



(1) Número de publicación: 1 195

21) Número de solicitud: 201731106

51 Int. Cl.:

B60P 3/24 (2006.01) **B60P 3/22** (2006.01)

(12)

SOLICITUD DE MODELO DE UTILIDAD

U

(22) Fecha de presentación:

25.09.2017

(43) Fecha de publicación de la solicitud:

25.10.2017

71) Solicitantes:

TECHNOKONTROL GLOBAL, LTD (100.0%) 145-147 St. John Street London EC1V 4PY-Reino Unido GB

(72) Inventor/es:

CAÑADA SIERRA, Laura

(74) Agente/Representante:

CAÑADA SIERRA, Laura

©4 Título: Cisterna, depósito, tanque que incorpora aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, electrónico, robotizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacio.

DESCRIPCIÓN

Cisterna, depósito, tanque que incorpora aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, electrónico, robotizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacío.

10 DESCRIPCIÓN DE LA INVENCIÓN

15

20

25

30

35

La presente invención concierne a cisternas, depósitos, tanques para el transporte de fluidos criogénicos, gases licuados, hidrocarburos, hidrógeno a alta o baja temperatura y a cualquier presión mediante su desplazamiento de forma autopropulsada, autónoma, arrastrada, robotizada (drone) del transporte. Estos incorporan aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacío.

En el caso de uso en camiones cisternas estos podrán ser para el uso del suministro, distribución de dichos hidrocarburos, gases y/o para el funcionamiento propio del sistema de propulsión, motor del camión (cabeza tractora). Este tipo de camión cisterna consta de un tanque, depósito, cisterna formada por un compartimento donde se aloja una aleación en forma de malla o esferas con propiedades antiexplosivas.

Para poder facilitar la introducción, llenado, vaciado de las aleaciones antiexplosivas en especial en formato esferas, cilíndricos en el interior de dicha cisternas, depósitos, tanques estas tendrán al menos un acceso, apertura, válvula, tubería, boca de llenado/vaciado incorporado en la estructura del cisterna, deposito, tanque para poder fácilmente acoplar en dicha boca, acceso, entrada un sistema, mecanismo, mecanizado, automático, robotizado de llenado, vaciado de dichas aleaciones en formato esferas, cilindros mediante un sistema de relleno/vaciado, a presión, flujo, mecanizada, robotizada, por Venturi, ciclónico, al vacío, etc.

También se puede incorporar no solo una boca de doble uso de vaciado, relleno único, individual pero también se podrá incorporar un número ilimitado de accesos, bocas con uso doble (relleno y vaciado) o de forma individual (relleno o vaciado), bocas de salida/entrada de aire, ventilación con y sin filtros para poder crear los caudales, presiones, flujos suficientemente viables e eficientes

para realizar dichos rellenos/vaciados de forma segura y rápido. Así también pudiendo facilitar el relleno, vaciado múltiple y estando en cualquier posición o ubicación de la estructura de la cisterna, depósito, tanque para así incluso llenar con las esferas, cilindros antiexplosivos a través de múltiples accesos, bocas, etc. Como ejemplo se podrá ubicar dichas bocas de rellenado, carga en la parte más elevada de la cisterna, tanque, depósito y vaciar a través de otros accesos, bocas en los lugares más bajos del cuerpo de la cisterna, tanque, depósito para así incrementar aún más todo el proceso de relleno/vaciado con las aleaciones antiexplosivas en dicho formato y/ diseños.

La aleación antiexplosiva en forma de esferas, malla, cilindros u otro formato que se pueda introducir por la boca, se incorpora en el compartimento o estructura de la cisterna, depósito, tanque está conformada por el cuerpo de la aleación. Este está formado por láminas de material horadado, estas son proporcionadas por al menos un arco de una pluralidad de aberturas poligonales, y al menos una de esas aberturas poligonales es irregular con respecto al menos a una abertura poligonal contigua y que presentan un área de superficie por unidad de volumen de alrededor de 4.500 veces la superficie contacto de los fluidos almacenados que se encuentran en un recipiente contenedor, depósito, tanque y que disponen de una capacidad de conducción de calor de al menos alrededor de 0,023 Cal/cm-seg.

Debe indicarse que, de modo preferente que la longitud interna periférica de una de las aberturas es diferente a la longitud interna periférica de al menos una de las aberturas contiguas, y, además, la invención, tiene de modo preferente un campo de compresión no superior al 8%.

Con la invención se soluciona el problema del relleno, vaciado de tanques, depósitos, cisternas con aleaciones antiexplosivas en formato esferas, cilindros o formatos, diseños que puedan ser introducidos mediante su acceso de forma manual, mecanizada, robotizada, a presión, ciclónico, al vacío, Venturi a través de bocas, entradas, accesos de forma eficiente y seguro. También facilitando futuro operaciones de mantenimiento, reparaciones, control de calidad, revisiones periódicas, al poder vaciar y rellenar dichas cisternas, depósitos, tanques de una forma rápida, eficiente, múltiple y segura.

ANTECEDENTES DE LA INVENCIÓN

Estado de la técnica

5

10

15

25

30

35

La introducción de aleaciones antiexplosivas en formato esferas, cilindros, malla en cisternas, tanques, depósitos se pueden realizar de forma manual, con embudos, tubos e incluso utilizando

las propias bocas, accesos ya existentes de carga de combustible, gases en los propio cisternas, tanques, depósitos. Pero este relleno de forma manual supone un coste elevado de mano de obra, de tiempo de fabricación, mantenimiento complejo, complejidad de vaciado especialmente en las revisiones periódicas de seguridad donde puede ser obligatorio vaciar el tanque, cisterna, depósito de dichas aleaciones antiexplosivas en formato esferas, cilindros, sin olvidar incluso el incremento del riesgo de una contaminación física de la aleación, manipulación incorrecta y pudiendo dañar de forma accidental el cuerpo de la aleación a ser manipulado de forma manual.

De ello se deriva una la necesidad de crear un depósito, cisterna, tanque de cualquier geometría, pero siendo la más viable la de forma cilíndrica, rectangular, circular, al mismo tiempo pudiendo ser rellenados con las aleaciones antiexplosivo a través de una o varios accesos, bocas de relleno/vaciado, específicos para este uso de relleno y vaciado. Estas bocas, accesos entradas podrán estar ubicadas de forma indiferente, múltiple, variable a cualquier altura o lugar en el cuerpo de la cisterna, tanque, depósito, así pudiendo cargar, rellenar, vaciar de una forma muy rápida e eficiente porque a dichos accesos, bocas se podrá acoplar, mangueras, tuberías, conductos con sistema de relleno por presión, Venturi, al vacío, ciclónico, mecanizado, robotizado, flujo, etc.

EXPLICACIÓN DE LA INVENCIÓN

La presente invención concierne incorporar uno o varios accesos, bocas, entradas, válvulas, en la estructura de la cisterna, tanque, depósito para poder rellenar/vaciar de una forma eficiente, rápida, segura hasta el volumen máximo disponible interior de una aleación antiexplosiva en formato de esferas, cilindros y/o formatos que puedan ser introducidos a través de dichos accesos, bocas, entradas. En dicha estructura del tanque, cisterna, depósito también se podrá utilizar bocas de venteo, entrada/salida de ventilación de forma natural y/o asistida para crear los niveles de succión, soplado, flujo, necesario para realizar rellenos/vaciados al vacío, con el efecto Venturi, por presiones baja, medias y/o altas, de forma variable, etc. En el caso de no existir o no poder utilizar dicho accesos, bocas de entrada/salida de aire se incorporara bocas, entradas, accesos con y sin filtro para que el sistema de succión, flujo, presión, puada efectuarse y para que no salgan las esferas por dichas bocas, accesos de ventilación, entrada/salida de aire se le incorporara un filtro para que pueda existir una ventilación viable pero que el cuerpo de las aleaciones antiexplosivas no puedan salir del tanque, cisterna, depósito durante su relleno, vaciado, manipulación y que se vayan colocando y asentando de forma interna dichos cuerpos de la aleación antiexplosiva.

Dichos accesos, entradas, bocas de relleno, válvulas se podrán ubicar en cualquier lugar en la estructura del cuerpo de la cisterna, depósito, tanque. Dicha accesos, entradas, bocas tendrán que tener un diseño y nivel de seguridad al menos igual al cualquier otro acceso, boca para otro uso que tenga ya incorporado el cuerpo de cisterna, tanque, deposito como pudiendo ser el de carga de gases, combustibles, mecanismo de volumen, sensores, etc.

5

10

15

20

25

30

Los accesos, bocas, entradas podrán acoplarse a mangueras, conductos, tuberías para así poder rellenar, vaciar dichas cisternas, tanques, depósitos los formatos de las aleaciones antiexplosivas mediante sistemas operativos de tipo Venturi, al vacío, ciclónico, por flujo, presión, mecanizada, automático, robotizada, etc.

La aleación en forma de malla, esferas, cilindros que se incorpora en el compartimento o estructura de la cisterna, depósito, tanque.

En concreto con relación a las figuras números 1 y 2, se utiliza una lámina de material conductor del calor, que con preferencia posee las propiedades físicas anteriormente señaladas, teniendo la lámina una configuración generalmente plana, con un espesor que oscila desde 0,01 mm hasta alrededor de 0,1 mm, preferentemente desde alrededor de 0,02 mm hasta alrededor de 0,06 mm, o bien desde alrededor de 0,02 mm hasta alrededor de 0,05 mm.

El cuerpo de la aleación en forma de lámina, malla, red, esferas del material de la invención está fabricado con un material de buena conductividad con el objeto de prevenir, anular, suprimir, reducir, cualquier tipo de daños o ataques de origen dañino, corrosivo y/o bacteriológico.

La conductividad del calor debe ser de al menos alrededor de 0,023 Cal/cm-seg., de modo particular para los materiales que poseen una densidad específica de alrededor de 2,8 g/cm3 hasta alrededor de 19,5 g/cm3, y preferiblemente desde alrededor de 0,023 hasta alrededor de 0,95 Cal/cm-seq, de modo particular para los materiales que poseen una densidad específica de alrededor de 2,8 g/cm3 hasta alrededor de 19,5 g /cm3.

La conductividad del calor nominal es alrededor de 2,36 Watt/cm-grados (Kelvin) a 273 T.K. (grados Kelvin) para aluminio.

Los siguientes materiales pueden ser utilizados como candidatos permitidos o como materias primas dependiendo de la aplicación. A saber:

- -Plata 4,28 Watt/cm-grados (Kelvin) a 273 T.K.
- -Oro 3,2018 Watt/cm-grados (Kelvin) a 273 T.K.
- -Cobre 4,1 Watt/cm-grados (Kelvin) a 273 T.K.,
- -Nobium, Nb, 41,
- 5 -Inconel 600, 625, 690, 718, 751,792, 939
 - -Nickel, Ni, 28
 - -Nimonic 90, 100, 105, 115
 - -Cromo, Cr,24
- -Moleybdeum, Mo, 42
 - -Moleybdeum (MoS2)
 - -Haim, Hf, 72
 - -Oxido de Hafnium (HfO2)
 - -Vermiculite (Mg,Fe,Al) 3 (Al Si) 4 O 10 (O H2) 4(H20)
- -Monel, 400, 401, 404, K-500, R-405

Y material de polímero.

Para una densidad de material, por ejemplo, de 2,7 g/cm3 (Aluminio); 10,5 g/cm3 (Plata), 19,3 g/cm3 (Oro), 8,92 g/cm3 (Cobre), 7,86 g/cm3 (acero inoxidable) o 0,9 hasta 1,5 g/cm3 (material de polímero).

Es deseable que la lámina de material sea relativamente, químicamente, inerte a los contenidos del contenedor cerrados o abiertos, encapsulados, moldeados o en carcasas para su instalación/sujeción /aplicación por la vida utilizable del contenedor y/o el período de residencia de los contenidos en el contenedor.

Los materiales deben ser metales comunes o especiales metálicos permitidos, como Niobio, inconel, monel, vermerculite, titanio, nickel, Hafium, Ninómico, aluminio, magnesio, cobre, oro, plata o acero inoxidable, o no-metálicos, como materiales plásticos o polímeros.

Una delgada lámina de material que se usa en el presente descubrimiento, como se muestra en las figuras 3, 4 y 5, como ejemplo, comprende una lámina de material 10 que tiene una pluralidad de líneas paralelas P (Figura 3) de aberturas rectangulares alargadas (12), preferiblemente ranuras.

35

30

20

Cada abertura rectangular (12) y cada línea P de aberturas rectangulares (12), se extiende en paralelo al eje longitudinal central de la lámina.

Cada abertura rectangular (12) en una línea P de aberturas rectangulares (12) se encuentra espaciada con respecto a la abertura rectangular (12) precedente, y la abertura rectangular (12) que la sigue por una red intermedia (14) de sólida y no perforada lámina de material.

En resumen, para proceder longitudinalmente a lo largo de la línea P de aberturas rectangulares (12), hay una abertura rectangular (12) seguida por una red intermedia (14), seguida por una abertura rectangular (12), seguida por una red intermedia (14), y así paulatinamente.

10

15

20

25

30

35

Al formar una lámina con aberturas poligonales, las redes intermedias (14) de las líneas contiguas de las aberturas rectangulares se encuentran fuera con respecto a cada una de las otras, de modo tal, que al proceder transversalmente a través de la lámina siguiendo una línea T perpendicular al eje central de la lámina y que pasa a través de una red intermedia (14) de una línea longitudinal P contigua de aberturas rectangulares (12), debiendo tenerse en cuenta lo siguiente:

- a. la línea transversal (7) deberá pasar a través de la abertura rectangular (12) de la siguiente línea longitudinal P contigua de las aberturas longitudinales (12).
- b. entonces, deberá pasar a través de una red intermedia (14) de la siguiente línea longitudinal P contigua de las aberturas longitudinales (12).
- c. entonces, deberá pasar a través de la abertura rectangular (12) de la siguiente línea longitudinal contigua de aberturas longitudinales, etc.

De este modo, las aberturas rectangulares (12) que se entienden longitudinalmente, alternan con redes intermedias 14 de modo transversal a través de la lámina (10).

Es preferible que la longitud de cada abertura rectangular que se extiende longitudinalmente, al pasar a lo largo de una línea transversal T de aberturas rectangulares (12), sea diferente de la longitud de la abertura rectangular (12) que la precede y de la longitud de la abertura rectangular (12) que la sigue.

En otras palabras, la longitud de cada abertura rectangular (12) que se extiende longitudinalmente es preferible que sea diferente de la longitud de la siguiente abertura rectangular (12) contigua que se extiende longitudinalmente en una línea transversal T a través

del ancho de la lámina, y además, con respecto a cada abertura rectangular (12), la longitud de cada uno de las cuatro aberturas rectangulares (12) más cercanas en las dos más cercanas líneas longitudinales P de aberturas rectangulares (12) debe, de modo preferente ser también diferente de la de la abertura rectangular (12).

5

Las longitudes de las aberturas rectangulares (12) que se extienden longitudinalmente respectivas en una línea transversal T a través del ancho de la lámina, deben ser aleatorias con respecto a cada una de las otras y de modo alternativo, las longitudes de cada respectiva abertura rectangular (12) que se extiende longitudinalmente debe incrementarse progresivamente en longitud en una línea transversal T a través del ancho de la lámina o decrecer en longitud.

10

En una realización alternativa, las longitudes de cada abertura rectangular (12) que se extiende longitudinalmente se incrementa progresivamente en longitud en una línea transversal T a través del ancho de la lámina y las longitudes de cada abertura rectangular (12) que se extiende longitudinalmente en la siguiente línea transversal T decrece progresivamente en longitud a través del ancho de la lámina.

15

La longitud nominal de las aberturas (12) va desde alrededor de 10 mm hasta alrededor de 15 mm, deseablemente desde alrededor de 12 mm hasta alrededor de 15 mm, y preferentemente desde alrededor de 13 mm hasta alrededor de 15 mm.

20

De este modo, una abertura de 10 mm va seguida por una de 10,033 mm, seguida por una de 10,06 mm, y el ancho de cada abertura rectangular, o ranura, debe ser desde alrededor de 0,02 mm hasta 0.06 mm, preferentemente desde alrededor de 0,03 mm hasta alrededor de 0,05 mm y preferiblemente desde alrededor de 0,04 mm hasta alrededor de 0,05 mm.

25

El espaciado entre los arcos de aberturas debe ser variado basándose en las propiedades del material utilizado para la lámina.

30

La red intermedia entre aberturas, a su vez, va desde alrededor de 2,5 mm hasta alrededor de 4,5 mm, y de este modo una red intermedia de 3 mm debe ir seguida por una de 3,5 mm, seguida por una de 4 mm.

35

De esta forma, la irregularidad es inducida en la lámina horadada expandida y por su configuración produce una resistencia al asentamiento y a la compactación.

Una lámina delgada del material que se usa en la invención, tal y como se ilustra en las figuras números 6, 7, 8 y 9, se convierte en una lámina expandida y horadada (o con ventanas) del material (20) de la invención, y es proporcionada con una pluralidad de aberturas plurilaterales o poligonales (22), como es, por ejemplo, la que se ilustra con aberturas hexagonales, y al menos una de las aberturas poligonales es irregular con respecto al menos a una de las aberturas poligonales contiguas.

Por ejemplo, la suma de las longitudes de los bordes internos de las caras de una abertura poligonal (22), por ejemplo longitudes (22a), (22b), (22c), (22d), (22e), y (22f) de la figura 9, determina una longitud interna periférica de una abertura poligonal (22) y la longitud interna periférica de cada abertura poligonal (22) al proceder a lo largo de una línea transversal T de aberturas poligonales (22), debe ser diferente de la longitud interna periférica de la abertura poligonal que la precede y de la longitud periférica interna de la abertura poligonal (22) que la sigue. (Figura 8).

En otras palabras, la longitud interna periférica de cada abertura poligonal (22) es diferente de la longitud interna periférica de la siguiente contigua abertura poligonal (22) en una línea transversal a lo ancho de la lámina.

20

5

10

15

Además, con respecto a cada abertura poligonal (22), la longitud periférica interna de cada de las cuatro aberturas poligonales (22) más cercanas en las dos líneas longitudinales, más cercanas de aberturas poligonales (22), deben ser preferentemente también diferentes de la abertura poligonal (22).

25

Las longitudes internas periféricas de las respectivas aberturas poligonales (22) en una línea transversal T a lo ancho de la lámina, debe ser aleatoria con respecto a cada una de las otras y de modo alternativo, las longitudes internas periféricas de cada respectiva apertura poligonal (22), deben aumentar progresivamente en longitud interna periférica en una línea transversal T a lo ancho de la lámina o decrecer.

30

En una realización alternativa, las longitudes internas periféricas de cada respectiva abertura poligonal (22) aumentan progresivamente en longitud en una línea transversal T a lo ancho de la lámina y las longitudes periféricas internas de cada respectiva apertura poligonal (22) en la siguiente línea transversal T decrecen progresivamente en longitud a lo ancho de la lámina.

El término "irregular", tal y como es utilizado en esta memoria en el contexto de la longitud interna periférica de al menos una de las aberturas que es desigual a la longitud interna periférica de al menos una abertura contigua, significa que el valor numérico de la desigualdad de la longitud interna periférica con respecto a la otra longitud interna periférica, es mayor que la variación en longitud interna periférica producida por la variación en manufactura o la inherente variación de la manufactura.

Mientras que la irregularidad de al menos una abertura poligonal con respecto al menos a una abertura poligonal contigua ha sido descrita en términos de longitud interna periférica de al menos una de las aberturas que es desigual a la longitud interna periférica de al menos una abertura contigua, hay que entender que la irregularidad puede también ser producida de otros modos, como tener un diferente número de lados del polígono (como sería un pentágono o un heptágono con respecto al hexágono) o en la longitud de una lado de una abertura poligonal que es diferente del lado correspondiente de una abertura poligonal contigua (es decir, mayor que la variación o tolerancia de la manufactura como se ha indicado anteriormente) o el ángulo entre dos lados contiguos de una abertura poligonal es diferente al ángulo correspondiente entre los dos lados correspondientes de una abertura poligonal contigua, por ejemplo, las respectivas longitudes de los bordes laterales de las aberturas pueden no ser todas iguales, (es decir, al menos un lado puede no tener la misma longitud que cualquiera de los otros lados, por lo que proporciona una abertura que tiene la configuración de un polígono irregular).

De este modo, cuando láminas expandidas, horadadas, se sitúan una encima de las otras, no es posible alinear las aberturas poligonales y encajar unas en otras, asentando y por ello reduciendo el espesor efectivo de las múltiples láminas (20).

Una lámina expandida y horadada (o con ventanas) del material (20) de la presente invención, preferentemente tiene un campo de compresión o resistencia a la compactación (es decir, deformación permanente bajo un peso de compresión) no mayor del 8%. Idealmente, sin embargo, no hay esencialmente campo de compresión en su uso.

La lámina expandida y horadada del material (20) se forma tensionando láminas de material ranurado (10) sobre anchas ruedas de diferentes diámetros colocadas de tal modo que se pueda regular la salida de la lámina de material a un ancho adicional entre el 50% y el 100% del ancho de la lámina de material inicial, de modo que se asegure que las aperturas resultantes formen una pluralidad de aberturas poligonales (22) tal como se ha descrito anteriormente.

30

5

10

15

20

La lámina expandida y horadada del material (20) deseablemente tiene un área de superficie por unidad de volumen desde al menos 4.500 veces la superficie de contacto de los líquidos /vapores, emisiones contaminantes o no contaminantes, líquidos, hidrocarburos contenidos en los contenedores cerrados de cualquier tipo incluso tuberías, tanques, cisternas particularmente para inhibir, suprimir, reducir, la ebullición de líquidos y de modo preferente aumentar 4.500 veces la superficie de contacto de los líquidos/vapores y gases inflamables contenidos en los contenedores cerrados o medios de transporte de dichos productos como los hidrocarburos, gases, líquidos, emisiones contaminantes o no contaminantes.

10

5

El término "superficie de contacto" se refiere al área de superficie del recipiente contenedor que se encuentra en contacto con la fase gaseosa, aerosol o vaporización de los hidrocarburos, gases, líquidos, emisiones contaminantes o no contaminantes contenido en el recipiente contenedor, cisterna, chimenea, gaseoductos, etc.

15

Normalmente, los líquidos inflamables (líquido, vapor, aerosol o gas) están en contacto con áreas de la superficie de las paredes del contenedor donde se encuentra el fluido inflamable, combustión, hidrocarburos y la inserción de las láminas de material acabado, expandido y horadado incrementa el área de superficie en contacto con el líquido y gases inflamable al menos alrededor de 4.500 veces el área de superficie de contacto, preferiblemente al menos alrededor de 4.500 veces esta área de superficie de contacto.

20

En una presentación, la lámina expandida y horadada del material (20) que es usada en la presente invención, y que se ilustra en la (Figura número 13) como ejemplo, puede ser configurada como una forma que comprende un cuerpo (100) con una forma o configuración externa generalmente esferoidal.

25

La configuración interna del cuerpo (100), generalmente esferoidal, comprende al menos una franja de la lámina expandida y horadada del material mencionado anteriormente, que es doblado y/o rizado y ahuecado para formar la dicha forma esferoidal.

30

La forma generalmente esferoidal puede ser formada usando una sección de la lámina expandida y horadada del material de un tamaño proporcional alrededor del 20% del ancho de la lámina expandida y horadada de material.

El perímetro esférico externo del esferoide (100) encierra un volumen y el área de la superficie del material contenido dentro de ese perímetro esférico, es decir, dentro del esferoide (100), sujeto a las exigencias de diseño de la aplicación, es de al menos 1,5 cm cuadrados por cm cúbicos de dicho volumen o más amplia si es requerido. El área de la superficie del material debe ser al menos 4.500 veces la superficie de contacto de líquido y gases contenidos en el contenedor que encierra el fluido inflamable, de modo particular para inhibir, suprimir, reducir, líquidos o emisiones contaminantes o no contaminantes.

Preferiblemente, el esferoide (100) tiene un campo de compresión o resistencia a la compactación, es decir, deformación permanente bajo compresión, no superior al 8%.

La fuerza estructural del producto final puede ser modificada según el tratamiento explosivo utilizado en el proceso de fabricación de la materia prima.

20

15

5

En una realización alternativa de esta invención, la lámina expandida y horadada del material (20) que se utiliza en esta invención, tal y como se ilustra en las Figuras 10, 11 y 12 a título de ejemplo, se proporciona con una transversal ondulada o sinusoidal onda (42) formada en él y la lámina de material (40) ondulada, expandida, horadada, siendo introducida helicoidalmente en una forma cilíndrica. La forma cilíndrica es generalmente circular en sección transversal, y generalmente rectangular en sección longitudinal, y en una posterior versión de esta presentación cilíndrica, una lámina de material plana, expandida, horadada, debe ser doblada dentro de la forma cilíndrica. En una nueva forma, la lámina de material horadada debe ser plegada dentro de la forma cilíndrica, de tal modo que se formen deposiciones de láminas del material expandido y horadado plana u ondulada en la forma cilíndrica.

25

Debido a la ondulación (42) formada en la lámina de material (40), con la lámina de material (40) plegada helicoidalmente, la ondulación (42) provoca un incremento en el diámetro efectivo del cilindro y de este modo, se incrementa el área de la superficie eficaz contenida dentro de un determinado perímetro esférico externo del cilindro, proporcionando una amplia inclusión de volumen en los cilindros con baja masa y elevada área efectiva interna.

30

Es deseable que el cilindro disponga de un campo de compresión, o resistencia a la compactación, es decir, deformación permanente bajo compresión, no superior al 8%, y, sin embargo, de modo ideal, durante el uso esencialmente no hay campo de compresión.

La lámina de material (1) no perforada, de la cual se parte, debe ser proporcionada como una red continua, no perforada de lámina de material, y entonces, las aperturas rectangulares (12), o ranuras, se forman en la red continua en la configuración descrita anteriormente, tal y como pueden ser rajas, y en ese caso, la red ranurada (10) debe ser expandida transversalmente tensionando transversalmente la lámina de material (10), como por encima de una rueda situada de tal modo que regule la salida de la lámina de material con un ancho adicional del 50% al 100% del ancho de la lámina de materia prima, de modo que se asegure que los agujeros resultantes forman una pluralidad de aperturas poligonales (22) con irregularidad, tal y como se ha citado anteriormente.

5

10

15

20

25

30

35

Lo anteriormente mencionado, se consigue ajustando la posición y tensión de la rueda de expansión de la máquina de producción, y al hacerlo, el resultado es la capacidad de tener las paredes del modelo de panel acabado más o menos erectas y, por ello, incrementar la fuerza de compresión de la lámina horadada de material (20) expandida terminada.

De manera opcional, la red (20) expandida y horadada puede tener una honda sinusoidal transversal (42) formada en ella y la forma de la honda (42) se introduce o impresione en las longitudes de la lámina de material (20) como una serie de rizos u hondas (42) transversales a lo largo de la longitud de la red que parecen hondas cuando se embobina el producto terminado.

Las formas cilíndricas pueden ser hechas por enrollamiento esférico de las láminas de material expandido y horadado de que se habla anteriormente.

Las formas esferoidales (100) pueden ser hechas alimentando las láminas del material (20) al que se ha proporcionado unas pluralidades de arcos con una pluralidad de aberturas paralelas (22), de las que el centro longitudinal es paralelo al eje longitudinal central de la lámina, introduciendo dicha lamina dentro de una máquina que tiene un artilugio mecánico que comprende dos secciones semicirculares cóncavas que trabajan en oposición una con la otra, y estas secciones cóncavas (la central móvil y la que lo cubre, cóncava opuesta fija) pueden tener un radio variable con un borde de trabajo cóncavo.

La parte central del artilugio en forma de rueda con la parte exterior similar a la llanta de una bicicleta, rueda 360° con un borde de trabajo cóncavo con una superficie de fricción, y la rotación de la lámina de alimentación en forma de cilindro tubular circular contra la superficie

rugosa de los artilugios mecánicos opuestos, el central móvil y el externo fijo, haciendo que el material alimentado en forma de tubo cilíndrico, se enrolle y salga en forma esferoidal.

Se entenderá que el término cualquier presión a presiones de cualquier rango sin limitación. La palabra alta presión se refiere a una presión superior a la presión atmosférica, típicamente varios múltiples de la presión atmosférica, y que el termino baja temperatura se refiere a temperaturas inferiores a la temperatura atmosférica habitual, típicamente temperaturas por debajo de los -20°C, o decenas o cientos de grados por debajo de esta temperatura.

10

5

Estas condiciones de presión y temperatura permiten que ciertas sustancias que se mantienen en estado gaseoso en condiciones de presión y temperatura atmosférica se puedan almacenar y transportar en estado líquido y por lo tanto ocupando un volumen muy inferior, haciendo el transporte mucho más eficiente.

15

El tanque, depósito, cisterna propuesta comprende, de un modo habitual en el sector:

20

✓ un compartimento interior estanco, definido por paredes interiores, resistente a altas presiones, muy bajas temperaturas, criogénicas, teniendo dicho compartimento interior estanco, cerrado por sus dos extremos opuestos casquetes esféricos o redondeados, rellenado de las aleaciones anti-explosivas mediante un bocas, accesos, entradas específicos para el relleno/vaciado de aleaciones antiexplosiva en formato esferas, cilindros, o cualquier otros formato que si pudiese introducir a través de dichos accesos, bocas entradas.

25

✓ un compartimento exterior estanco, definido por paredes exteriores, que aloja en su interior al compartimento interior, estando las paredes interiores del compartimento interior distanciadas de las paredes exteriores del compartimento exterior definiendo entre dichas paredes interiores y exteriores una cámara aislante, en donde la citada cámara aislante está mantenida a un vacío total o parcial, en donde las paredes exteriores de dicho compartimento exterior son paralelas a las paredes interiores del compartimento interior en la mayoría de la camión cisterna.

30

Como resultará obvio al experto, entre los compartimentos interior y exterior existirán soportes y anclajes que permitan sostener el compartimento interior dentro del compartimento exterior y separado del mismo, estando dichos soportes y anclajes diseñados para evitar la creación de puentes antiexplosivos entre ambos compartimentos.

El vacío total o parcial mantenido en dicha cámara estará rellenado con las aleaciones en formato esferas, cilindros hará las funciones de antiexplosivo y permitirá mantener la temperatura del compartimento interior en condiciones criogénicas, gaseosa, licuados durante su transporte sin requerir de equipos de refrigeración y sin la posibilidad de explosión de forma externa y/o interna incluso por penetración de bala explosiva, incendiaria y/o penetradora en los casos más extremos.

Características o propiedades de la invención:

- 10 ✓ Incorpora o puede incorporar una boca de relleno, vaciado de uso único/individual.
 - ✓ Se puede incorporar una boca, acceso de rellenado, vaciado de uso doble/inverso.
 - ✓ Puede tener un número múltiple de bocas, accesos.
 - ✓ La boca o acceso se puede incorporar en cualquier lugar de la cisterna, tanque, depósito.
 - ✓ La boca, acceso se puede acoplar una manguera, tubería, conducto de llenado.
 - ✓ La boca, acceso permite la entrada/salida de aleaciones antiexplosivas en formato esferas, cilindros o de cualquier otros formato o diseño la cual puede pasar a través de dichas bocas, accesos.
 - ✓ La boca, acceso, entrada de las aleaciones antiexplosivas se puede diseñar por un uso manual, automático, robótico, mecánico, electrónico.
 - ✓ La boca, entrada, acceso permite su uso con sistemas de rellenado/vaciado al vacío, por presión, Venturi, flujos de tipo laminar y/o turbulento.
 - ✓ La boca, entrada, acceso permite su funcionamiento en cualquier tipo de tanque, cisterna, depósito diseñado para soportar grandes presiones y condiciones extremas de tipo criogénico.
 - ✓ La boca, entrada/s de uso individual, múltiple puede ser utilizadas como puntos de ventilación para permitir su uso para la creación de conductos de succión, aire, flujos en especial para el funcionamiento Venturi o al vacío.
 - ✓ La boca/s, entrada/s de uso individual, múltiple para su uso como puntos de ventilación, creación de flujos de aire, absorción, succión pueden tener incorporados un sistema de filtro para que las aleaciones antiexplosivas en formato esferas, cilindros o de diseño variado no se salgan de adentro de la cisterna, tanque, depósito en el proceso de rellenado, carga, vaciado, descarga.
 - ✓ Las bocas, accesos pueden ser de cualquier diseño, tamaño.
 - ✓ Las bocas, acceso, válvulas pueden ser aperturadas, cerradas mediante sistemas de anclaje, bisagras, con cierre de tipo tornillería, con bocas a presión, puertas de

15

5

20

25

35

cierre/apertura con llave, sistemas domóticos, sensores, informático, robótico, con y sin sistemas de seguridad, e incluso de forma remota pudiendo realizar todas las acciones necesarias con los centros de robots de relleno/descarga.

✓ El sistema de bombeo para la creación de las presiones, flujos, caudales, de tipología Venturi, al vacío puede ser controlado con un mecanismo de control de velocidad de llenado, carga, vaciado, descarga para regular, incrementar o disminuir la velocidad de su aplicación de uso.

Otras características de la invención aparecerán en la siguiente descripción detallada de un ejemplo de realización.

Breve descripción de las figuras

Las anteriores y otras ventajas y características se comprenderán más plenamente a partir de la siguiente descripción detallada de un ejemplo de realización con referencia a los dibujos adjuntos, que deben tomarse a título ilustrativo y no limitativo, en los que:

Figura número 1.- Corresponde a una vista en planta de una lámina del material que se utiliza en la invención correspondiente a láminas de supresión, reducción e inhibidoras, reductoras de la velocidad de propagación de tipo de ondas en cualquier tipo de fluido.

Figura número 2.- Muestra una vista lateral elevada tomada en sección transversal del objeto reflejado en la figura número 1.

Figura número 3.- Corresponde a un plano superior de una lámina horadada de la invención.

Figura número 4.- Muestra una vista en alzado lateral del objeto reflejado en la figura número 3.

Figura número 5.- Refleja una vista lateral en sección longitudinal del objeto representado en la figura número 3.

Figura número 6.- Muestra un plano superior de una lámina expandida y horadada del material que se utiliza en la invención.

35

5

15

20

Figura número 7.- Representa una vista lateral elevada en sección transversal del objeto mostrado en la figura número 6.

Figura número 8.- Corresponde a una vista superior en escala ampliada de una porción del objeto representado en la figura número 7.

Figura número 9.- Nuevamente corresponde a una vista lateral elevada en sección transversal del objeto reflejado en la figura número 8.

Figura número 10.- Corresponde a un plano de la vista superior de una lámina ondulada, expandida y horadada del material utilizado en la invención.

Figura número 11.- Refleja una vista lateral elevada tomada en sección transversal del objeto representado en la figura número 10.

Figura número 12.- Corresponde a una vista lateral elevada tomada en sección transversal del objeto mostrado en la figura número 10.

Figura número 13.- Representa por último una vista lateral elevada de una forma esferoidal realizada de acuerdo con el cuerpo de la aleación. Lámina expandida y horadada del cuerpo de la aleación.

Figura número 14. Muestra una vista lateral de un camión cisterna en el cual explicamos las partes y los lugares de instalación del cuerpo de la aleación.

Figura número 15 muestra una vista lateral del remolque propuesto según una realización preferida dotada de tres pares de ruedas conectadas al chasis del remolque, estando el remolque conectado a un camión tractor rellenado de las aleaciones anti-explosivas

30 La figura número 16.- muestra lo mismo que la Fig. 15, pero sin mostrar el camión tractor;

La figura número 17.- muestra una sección transversal del remolque propuesto según la misma realización preferida mostrada en la Figura 15, estando dicha sección efectuada por una posición coincidente con el chasis y con un par de ruedas.

35

15

La figura número 18.-Camión-cisterna rellenado de las aleaciones en forma de esferas/cilindros.

La figura número 19.- Chasis del camión cisterna.

La figura número 20.- Cuerpo externo del camión-cisterna

La figura número 21.- Cuerpo interno explosivo.

10 **La figura número 22.-** Cuerpo interno compresor de relleno/vaciado

La figura número 23.- Cuerpo interno por presión de tipo Venturi y/o al vacío

15 Ejemplo de realización:

20

Los accesos, bocas, entradas estarán incorporadas en la estructura, cuerpo de cisterna, tanque, depósito. Estarán diseñadas para poder realizar la carga, relleno, vaciado de aleaciones antiexplosivas en formato esferas, malla, cilindros o cualquier otro formato que pudiese entrar a través de dicho acceso, bocas. Los mismos permitirán su acoplamiento, enganche, adhesión a mangueras, conductos, tuberías, para poder realizar mediante sistemas y mecanismos de carga, relleno, vaciado de dichas aleaciones por presión, flujo, Venturi, ciclónico, presión, de forma eficiente y segura.

Los accesos, bocas, entradas, válvulas tendrán un sistema de cierre, apertura de tornillería diseñada para poder soportar elevadas presiones en especial para soportar presiones operativas para el almacenamiento, transporte de gases licuados, criogénicos, productos químicos de alta presiones e incluso combustibles, hidrocarburos líquidos e incluso de uso espacial, cohetes y satélites con gran valor energético y altamente explosivos.

La aleación en forma de malla, esferas, cilindros que se incorpora en el compartimento o estructura de la cisterna, tanque, depósito está conformada por el cuerpo de la aleación. Este está formado por láminas de material horadado, son lámina expandida y horadada del material (20) que es usada en la presente invención, y que se ilustra en la (Figura número 13) como ejemplo, puede ser configurada como una forma que comprende un cuerpo (100) con una forma o configuración externa generalmente esferoidal.

La configuración interna del cuerpo (100), generalmente esferoidal, comprende al menos una franja de la lámina expandida y horadada del material mencionado anteriormente, que es doblado y/o rizado y ahuecado para formar la dicha forma esferoidal.

La forma generalmente esferoidal puede ser formada usando una sección de la lámina expandida y horadada del material de un tamaño proporcional alrededor del 20% del ancho de la lámina expandida y horadada de material.

El perímetro esférico externo del esferoide (100) encierra un volumen y el área de la superficie del material contenido dentro de ese perímetro esférico, es decir, dentro del esferoide (100), sujeto a las exigencias de diseño de la aplicación, es de al menos 1.5 cm cuadrados por cm cúbicos de dicho volumen o más amplia si es requerido. El área de la superficie del material debe ser al menos 4.500 veces la superficie de contacto de fluidos inflamables contenido en el contenedor/tanque que encierra/soporte/contenga el fluido inflamable, de modo particular para inhibir, suprimir, reducir, líquidos o emisiones contaminantes o no contaminantes.

Preferiblemente, el esferoide (100) tiene un campo de compresión o resistencia a la compactación, es decir, deformación permanente bajo compresión, no superior al 8%.

La fuerza estructural del producto final puede ser modificada según el tratamiento explosivo utilizado en el proceso de fabricación de la materia prima.

20

25

30

35

En una realización alternativa de esta invención, la lámina expandida y horadada del material (20) que se utiliza en esta invención, tal y como se ilustra en las Figuras 10, 11 y 12 a título de ejemplo, se proporciona con una transversal ondulada o sinusoidal onda (42) formada en él y la lámina de material (40) ondulada, expandida, horadada, siendo introducida helicoidalmente en una forma cilíndrica. La forma cilíndrica es generalmente circular en sección transversal, y generalmente rectangular en sección longitudinal, y en una posterior versión de esta presentación cilíndrica, una lámina de material plana, expandida, horadada, debe ser doblada dentro de la forma cilíndrica. En una nueva forma, la lámina de material horadada debe ser plegada dentro de la forma cilíndrica, de tal modo que se formen deposiciones de láminas del material expandido y horadado plana u ondulada en la forma cilíndrica.

Debido a la ondulación (42) formada en la lámina de material (40), con la lámina de material (40) plegada helicoidalmente, la ondulación (42) provoca un incremento en el diámetro efectivo

del cilindro y de este modo, se incrementa el área de la superficie eficaz contenida dentro de un determinado perímetro esférico externo del cilindro, proporcionando una amplia inclusión de volumen en los cilindros con baja masa y elevada área efectiva interna.

- Es deseable que el cilindro disponga de un campo de compresión, o resistencia a la compactación, es decir, deformación permanente bajo compresión, no superior al 8%, y, sin embargo, de modo ideal, durante el uso esencialmente no hay campo de compresión.
- El cuerpo de la aleación en la lámina de material (1) no perforada, de la cual se parte, debe ser proporcionada como una red continua, no perforada de lámina de material, y entonces, las aperturas rectangulares (12), o ranuras, se forman en la red continua en la configuración descrita anteriormente, tal y como pueden ser rajas, y en ese caso, la red ranurada (10) debe ser expandida transversalmente tensionando transversalmente la lámina de material (10), como por encima de una rueda situada de tal modo que regule la salida de la lámina de material con un ancho adicional del 50% al 100% del ancho de la lámina de materia prima, de modo que se asegure que los agujeros resultantes forman una pluralidad de aperturas poligonales (22) con irregularidad, tal y como se ha citado anteriormente. También con la posibilidad de expandir dicho material haciéndolo pasar a través de ruedas de goma que van aumentando su separación con la consecución de ancho deseado.

Lo anteriormente mencionado, se consigue ajustando la posición y tensión de la rueda de expansión de la máquina de producción, y al hacerlo, el resultado es la capacidad de tener las paredes del modelo de panel acabado más o menos erectas y, por ello, incrementar la fuerza de compresión de la lámina horadada de material (20) expandida terminada.

25

30

De manera opcional, la red (20) expandida y horadada puede tener una honda sinusoidal transversal (42) formada en ella y la forma de la honda (42) se introduce o impresione en las longitudes de la lámina de material (20) como una serie de rizos u hondas (42) transversales a lo largo de la longitud de la red que parecen hondas cuando se embobina el producto terminado.

Las formas cilíndricas pueden ser hechas por enrollamiento esférico de las láminas de material expandido y horadado de que se habla anteriormente.

Las formas esferoidales (100) pueden ser hechas alimentando las láminas del material (20) al que se ha proporcionado unas pluralidades de arcos con una pluralidad de aberturas paralelas (22), de

las que el centro longitudinal es paralelo al eje longitudinal central de la lámina, introduciendo dicha lámina dentro de una máquina que tiene un artilugio mecánico que comprende dos secciones semicirculares cóncavas que trabajan en oposición una con la otra, y estas secciones cóncavas (la central móvil y la que lo cubre, cóncava opuesta fija) pueden tener un radio variable con un borde de trabajo cóncavo.

Las cisternas que transportan hidrocarburos, gases, productos químicos, en formato metal, acero, acero inoxidable, aluminio, fibras de plástico de cualquier dimensión o usos, se caracterizan por el hecho de que comprende las siguientes fases:

- Fabricación, mediante embutición, de los dos semicuerpos de acero (1a) y (1b), uno de los cuales presenta un orificio (1c) en el que se suelda el racor.
- Introducción del elemento difusor (3) en el interior de la botella (1) mediante su introducción en forma de rollos de malla colocados en el interior de cada uno de los semicuerpos en el momento previo a la realización de las soldaduras de unión de los mismos.
 - Aplicación de puntos de soldadura con el utillaje correspondiente.
 - Proceso de recocido en horno para su destensionado.

5

10

20

A la vista de las figuras o dibujos realizados, se puede observar:

- Figura número 1.- Corresponde a una vista en planta de una lámina del material que se utiliza en la invención correspondiente a láminas de supresión, reducción e inhibidoras, reductoras de la velocidad de propagación de tipo de ondas en cualquier tipo de fluido.
- **Figura número 2.-** Muestra una vista lateral elevada tomada en sección transversal del objeto reflejado en la figura número 1.
 - Figura número 3.- Corresponde a un plano superior de una lámina horadada de la invención.
- Figura número 4.- Muestra una vista en alzado lateral del objeto reflejado en la figura número 3.

Figura número 5.- Refleja una vista lateral en sección longitudinal del objeto representado en la figura número 3.

Figura número 6.- Muestra un plano superior de una lámina expandida y horadada del material que se utiliza en la invención.

Figura número 7.- Representa una vista lateral elevada en sección transversal del objeto mostrado en la figura número 6.

Figura número 8.- Corresponde a una vista superior en escala ampliada de una porción del objeto representado en la figura número 7.

10

25

35

Figura número 9.- Nuevamente corresponde a una vista lateral elevada en sección transversal del objeto reflejado en la figura número 8.

Figura número 10.- Corresponde a un plano de la vista superior de una lámina ondulada, expandida y horadada del material utilizado en la invención.

Figura número 11.- Refleja una vista lateral elevada tomada en sección transversal del objeto representado en la figura número 10.

Figura número 12.- Corresponde a una vista lateral elevada tomada en sección transversal del objeto mostrado en la figura número 10.

Figura número 13.- Representa por último una vista lateral elevada de una forma esferoidal realizada de acuerdo con el cuerpo de la aleación. Lámina expandida y horadada del cuerpo de la aleación.

Figura número 14. Muestra una vista lateral de un camión cisterna en el cual explicamos las partes y los lugares de instalación del cuerpo de la aleación.

Figura número 15 muestra una vista lateral del remolque propuesto según una realización preferida dotada de tres pares de ruedas conectadas al chasis del remolque, estando el remolque conectado a un camión tractor rellenado de las aleaciones anti-explosivas

La figura número 16.- muestra lo mismo que la Fig. 15, pero sin mostrar el camión tractor;

La figura número 17.- muestra una sección transversal del remolque propuesto según la misma realización preferida mostrada en la Figura 15, estando dicha sección efectuada por una posición coincidente con el chasis y con un par de ruedas.

La figura número 18.-Camión-cisterna rellenado de las aleaciones en forma de esferas/cilindros.

a) Vista Lateral

5

10

15

20

30

- b) Vista superior
- c) Vista trasera.

La figura número 19.- Chasis del camión cisterna.

- a) Vista Lateral
- b) Vista trasera.

La figura número 20.- Cuerpo externo del camión-cisterna

- a) Vista Lateral
- b) Vista superior
- c) Vista trasera.

La figura número 21.- Cuerpo interno explosivo.

- a) Vista Lateral
- b) Vista superior
- c) Vista trasera.

La figura número 22.- Cuerpo interno compresor de relleno/vaciado

- a) Compresor de relleno/vaciado.
- b) Depósito de almacenaje de esferas antiexplosivas.
- c) Manguera de rellenado desde el depósito a la cisterna, tanque, depósito.
 - d) Boca, acceso de entrada de llenado/vaciado de las aleaciones antiexplosivas
 - e) Cuerpo del cisterna, tanque, depósito
 - f) Boca/s, acceso de ventilación con o sin filtros para crear sujeción/presión/Venturi.
 - g) Boca, acceso de rellenado/vaciado múltiple.
- 35 h) Manguera de relleno/descarga de las aleaciones antiexplosivas

La figura número 23.- Cuerpo interno por presión de tipo Venturi y/o al vacío

- i) Depósito de almacenamiento de las aleaciones antiexplosivas en formato esferas, cilindros, etc.
- j) Bocas, accesos de relleno/vaciado parte inferior para facilitar descarga por gravedad si no hubiese presión.
- k) Depósito de almacenaje múltiple

5

10

15

20

25

30

35

- 1) Esferas, cilindros antiexplosivas en suspensión durante relleno.
- m) Esferas, cilindros antiexplosivas asentadas tras fase de entrada, suspensión.
- n) Esferas en fase de traslado a través de la manguera de relleno/vaciado.

Las Figuras 15, 16 y 17 muestran una realización con carácter ilustrativo no limitativo de un remolque con propiedades anti-explosivas para transporte de fluidos criogénicos a alta presión y baja temperatura mediante su arrastre en una dirección de transporte por un camión tractor como el mostrado en la Fig.15, siendo la dirección de transporte la dirección de avance del camión tractor.

El camión tractor será del tipo habitual para el transporte de remolques y sema-remolques, formado por una cabina y por una plataforma trasera sobre la que soportar parte del peso del remolque o sema-remolque a transportar.

El remolque mostrado en la presente realización (Fig. 15 y 16) consta de una cisterna criogénica rellenada con aleaciones anti-explosivas en formato esferas, cilindros formada por un compartimento exterior 12, definido por una pared exterior, que contiene un compartimento interior 11, definido por una pared interior, estando las paredes exterior e interior de ambos compartimentos exterior 12 e interior 11 separadas y distanciadas mediante unos distanciados res previstos para reducir la transmisión térmica a su través. El espacio existente entre ambos compartimentos constituye una cámara aislante 13 rellenada se las aleaciones antiexplosivas. Esta construcción anidada de dos compartimentos se muestra en la sección de la Fig.16.

El compartimento interior 11 es resistente a altas presiones para contener fluidos licuados en estado criogénico sin la posibilidad de explosión. Para lograr dicha resistencia con un bajo peso se optimiza la geometría del compartimento interior 11, que se propone que conste de un cuerpo cilíndrico de aproximadamente 235 cm de diámetro y de aproximadamente 18 metros de longitud que define en su centro un eje de cisterna E, estando el cuerpo cilíndrico cerrado por sus

dos extremos por casquetes redondeados. El resultado es un compartimento alargado con alta resistencia a la presión interior.

El compartimiento exterior 12 envuelve totalmente dicho compartimiento interior 11, reproduciendo su geometría, pero con un mayor tamaño, siendo sus paredes exteriores paralelas a las paredes interiores del compartimento interior 11 en la mayoría de dicho compartimento exterior 12, por ejemplo, a entre 5 y 10 cm de distancia.

5

20

25

30

35

Bajo dicha cisterna 10 criogénica se fija, en su mitad anterior, unos medios de anclaje 40 para la fijación articulada y el arrastre del remolque por parte de un camión tractor. Este tipo de medios de anclaje 40 están estandarizados y son los habitualmente utilizados en todos los remolques de este tipo. Típicamente constarán de un tetón vertical descendiente terminado por resalte unido al remolque, y de una plataforma pivotante dotada de un centrador en forma de cuña que culmina en un alojamiento complementario al citado resalte del tetón vertical.

Bajo la mitad posterior del remolque, en la dirección de transporte, se emplaza un chasis 20 que, en la presente realización, consta de dos barras estructurales 21 paralelas, por ejemplo, dos perfiles normalizados con sección en I o en C unidas a lados opuestos de la mitad posterior del exterior del compartimento exterior 12, quedando dicho compartimento exterior 12 parcialmente alojado entre dichas dos barras estructurales 21 paralelas.

La unión entre cada una de las barras estructurales 21 paralelas y el compartimento exterior 12 se produce mediante un elemento estructural de cuña 22, consistente en un elemento de sección creciente en la dirección de transporte. Dicho elemento estructural de cuña 22 está soldado al compartimento exterior 12 por su extremo superior a lo largo de una línea paralela al eje de cisterna E, y está solada a la correspondiente barra estructural 21 por su extremo inferior a lo largo de su longitud. Al ser el elemento estructural de cuña 22 de sección creciente, las dos barras estructurales 21 paralelas no quedan paralelas al eje de cisterna E, sino que forman un ángulo igual a la inclinación del elemento estructural de cuña 22. En este ejemplo la citada inclinación es de 2, 54°.

Sobre las dos barras estructurales 21 paralelas se fija el resto del chasis 20, donde se anclan los sistemas de suspensión de tres pares de ruedas 30 paralelos, quedando tres ruedas 30 dispuestas en cada lado del remolque, en su mitad posterior. Las seis ruedas 30 serán idénticas y, en condiciones de igual presión y sobre un piso plano, estando el remolque soportado

sobre un camión tractor por sus medios de anclaje 40, los ejes de las ruedas 30 definirán un plano de soporte de chasis P.

En la presente realización la inclinación de las dos barras estructurales 21 paralelas respecto al eje de cisterna E se ha calculado para que dichas dos barras estructurales 21 queden paralelas al plano de soporte de chasis P en las condiciones indicadas.

Como resultado de las características descritas se obtiene un remolque que incluye una cisterna 10 criogénica con su extremo posterior más bajo que su extremo anterior, en condiciones de transporte, quedando el punto más bajo de dicha cisterna a menos de 90 cm del piso plano. Esto reduce el centro de gravedad del remolque, ofreciendo unas condiciones de transporte más seguras.

Otra realización no mostrada contempla que las dos barras estructurales 21 paralelas estén soladas directamente al compartimento exterior 12 en una posición paralela al eje de cisterna E, y que bajo dichas barras estructurales 21 se suelden los elementos estructurales de cuña 22 que serán crecientes en la dirección de transporte. A dichos elementos estructurales de cuña 22 se uniría el resto del chasis y los sistemas de suspensión de las ruedas 30. En tal caso las barras estructurales 21 serían paralelas al eje de cisterna E, y no al plano de soporte del chasis P.

En una realización adicional no mostrada se propone prescindir de las barras estructurales 21 y utilizar únicamente los elementos estructurales de cuña 22 de sección creciente en la dirección de transporte.

Como resulta evidente el remolque incluirá otros elementos para permitir el llenado y vaciado seguro de la cisterna 10 criogénica, como sistemas de conducciones, válvulas, etc., así como elementos de seguridad para su transporte, como parachoques, luces, señales, etc.

30

25

10

REIVINDICACIONES

- 1. Cisterna, depósito, tanque (10) que incorpora aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, electrónico, robotizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacío, que comprende:
 - ✓ un compartimento interior (11) estanco, definido por paredes interiores, resistente a altas presiones, teniendo dicho compartimento interior (11) estanco un diseño, cilíndrico, rectangular, circular, cerrado por sus extremos opuestos en forma de crear un recipiente cerrado.
 - ✓ un compartimento exterior (12) estanco, definido por paredes exteriores, que aloja en su interior al compartimento interior (11), estando las paredes interiores del compartimento interior (11) distanciadas de las paredes exteriores del compartimento exterior (12) definiendo entre dichas paredes interiores y exteriores una cámara aislante (13), en donde la citada cámara aislante (13) está mantenida a un vacío total o parcial, en donde las paredes exteriores de dicho compartimento exterior (12) son paralelas a las paredes interiores del compartimento interior (11) en la mayoría de la cisterna criogénica (10); caracterizado porque el eje de cisterna (E) forma, en la dirección de transporte, un ángulo de entre 2º y 3,5º respecto a dicho plano de soporte de chasis (P), de manera que la porción trasera de la cisterna (10) criogénica queda a un nivel inferior que la porción delantera de la misma, que incorporar una boca de relleno, vaciado de uso único/individual.
- 2. Cisterna, depósito, tanque (10) que incorpora aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, electrónico, robotizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacío, según reivindicación 1, donde el chasis (20) incluye al menos una o múltiples bocas de relleno, vaciado individual o doble/inverso.
- 3. Cisterna, depósito, tanque (10) que incorpora aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, electrónico, robotizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacío, según reivindicaciones anteriores, donde el chasis (20) incorpora una tubería o conductor de llenado.

35

5

10

15

20

- **4.** Cisterna, depósito, tanque (10) que incorpora aleaciones antiexplosivas en su interior mediante un sistema de rellenado y vaciado manual, mecanizado, electrónico, robotizado, flujo, por presión de tipo Venturi y/o al vacío, según reivindicaciones anteriores, donde el chasis (20) incorpora un sistema de rellenado/vaciado al vacío, por presión, Venturi, flujos de tipo laminar y/o turbulento.
- **5.** Camión cisterna para el transporte anti-algas de fluidos criogénicos, gases licuados, hidrocarburos a alta presión o baja presión, según una cualquiera de las reivindicaciones 1 a 4, en donde la cisterna (10) criogénica tiene en su estructura unos tejidos de material horadado que comprenden:
 - ✓ al menos un arco de una pluralidad de aberturas poligonales,
 - ✓ al menos una de esas aberturas poligonales es irregular con respecto al menos a una abertura poligonal contigua y que presentan un área de superficie por unidad de volumen de alrededor de 4.500 veces la superficie de contacto de los fluidos inflamables que se encuentran en un recipiente contenedor y que disponen de una capacidad de conducción de calor de al menos alrededor de 0,023 Cal/cm-seg.
 - ✓ una densidad que oscila desde 2,8 g/cm3 hasta alrededor de 19,5 g/cm3.
 - ✓ un campo de compresión de las láminas no superior al 8%.
- ✓ actúan como ánodo galvánico y anti-estático.

25

20

5

10

15

30

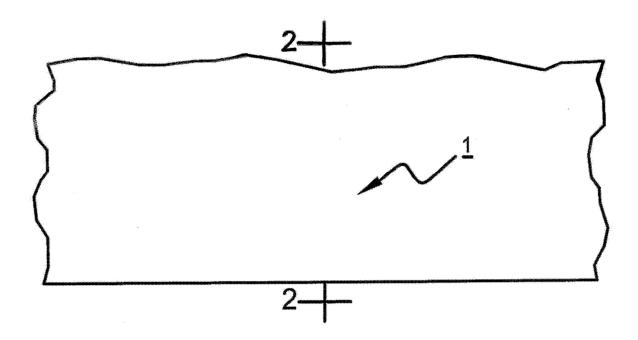


Figura 1

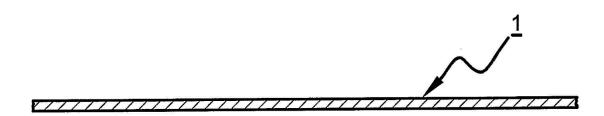
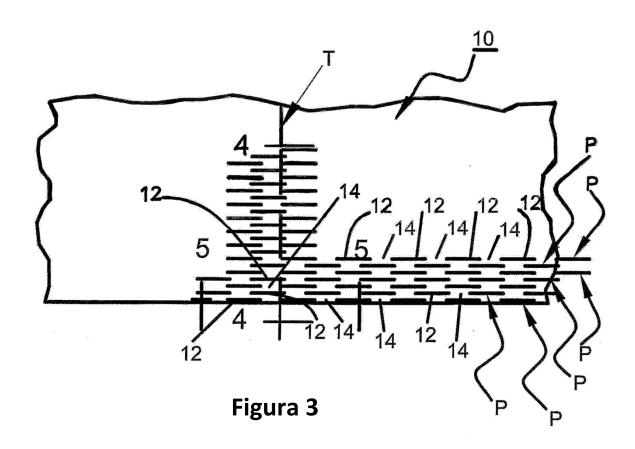


Figura 2



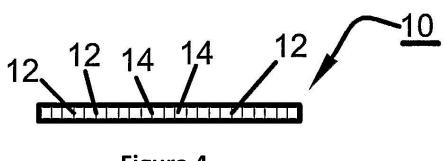


Figura 4

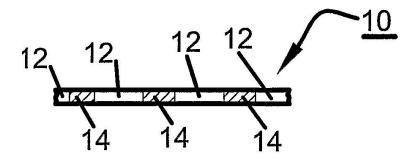


Figura 5

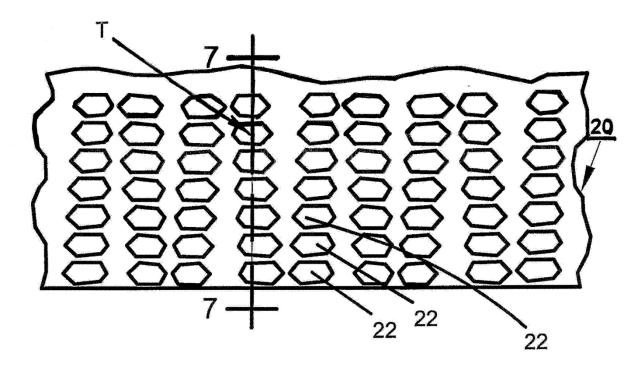


Figura 6

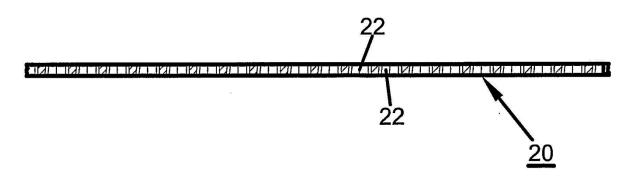
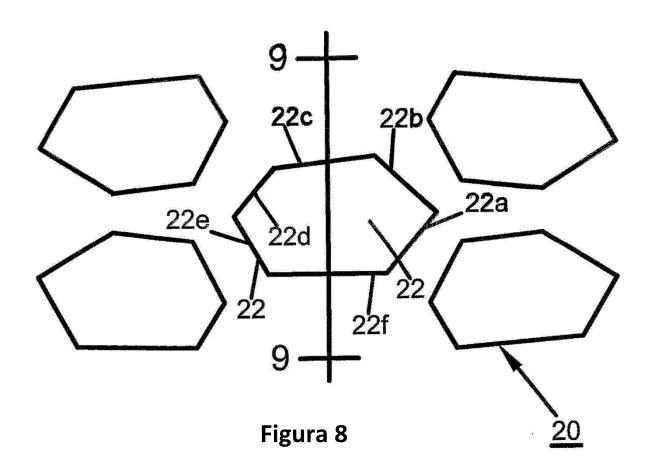
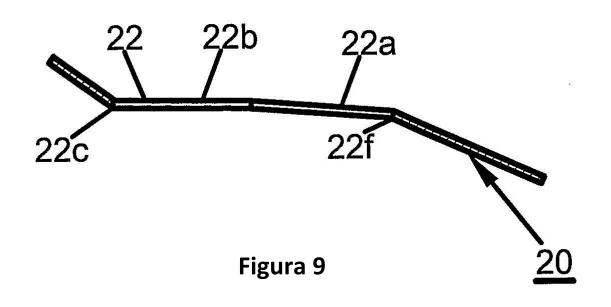


Figura 7





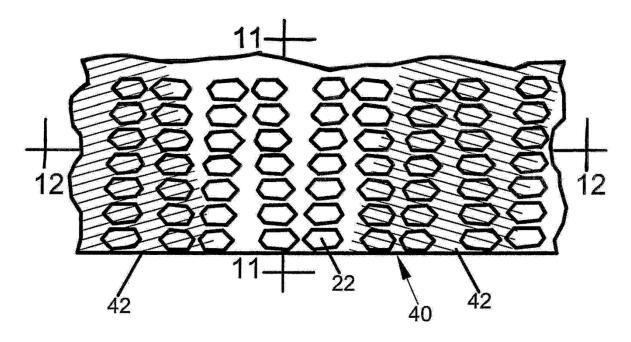
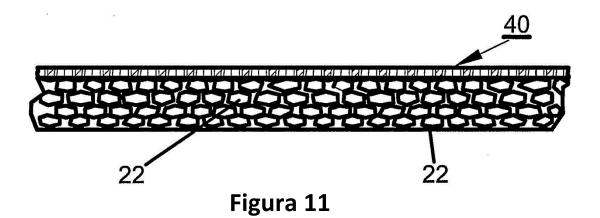
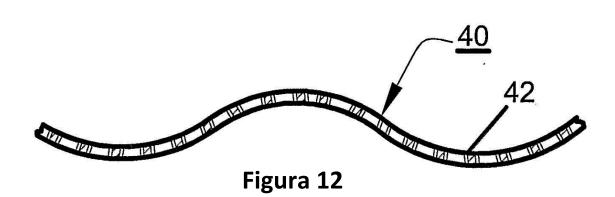


Figura 10





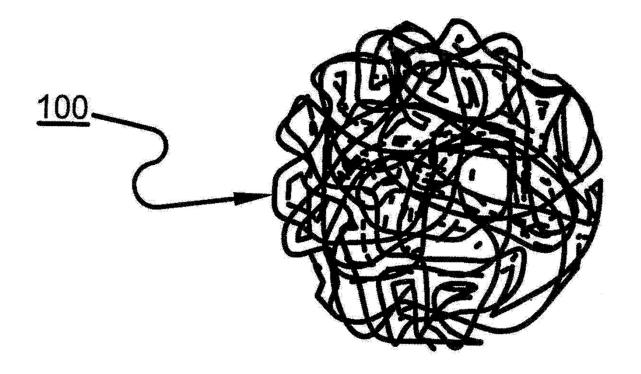


Figura 13

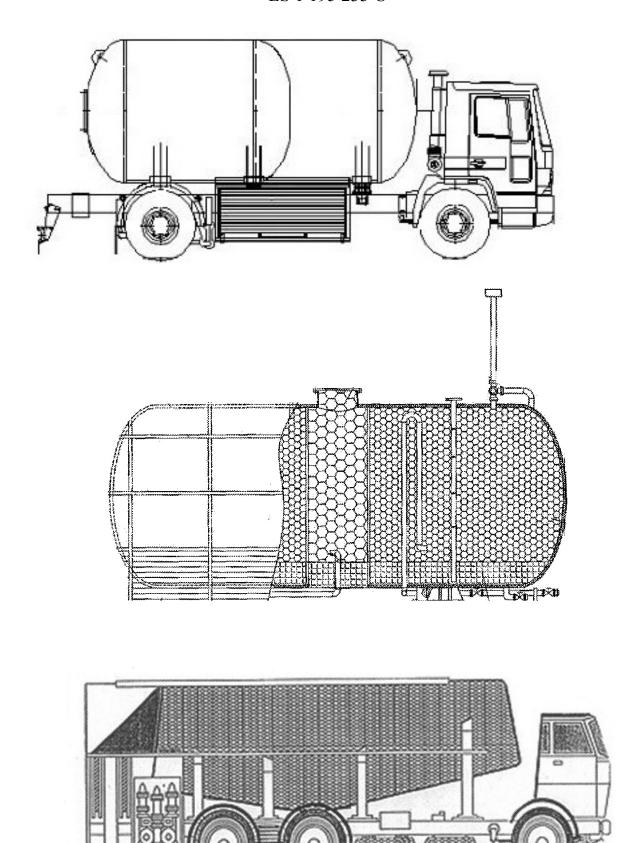


Figura 14

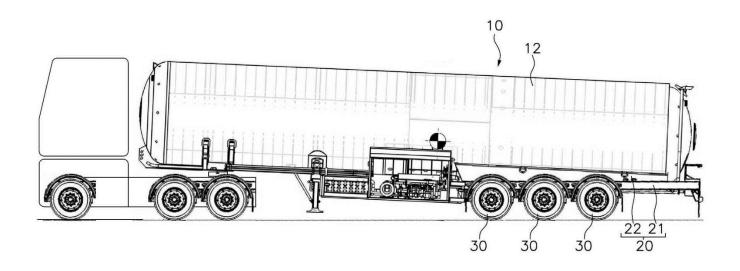


Figura 15

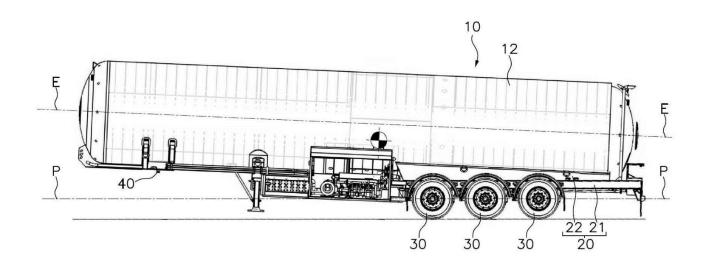


Figura 16

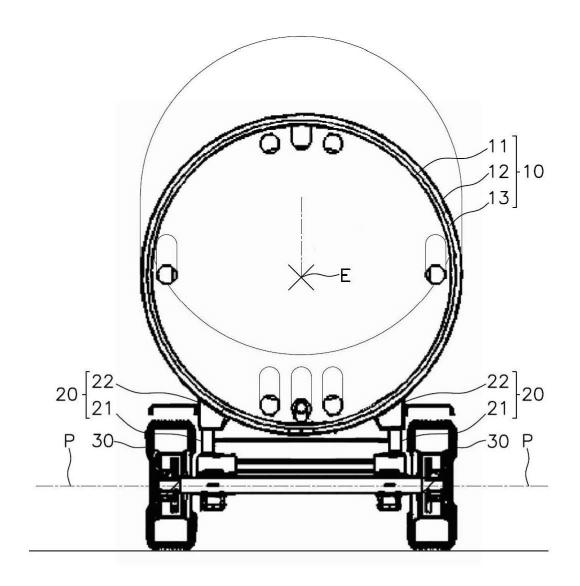


Figura 17

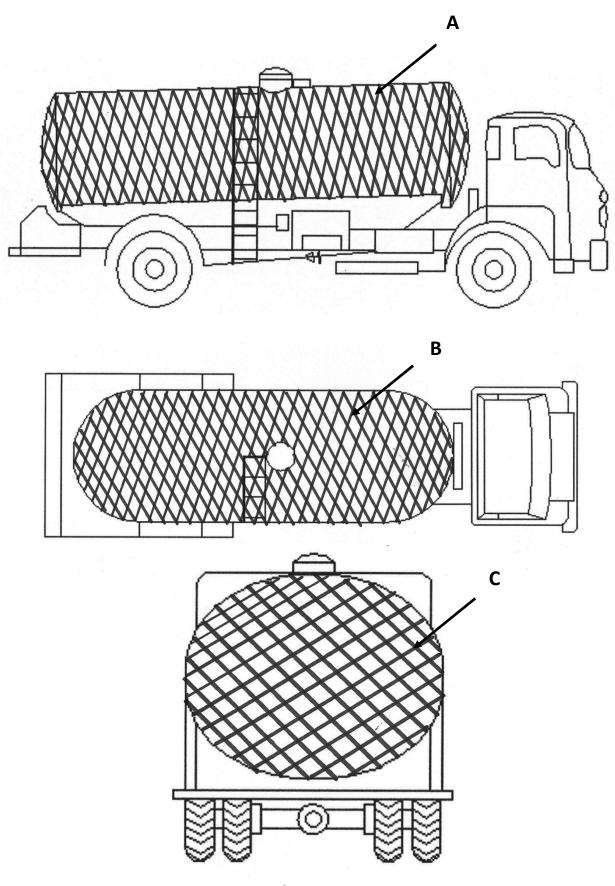
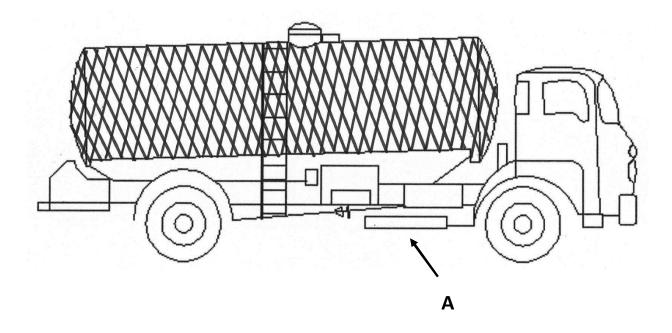


Figura 18



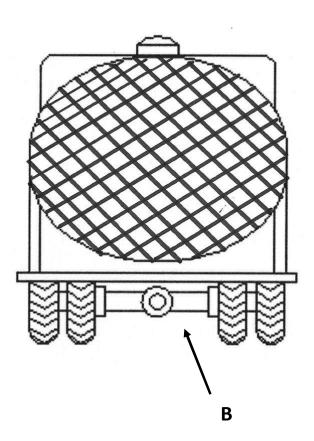
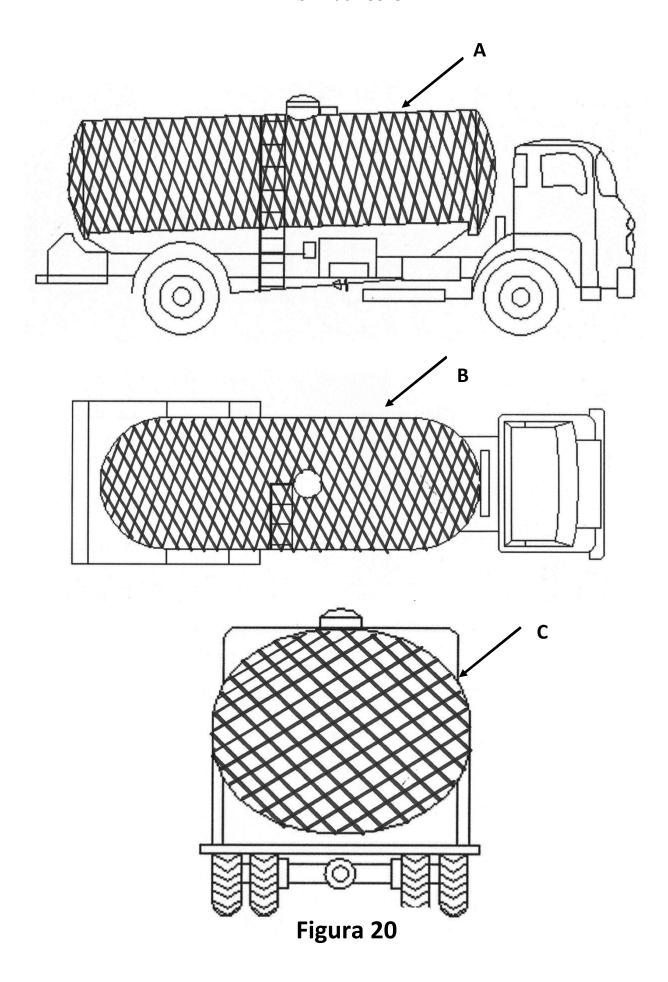
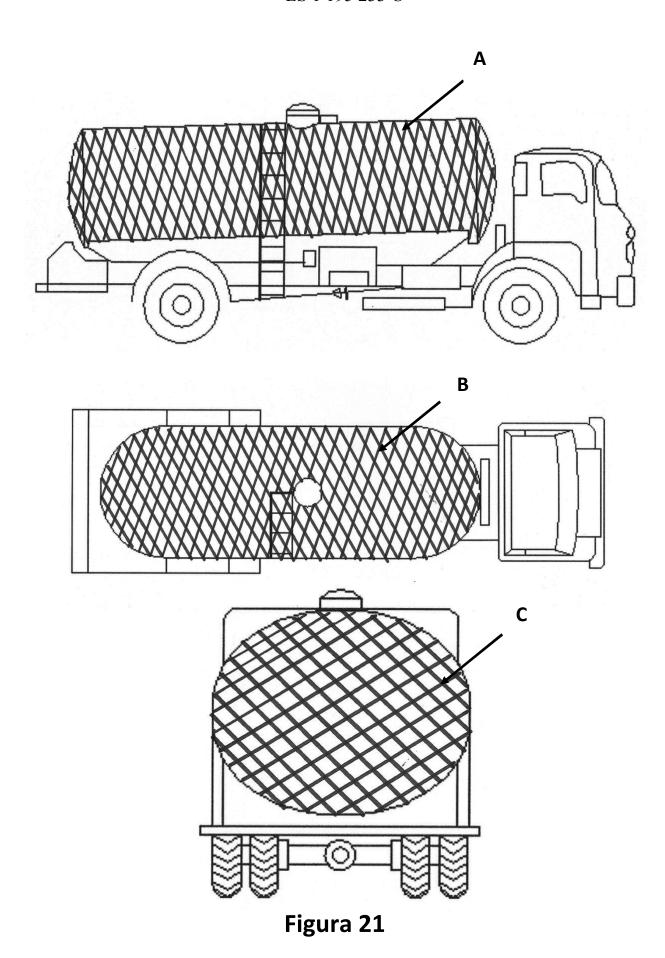


Figura 19





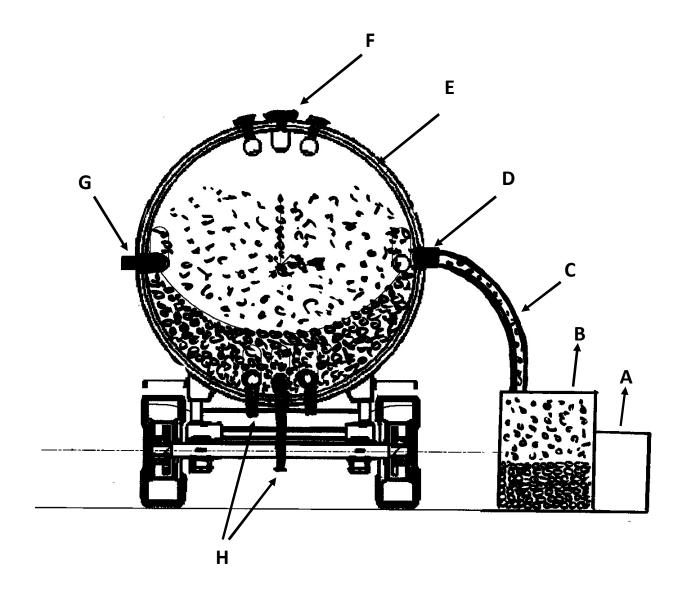


Figura 22

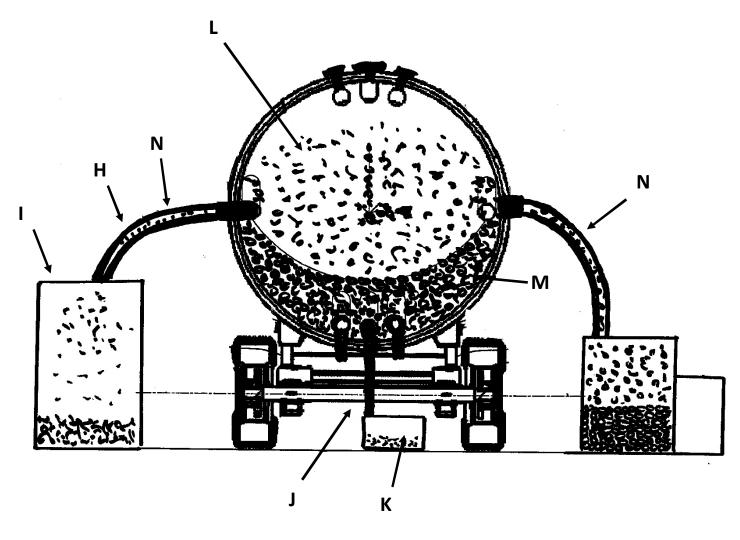


Figura 23