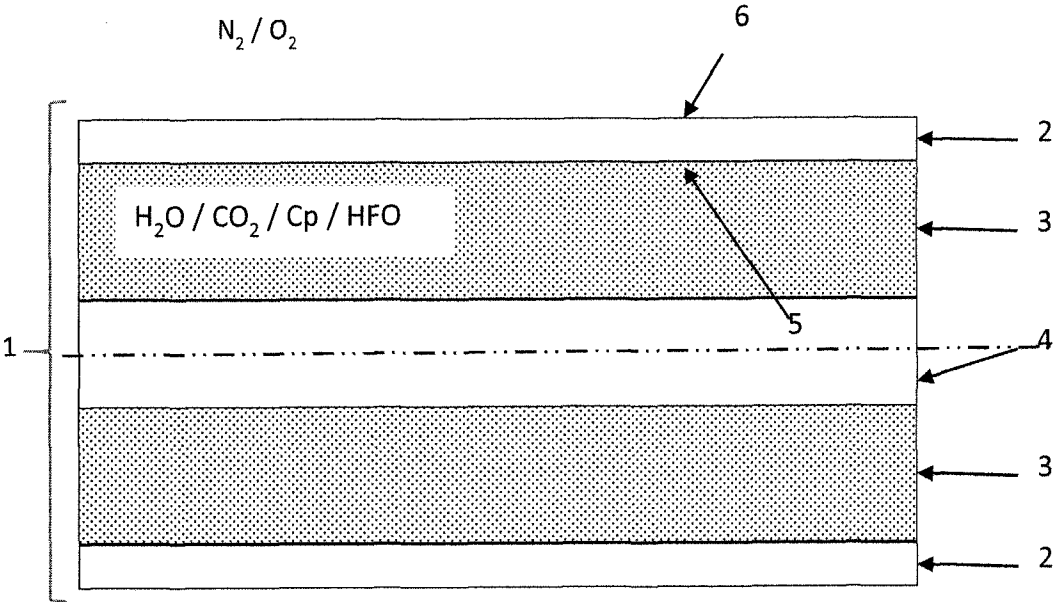


Fig. 1

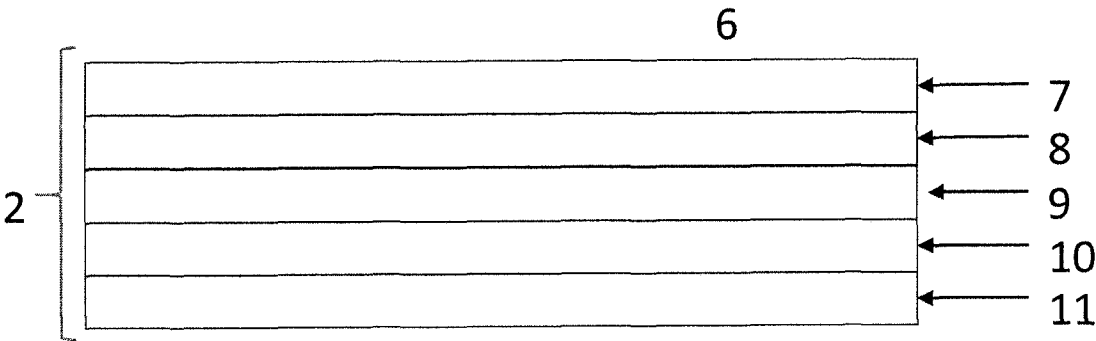


Fig. 2

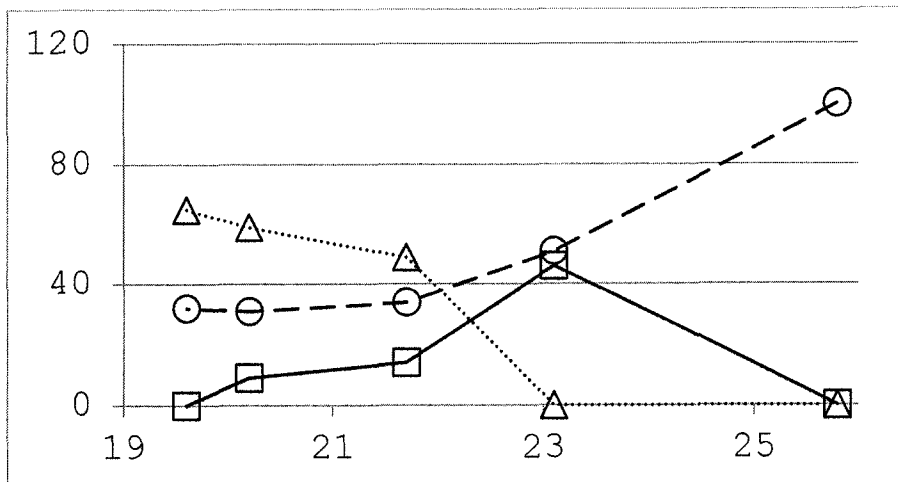


Fig. 3

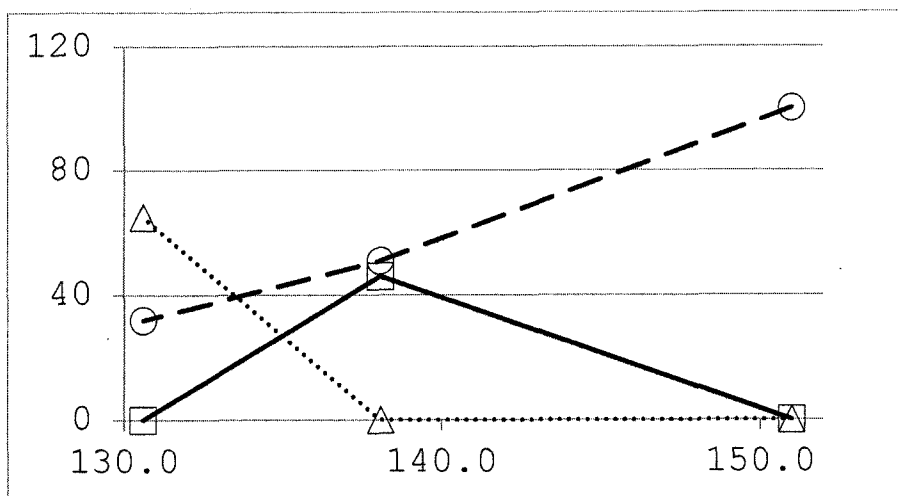


Fig. 4

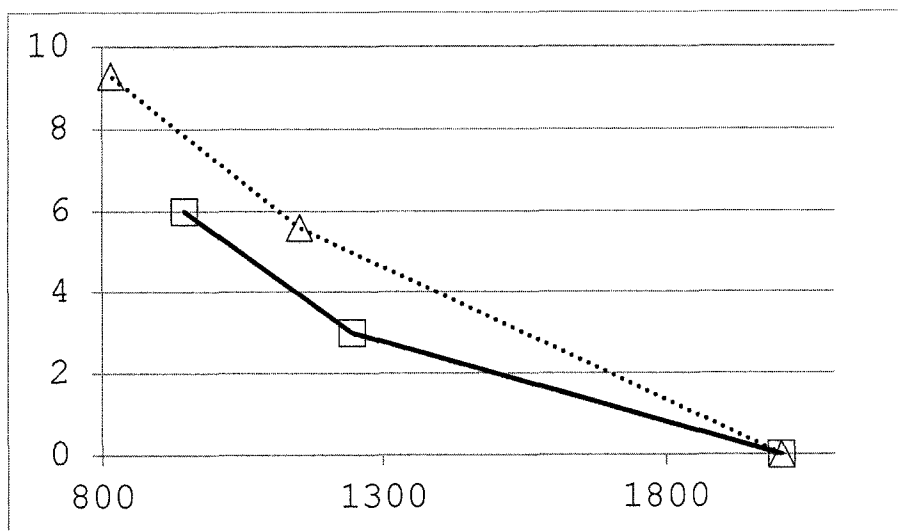


Fig. 5

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No
PCT/EP2017/067419

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

INV. B32B1/08 B32B5/18 B32B5/20 B32B15/04 B32B27/06
B32B27/08 B32B27/30 F16L59/14 F16L59/02

ADD.

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

B32B F16L

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	WO 2015/042300 A1 (DOW GLOBAL TECHNOLOGIES LLC [US]) 26 March 2015 (2015-03-26)	1-5,16, 19-21
Y	page 1, line 8 - line 14 page 5, line 9 - line 10 page 9, line 35 - page 10, line 17 page 14, line 34 - line 35 page 16, line 4 - line 9 claims 2,8-10,15; tables 2,4,6	6-15,17, 18
Y	EP 2 340 929 A1 (ISOPLUS FERNWAERMETECHNIK GMBH [DE]) 6 July 2011 (2011-07-06) cited in the application paragraph [0001] paragraph [0004] paragraph [0009] paragraph [0027] claims 1,3,6	6-13,17, 18
	----- -/--	



Further documents are listed in the continuation of Box C.



See patent family annex.

* Special categories of cited documents :

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier application or patent but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

27 September 2017

Date of mailing of the international search report

05/10/2017

Name and mailing address of the ISA/

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Matthijssen, J-J

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No

PCT/EP2017/067419

C(Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	EP 0 897 788 A1 (BRUGG ROHRSYSTEME GMBH [DE]) 24 February 1999 (1999-02-24) cited in the application claims 1,6,7; figure 1 -----	14,15
Y	DE 10 2010 015462 A1 (ISOPLUS FERNWAERMETECHNIK GMBH [DE]) 20 October 2011 (2011-10-20) claims 1,3; figure 2 -----	14,15,18

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International application No

PCT/EP2017/067419

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
WO 2015042300 A1	26-03-2015	CN 105683269 A EP 3046958 A1 JP 2016531196 A US 2016200889 A1 WO 2015042300 A1	15-06-2016 27-07-2016 06-10-2016 14-07-2016 26-03-2015
EP 2340929 A1	06-07-2011	DE 102010022354 A1 DK 2340929 T3 EP 2340929 A1	30-06-2011 02-06-2014 06-07-2011
EP 0897788 A1	24-02-1999	AT 207801 T CN 1177537 A DE 19629678 A1 DE 59705196 D1 DK 0897788 T3 EP 0897788 A1 JP 4219428 B2 JP H1095051 A	15-11-2001 01-04-1998 29-01-1998 06-12-2001 27-12-2001 24-02-1999 04-02-2009 14-04-1998
DE 102010015462 A1	20-10-2011	DE 102010015462 A1 DK 2378173 T3 EP 2378173 A2	20-10-2011 29-06-2015 19-10-2011

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES		
INV.	B32B1/08 B32B27/08	B32B5/18 B32B27/30
	B32B5/20 F16L59/14	B32B15/04 F16L59/02
ADD.	B32B27/06	
Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPC) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPC		
B. RECHERCHIERTE GEBIETE		
Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole) B32B F16L		
Recherchierte, aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen		
Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe) EPO-Internal, WPI Data		
C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
X	WO 2015/042300 A1 (DOW GLOBAL TECHNOLOGIES LLC [US]) 26. März 2015 (2015-03-26)	1-5,16, 19-21
Y	Seite 1, Zeile 8 - Zeile 14 Seite 5, Zeile 9 - Zeile 10 Seite 9, Zeile 35 - Seite 10, Zeile 17 Seite 14, Zeile 34 - Zeile 35 Seite 16, Zeile 4 - Zeile 9 Ansprüche 2,8-10,15; Tabellen 2,4,6	6-15,17, 18
Y	EP 2 340 929 A1 (ISOPLUS FERNWAERMETECHNIK GMBH [DE]) 6. Juli 2011 (2011-07-06) in der Anmeldung erwähnt Absatz [0001] Absatz [0004] Absatz [0009] Absatz [0027] Ansprüche 1,3,6	6-13,17, 18
	----- -/-	
<input checked="" type="checkbox"/> Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen <input checked="" type="checkbox"/> Siehe Anhang Patentfamilie		
* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen : "A" Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist "E" frühere Anmeldung oder Patent, die bzw. das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist "L" Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt) "O" Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht "P" Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist "T" Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist "X" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden "Y" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist "&" Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist		
Datum des Abschlusses der internationalen Recherche		Absendedatum des internationalen Recherchenberichts
27. September 2017		05/10/2017
Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Fax: (+31-70) 340-3016		Bevollmächtigter Bediensteter Matthijssen, J-J

C. (Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
Y	EP 0 897 788 A1 (BRUGG ROHRSYSTEME GMBH [DE]) 24. Februar 1999 (1999-02-24) in der Anmeldung erwähnt Ansprüche 1,6,7; Abbildung 1 -----	14,15
Y	DE 10 2010 015462 A1 (ISOPLUS FERNWAERMETECHNIK GMBH [DE]) 20. Oktober 2011 (2011-10-20) Ansprüche 1,3; Abbildung 2 -----	14,15,18

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP2017/067419

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung
WO 2015042300	A1	26-03-2015	CN	105683269 A	15-06-2016
			EP	3046958 A1	27-07-2016
			JP	2016531196 A	06-10-2016
			US	2016200889 A1	14-07-2016
			WO	2015042300 A1	26-03-2015

EP 2340929	A1	06-07-2011	DE 102010022354	A1	30-06-2011
			DK	2340929 T3	02-06-2014
			EP	2340929 A1	06-07-2011

EP 0897788	A1	24-02-1999	AT	207801 T	15-11-2001
			CN	1177537 A	01-04-1998
			DE	19629678 A1	29-01-1998
			DE	59705196 D1	06-12-2001
			DK	0897788 T3	27-12-2001
			EP	0897788 A1	24-02-1999
			JP	4219428 B2	04-02-2009
			JP	H1095051 A	14-04-1998

DE 102010015462	A1	20-10-2011	DE 102010015462	A1	20-10-2011
			DK	2378173 T3	29-06-2015
			EP	2378173 A2	19-10-2011
