

19



OFICINA ESPAÑOLA DE  
PATENTES Y MARCAS

ESPAÑA



11 Número de publicación: **2 561 722**

51 Int. Cl.:

<b>B29B 13/10</b>	(2006.01) <b>B29C 47/58</b>	(2006.01)
<b>B02C 18/08</b>	(2006.01) <b>B29K 105/26</b>	(2006.01)
<b>B29B 17/04</b>	(2006.01)	
<b>B02C 18/22</b>	(2006.01)	
<b>B29B 7/66</b>	(2006.01)	
<b>B29C 47/00</b>	(2006.01)	
<b>B01F 15/02</b>	(2006.01)	
<b>B29C 47/38</b>	(2006.01)	
<b>B29C 47/10</b>	(2006.01)	
<b>B29C 47/40</b>	(2006.01)	

12

TRADUCCIÓN DE PATENTE EUROPEA

T3

96 Fecha de presentación y número de la solicitud europea: **12.10.2012 E 12781257 (6)**

97 Fecha y número de publicación de la concesión europea: **16.12.2015 EP 2766160**

54 Título: **Dispositivo para pretratar materiales sintéticos**

30 Prioridad:

**14.10.2011 AT 15102011**

45 Fecha de publicación y mención en BOPI de la traducción de la patente:

**29.02.2016**

73 Titular/es:

**EREMA ENGINEERING RECYCLING MASCHINEN  
UND ANLAGEN GESELLSCHAFT M.B.H. (100.0%)  
Freindorf Unterfeldstrasse 3  
4052 Ansfelden, AT**

72 Inventor/es:

**FEICHTINGER, KLAUS y  
HACKL, MANFRED**

74 Agente/Representante:

**SANZ-BERMELL MARTÍNEZ, Alejandro**

**ES 2 561 722 T3**

Aviso: En el plazo de nueve meses a contar desde la fecha de publicación en el Boletín europeo de patentes, de la mención de concesión de la patente europea, cualquier persona podrá oponerse ante la Oficina Europea de Patentes a la patente concedida. La oposición deberá formularse por escrito y estar motivada; sólo se considerará como formulada una vez que se haya realizado el pago de la tasa de oposición (art. 99.1 del Convenio sobre concesión de Patentes Europeas).

## DESCRIPCION

- La invención se refiere a un dispositivo según el concepto general de la reivindicación 1.
- 5 Del estado de la técnica se conocen numerosos dispositivos similares de distintos tipos de construcción que comprenden un recipiente colector o compresor de corte para triturar, calentar, ablandar y procesar un material plástico a reciclar, así como un transportador o extrusor conectado a él para fundir el material pretratado de ese modo. El objetivo es obtener un producto final de la mayor calidad posible, generalmente en forma de granulado.
- 10 Por ejemplo, en EP 123 771 o en EP 303 929 se describen dispositivos con un recipiente colector y un extrusor conectado a él, en el que el material plástico alimentado al recipiente colector, con la rotación de las herramientas de trituración y de mezcla, se tritura, se lleva a un movimiento de giro formando un torbellino y se calienta simultáneamente mediante la energía aportada. Con ello, se forma una mezcla con una homogeneidad térmica suficientemente buena. Pasado el tiempo de permanencia correspondiente, esta mezcla se descarga del recipiente colector al extrusor de tornillo sinfín, se transporta y, al mismo tiempo, se plastifica o funde. El
- 15 extrusor de tornillo sinfín está dispuesto aproximadamente a la altura de las herramientas de trituración. De este modo, las partículas de plástico ablandadas se introducen mediante las herramientas de mezcla activamente a presión o se alimentan al extrusor.
- EP 1 233 855 B1 divulga un dispositivo según el concepto general de la reivindicación 1.
- 20 La mayoría de estas construcciones, conocidas desde hace tiempo, no son satisfactorias en cuanto a la calidad del material plástico tratado que se obtiene a la salida del tornillo sinfín y/o en lo que respecta al rendimiento del tornillo sinfín. Mediante ensayos se ha comprobado que los requisitos de los tornillos sinfín acoplados a continuación del recipiente, por lo general un tornillo sinfín plastificante, son diferentes a lo largo del servicio y que esto se debe a que algunas partidas del material a procesar permanecen más tiempo en el recipiente que
- 25 otras partidas. El tiempo de permanencia medio del material en el recipiente se calcula dividiendo el peso de llenado en el recipiente por la descarga del tornillo sinfín por unidad de tiempo. Sin embargo, este tiempo medio de permanencia, como se ha mencionado, en general no se cumple en las partículas grandes del material a procesar, sino que se producen divergencias considerables e irregulares con respecto a este valor promedio hacia arriba y hacia abajo. Estas divergencias pueden deberse a las diferentes características de las partidas de material introducidas gradualmente en el recipiente, p. ej. distintas características o diferentes grosores del material plástico, p. ej. restos de películas, etc., pero también debido a causalidades no controlables.
- 30 En un material homogéneo térmica y mecánicamente, se produce normalmente una mejora de la calidad del material obtenido a la salida del tornillo sinfín cuando la profundidad del paso de rosca de la zona de dosificación del tornillo sinfín es muy elevada y las revoluciones del tornillo sinfín se mantienen muy bajas. Sin embargo, si se le da importancia a un aumento de la descarga del tornillo sinfín o a mejorar el rendimiento de, por ejemplo, una combinación de despedazador-extrusor, entonces hay que elevar la velocidad de rotación del tornillo sinfín, lo que significa que también se eleva el cizallamiento. Pero con esto, el material procesado es sometido a una mayor sollicitación mecánica y térmica por el tornillo sinfín, es decir, que existe el riesgo de que las cadenas moleculares del material plástico sean dañadas. Otra desventaja es que puede producirse un
- 35 mayor desgaste del tornillo sinfín y de su carcasa, en especial en el procesamiento de material reciclado debido a las impurezas que contiene dicho material, p. ej. partículas abrasivas, partículas metálicas, etc., lo que producen un fuerte efecto de desgaste en las partes metálicas del tornillo sinfín que se deslizan entre sí o bien sus cojinetes.
- Tanto en los tornillos sinfín de marcha lenta y de corte profundo (gran profundidad del paso de rosca) como
- 45 también en los tornillos sinfín de marcha rápida, las ya mencionadas diferencias de calidad de cada partida de material introducida en el tornillo sinfín, p. ej. distintos tamaños de copos y/o distintas temperaturas del material plástico, suponen una desventaja en cuanto a la falta de homogeneidad del material plástico obtenido a la salida del tornillo sinfín. Para igualar estas inhomogeneidades, en la práctica se aumenta el perfil de temperatura del extrusor, lo que significa que se tiene que aportar al plástico energía adicional, lo que produce los daños térmicos del material plástico mencionados y un aumento del consumo energético. Además, con ello se reduce la viscosidad del material plástico obtenido a la salida del extrusor, es decir, es más líquido, lo que conlleva dificultades en la posterior transformación de este material.
- 50 Por lo tanto, queda claro que los parámetros del proceso para obtener una buena calidad de material a la salida del tornillo sinfín son contradictorios entre sí.
- 55 En primer lugar se intentó resolver este problema aumentando el diámetro del compresor de corte en relación con el diámetro del tornillo sinfín. Con este aumento del recipiente en comparación con los tamaños habituales, se consiguió uniformar la homogeneidad mecánica y térmica del material plástico pretratado en el recipiente. El motivo de esto era que la proporción de masas entre las porciones de material sin tratar y "frío" introducido constantemente y la cantidad de material presente en el recipiente y ya parcialmente procesado era menor en
- 60 comparación con las condiciones que se dan normalmente y que el tiempo medio de permanencia del material plástico en el recipiente se incrementó considerablemente. Esta reducción de la proporción de masas tuvo un efecto positivo en la homogeneidad térmica y mecánica del material que entraba en la carcasa del tornillo sinfín

desde el recipiente y, con ello, directamente en la calidad del plastificado o aglomerado al final del tornillo sinfín de extrusor o aglomerante, ya que al tornillo sinfín se le transfería material con una homogeneidad mecánica y térmica como mínimo casi igual y, por lo tanto, ya no había que conseguir dicha homogeneidad en el propio tornillo sinfín. El tiempo de permanencia teórico del material plástico procesado en el recipiente era prácticamente constante. Además, la manejabilidad de una instalación de este tipo, con un recipiente más grande, era menos delicada que las instalaciones conocidas en cuanto a la precisión de las porciones de carga. Por consiguiente, dicho tipo de instalaciones en principio se adecuaba bien para el uso y era ventajoso. No obstante, las instalaciones con recipientes o compresores de corte de grandes diámetros, p. ej. de 1500 mm o más, y tiempos de permanencia superiores no eran óptimos en cuanto a ahorro de espacio y eficacia, a pesar de su buena funcionalidad y la elevada calidad del reciclado.

Además, estas instalaciones presentaban problemas en la captación de material y la carga del tornillo sinfín resultaba a veces complicada en términos de cantidad.

Estos dispositivos conocidos tienen además en común que la dirección de transporte o de giro de las herramientas de mezcla y de trituración - y con ello la dirección en la que las partículas de material circulan dentro del recipiente colector - y la dirección de transporte del transportador, en particular de un extrusor son básicamente iguales o discurren en el mismo sentido. Esta disposición seleccionada deliberadamente se debía al deseo de llenar o alimentar forzosamente en la mayor medida posible el material en el tornillo sinfín. Esta idea de alimentar las partículas al tornillo sinfín de transporte o al extrusor en la dirección de transporte del tornillo sinfín era sin duda lógica y se ajustaba a los conceptos habituales del experto, ya que así las partículas no tienen que invertir su dirección de movimiento y, en consecuencia, no hay que aplicar ninguna fuerza adicional para el cambio de dirección. Lo que se intentaba siempre aquí y en los perfeccionamientos derivados era conseguir un grado de llenado lo más elevado posible del tornillo sinfín y reforzar este efecto de alimentación. Por ejemplo, también se intentó ampliar la zona de entrada del extrusor de forma cónica o curvar las herramientas de trituración en forma de hoz a fin de que estas pudieran insertar el material en el tornillo sinfín a modo de espátulas. Con el desplazamiento del extrusor por el lado de admisión, de una posición radial a una tangencial respecto al recipiente, se reforzó aún más el efecto de llenado y la herramienta en rotación transportaba o introducía a presión el material plástico en el extrusor con mayor intensidad.

Este tipo de dispositivos son en principio operativos y funcionan de forma satisfactoria, aunque también con problemas recurrentes:

Por ejemplo, en materiales con una reducida energía interna, como p. ej., fibras o películas de PET, o en materiales con un punto de viscosidad o de ablandamiento temprano, como p. ej. el ácido poliláctico (PLA), se ha observado una y otra vez el efecto de que el llenado deliberado del material plástico bajo presión en el mismo sentido en la zona de entrada del extrusor o del transportador produce una fusión precoz del material justo después o también en la zona de entrada del extrusor o del tornillo sinfín. Con ello disminuye por un lado el efecto de transporte del tornillo sinfín y también se puede producir un reflujo parcial de la masa fundida a la zona del compresor de corte o recipiente colector, lo que hace que algunos copos no fundidos se adhieran a la masa fundida, esto produzca que la masa fundida se enfríe nuevamente y se solidifique parcialmente, formándose de este modo una especie de protuberancia tipo pólipo o conglomerado de masa fundida parcialmente solidificada y partículas sólidas de plástico. Con esto, se obstruye la entrada y las herramientas de mezcla y de trituración se adhieren. En consecuencia, el caudal de paso o rendimiento del transportador o del extrusor se reduce, puesto que ya no se da un llenado suficiente del tornillo sinfín. Además, las herramientas de mezcla y de trituración podrían griparse. Por lo general, en dichos casos es necesario parar la instalación y limpiarla completamente.

Además, se producen problemas en aquellos materiales polímeros que ya se han calentado dentro del compresor de corte a una temperatura cercana a su temperatura de fusión. Si la zona de entrada se llena entonces excesivamente, el material se funde y se reduce la alimentación.

También se producen problemas en los materiales fibrosos, en tiras, generalmente estirados, con una cierta extensión longitudinal y un reducido espesor o rigidez, como por ejemplo en películas de plástico cortadas en tiras. Esto se debe sobre todo a que el material alargado se engancha por el extremo de salida del orificio de entrada del tornillo sinfín, sobresaliendo un extremo de la tira por el interior del recipiente colector y el otro por el interior de la zona de entrada. Puesto que tanto las herramientas de mezcla como el tornillo sinfín giran en el mismo sentido o bien ejercen el mismo componente de dirección de transporte y de presión sobre el material, se ejerce la misma tracción y presión en ambos extremos de la tira, por lo que la tira ya no se puede desprender. Esto provoca a su vez un amontonamiento del material en esta zona, un estrechamiento de la sección transversal del orificio de entrada y un peor comportamiento de captación y, en consecuencia, deficiencias en el caudal de paso. Además, esta presión más elevada de alimentación puede provocar que se produzca una fusión en esta zona, con lo que nuevamente se generan los problemas mencionados al principio.

Por lo tanto, el cometido de la presente invención es superar las desventajas antes mencionadas y mejorar un dispositivo del tipo descrito al principio, de tal modo que el tornillo sinfín también pueda recoger sin problemas los materiales delicados o en forma de tiras y se puedan procesar o tratar con una alta calidad del material,

ahorrando el máximo espacio posible, eficientemente en términos de tiempo, con ahorro de energía y un caudal elevado. Sobre todo, el llenado del tornillo sinfín debería llevarse a cabo a ser posible sin obstrucciones.

Este cometido se resuelve con un dispositivo del tipo antes mencionado mediante las características distintivas de la reivindicación 1.

5 Para ello está previsto en primer lugar que la prolongación imaginaria del eje longitudinal central del transportador, en particular del extrusor cuando este presenta un único tornillo sinfín, o el eje longitudinal del tornillo sinfín más próximo al orificio de entrada cuando este presenta más de un tornillo sinfín, discorra en dirección contraria a la dirección de transporte del transportador y pase junto al eje de rotación del recipiente colector sin cruzarse con él, estando desplazado el eje longitudinal del transportador, cuando este presenta un  
10 único tornillo sinfín, o el eje longitudinal del tornillo sinfín más próximo al orificio de entrada, por el lado de descarga relativamente a una cierta distancia con respecto al radial del recipiente que discurre en paralelo al eje longitudinal y está orientado hacia fuera con respecto al eje de rotación de la herramienta de mezcla y/o de trituración en la dirección de transporte del transportador.

15 Por consiguiente, la dirección de transporte de las herramientas de mezcla y la dirección de transporte del transportador ya no discurren en el mismo sentido, como se conocía hasta ahora del estado de la técnica, sino al menos levemente en sentido contrario, con lo que se reduce el efecto de alimentación forzada mencionado al principio. Con la inversión deliberada de la dirección de rotación de las herramientas de mezcla y de trituración en comparación con los dispositivos hasta ahora conocidos, la presión de alimentación se reduce en la zona de entrada y disminuye el riesgo de un llenado excesivo. De este modo, el material sobrante ya no se alimenta o  
20 introduce a modo de espátulas con una presión excesiva en la zona de entrada del transportador sino que, por el contrario, el material sobrante incluso tiende a volver a alejarse de allí, de modo que, aunque siempre hay suficiente material en la zona de entrada, está sometido a una presión prácticamente nula o a una presión muy reducida. Esto permite que el tornillo sinfín se pueda llenar suficientemente y recoger siempre suficiente material sin que se produzca un llenado excesivo del tornillo sinfín y, en consecuencia, picos de presión locales  
25 que pudieran provocar la fusión del material.

De este modo se evita que el material se funda en la zona de entrada, con lo que aumenta la eficacia de funcionamiento, se espacian los intervalos de mantenimiento y se acortan los tiempos de parada debido a posibles reparaciones o medidas de limpieza.

30 Con la disminución de la presión de alimentación, las válvulas correderas, con las que se pueden regular el nivel de llenado del tornillo sinfín de la forma conocida, reaccionan con una sensibilidad claramente superior y el grado de llenado del tornillo sinfín se puede ajustar con una precisión aún más elevada. En particular en los materiales más pesados, como por ejemplo material molido de polietileno de alta densidad (HDPE) o PET, es más fácil encontrar el punto de funcionamiento óptimo de la instalación.

Además, ha resultado ser sorprendentemente ventajoso que los materiales ya ablandados hasta casi formar una masa fundida se pueden captar mejor con el funcionamiento en sentido contrario según la invención. Sobre  
35 todo cuando el material se encuentra ya en un estado pastoso o ablandado, el tornillo sinfín corta el material y lo extrae del anillo pastoso que está situado cerca de la pared del recipiente. Si el sentido de giro fuese en la dirección de transporte del tornillo sinfín, más bien seguiría empujando este anillo y ya no se podría realizar un rascado mediante el tornillo sinfín, con lo que disminuiría la captación. Esto se evita mediante la inversión de la  
40 dirección de giro según la invención.

Además, en el procesamiento de los materiales en tiras o fibrosos arriba descritos, se pueden desprender con más facilidad los elementos enganchados o amontonados o bien esto nunca llega a producirse, ya que en el borde del orificio que está situado en la dirección de rotación de las herramientas de mezcla por la parte de salida o en el sentido de flujo, el vector de dirección de las herramientas de mezcla y el vector de dirección del  
45 transportador presentan direcciones casi opuestas o al menos sentidos ligeramente contrarios, con lo que una tira alargada no puede doblarse en torno a este borde y engancharse, sino que es arrastrada nuevamente al interior del recipiente colector por el torbellino de mezcla.

En general, con la configuración según la invención mejora considerablemente el comportamiento de captación y aumenta el caudal de paso. El sistema completo de compresor de corte y transportador se vuelve con ello  
50 más estable y más productivo.

Por otro lado, el solicitante de la patente ha descubierto y reconocido mediante ensayos que existe una relación entre la capacidad volumétrica o bien el material puesto en rotación por la herramienta de mezcla formando un torbellino y el volumen que hay delante del orificio de entrada al tornillo sinfín. Este volumen que se encuentra  
55 ante el orificio de entrada depende también del diámetro del tornillo sinfín, ya que esto es decisivo para el modo y la cantidad por tiempo de la entrada de material. Se descubrió una relación entre el volumen activo del compresor de corte, que depende del diámetro del compresor de corte, y la cantidad de material que se encuentra en el recipiente a la altura o en la zona del orificio de entrada (el que está disponible para la descarga) y que esta relación depende de la altura del orificio de entrada e influye considerablemente en el comportamiento de captación. Si se mantiene la proporción indicada, se mejora considerablemente el  
60 comportamiento de captación, sin duda como consecuencia de la dirección de rotación especial de las herramientas con respecto a la dirección de transporte del tornillo sinfín y la introducción con ello mejorada del

material desde el volumen de llenado que se encuentra en el recipiente y que está a la altura del orificio de llenado y que representa una parte concreta de la cantidad de material total que se encuentra en el recipiente.

Es conveniente que la altura H del orificio de entrada se ajuste a la fórmula  $H = k_1 d$ , siendo d el diámetro medio del tornillo sinfín medido en la zona del orificio de entrada y  $k_1$  una constante en la que  $0,3 \leq k_1 \leq 1,5$ , preferentemente  $0,5 \leq k_1 \leq 1,15$ . Con esto se puede establecer una relación con el diámetro del tornillo sinfín.

Es ventajoso que el volumen de carga del recipiente o compresor de corte con respecto al volumen del tornillo sinfín cumpla en la zona del orificio de entrada la relación VS, siendo  $VS = BV / SE$ , en la que  $20 \leq VS \leq 700$ , preferentemente  $50 \leq VS \leq 450$ , estableciéndose el volumen del tornillo sinfín con la fórmula y siendo L la longitud útil del orificio de entrada que se extiende en la dirección de transporte y T la profundidad del paso de rosca del tornillo sinfín.

Para establecer una relación con el diámetro del tornillo sinfín, puede estar previsto que L se determine con la fórmula  $L = k_2 d$  y que  $k_2$  sea una constante en la que  $0,5 \leq k_2 \leq 3,5$ , preferentemente  $1 \leq k_2 \leq 2,28$  y/o que T se determine con la fórmula  $T = k_3 d$ , siendo  $k_3$  una constante en la que  $0,05 \leq k_3 \leq 0,25$ , preferentemente  $0,1 \leq k_3 \leq 0,2$ . Con esto se pueden hallar otras relaciones ventajosas que permiten optimizar el comportamiento de captación.

Para tener en cuenta materiales especiales, puede estar previsto que la longitud útil esté provista de un factor y se cumpla , siendo  $F = 0,9$ . Este factor F tiene en cuenta los posibles grandes ángulos de paso existentes de los filetes del tornillo sinfín y los materiales especiales.

Según un perfeccionamiento ventajoso de la invención, está previsto que el transportador esté conectado con el recipiente colector de tal modo que el producto escalar del vector de dirección (vector de dirección de la dirección de rotación) orientado tangencialmente respecto al recorrido circular del punto más exterior radialmente de la herramienta de mezcla y/o de trituración o bien respecto al material que pasa rozando el orificio y en perpendicular respecto a un radial del recipiente colector y que apunta en la dirección de rotación o de movimiento de la herramienta de mezcla y/o de trituración y del vector de dirección de la dirección de transporte del transportador sea cero o negativo en cada uno de los puntos o en toda la zona del orificio o bien en cada uno de los puntos o en toda la zona situados radialmente justo antes del orificio. La zona situada radialmente justo delante del orificio se define como aquella zona antepuesta al orificio en la que el material está a punto de pasar por el orificio pero aún no lo ha pasado. De este modo se consiguen las ventajas mencionadas al principio y se evita eficazmente todo tipo de formaciones de aglomerados causadas por efectos de llenado en la zona del orificio de entrada. En particular, aquí lo más importante no es la disposición espacial de las herramientas de mezcla y del tornillo sinfín entre sí; por ejemplo, el eje de rotación no tiene que estar necesariamente orientado en perpendicular a la superficie de la base o al eje longitudinal del transportador o del tornillo sinfín. El vector de dirección de la dirección de rotación y el vector de dirección de la dirección de transporte están situados en un plano preferentemente horizontal, o bien orientando en perpendicular respecto al eje de rotación.

Se consigue otra configuración ventajosa cuando el vector de dirección de la dirección de rotación de la herramienta de mezcla y/o de trituración forma con el vector de la dirección de transporte del transportador un ángulo superior o igual a  $90^\circ$  y menor o igual a  $180^\circ$ , midiéndose el ángulo en el punto donde se cortan ambos vectores de dirección en el borde del orificio situado a contracorriente respecto al sentido de rotación o de movimiento, en particular en el punto más alejado a contracorriente de este borde o del orificio. Con ello, se describe la gama del ángulo en la que se debe disponer el transportador en el recipiente colector para conseguir los efectos ventajosos. Al hacerlo, se produce en toda la zona del orificio o en cada uno de los puntos del orificio una orientación al menos ligeramente contraria de las fuerzas que actúan sobre el material o, en caso extremo, una orientación transversal de presión neutra. El producto escalar de los vectores de dirección de las herramientas de mezcla y del tornillo sinfín no es positivo en ningún punto, por lo que ni siquiera en una subárea del orificio se produce un efecto de llenado demasiado elevado.

En otra configuración ventajosa de la invención está previsto que el vector de dirección de la dirección de rotación o de movimiento forme con el vector de la dirección de transporte un ángulo de entre  $170^\circ$  y  $180^\circ$ , medido en el punto donde se cortan los dos vectores de dirección en el centro del orificio. Se produce una disposición de este tipo cuando, por ejemplo, el transportador está conectado tangencialmente al compresor de corte.

Para asegurarse de que no se produzca un efecto de alimentación demasiado elevado, puede estar previsto ventajosamente que la distancia o bien el desplazamiento del eje longitudinal con respecto al radial sea mayor o igual a la mitad del diámetro interior de la carcasa del transportador o del tornillo sinfín.

Además, puede resultar ventajoso en este sentido dimensionar la distancia o el desplazamiento del eje longitudinal con respecto al radial mayor o igual al 5 o 7%, o aún más ventajoso dimensionarla mayor o igual al 20%, del radio del recipiente colector. En transportadores con una zona de entrada prolongada o con un casquillo ranurado o una escotadura ampliada, puede ser ventajoso que la distancia sea mayor o igual al radio del recipiente colector. En particular, esto es aplicable en aquellos casos en los que el transportador está conectado tangencialmente con el recipiente colector o bien discurre tangencialmente con respecto a la sección transversal del recipiente.

Ventajosamente, los pasos de rosca más exteriores del tornillo sinfín no sobresalen al interior del recipiente.

Aquí es especialmente ventajoso que el eje longitudinal del transportador o del tornillo sinfín o bien el eje longitudinal del tornillo sinfín más próximo al orificio de entrada o la pared interior de la carcasa o la camisa del tornillo sinfín discorra tangencialmente respecto a la parte interior de la pared lateral del recipiente, estando preferentemente el tornillo sinfín conectado por su lado frontal con un accionamiento, y que por su extremo frontal opuesto transporte a un orificio de salida dispuesto en el extremo frontal de la carcasa, en particular a un cabezal de extrusor.

En los transportadores desplazados radialmente, pero no dispuestos tangencialmente, está previsto ventajosamente que la prolongación imaginaria del eje longitudinal del transportador atraviese el espacio interior del recipiente colector en contra de la dirección de transporte, por lo menos en algunos segmentos a modo de secante.

Es ventajoso que esté previsto que el orificio esté conectado inmediata y directamente y sin grandes distancias y sin tramo de transferencia, p. ej. de un tornillo sinfín de transporte, con el orificio de entrada. Esto permite una transferencia eficaz y suave del material.

La inversión de la dirección de rotación de las herramientas de mezcla y de trituración que giran dentro del recipiente colector no puede ser en absoluto únicamente aleatoria o producirse por equivocación, y ni en los dispositivos conocidos ni en el dispositivo según la invención se puede hacer rotar sin más las herramientas de mezcla en la dirección opuesta, sobre todo porque las herramientas de mezcla y de trituración están dispuestas en cierto modo asimétricamente y orientadas de tal manera que únicamente actúan en un solo lado o en una dirección. Si se hiciese girar un aparato como este deliberadamente en la dirección errónea, no se formaría un buen torbellino de mezcla ni el material se trituraría o calentaría suficientemente. Por lo tanto, cada compresor de corte tiene su dirección de rotación fija predeterminada de las herramientas de mezcla y de trituración.

En este contexto, es especialmente ventajoso que esté previsto que las zonas delanteras o cantos frontales de las herramientas de mezcla y/o de trituración que apuntan en el sentido de rotación o de movimiento y que actúan sobre el material plástico presenten distintas configuraciones, curvaturas, ajustes o estén dispuestas/os de forma distinta que las zonas posteriores o que se mueven por inercia en la dirección de rotación o de movimiento.

Según una disposición ventajosa, está previsto que en la herramienta de mezcla y/o de trituración estén dispuestas herramientas y/o cuchillas que actúan en el material plástico en la dirección de rotación o de movimiento, calentándolo, triturándolo y/o cortándolo. Las herramientas y/o cuchillas puede ir fijadas directamente al árbol o, preferentemente, estar dispuestas sobre un portaherramientas o disco portante giratorio, dispuesto en particular en paralelo a la superficie de la base, o bien conformadas en él, si procede de una sola pieza.

Por norma, los efectos mencionados no solo son relevantes en extrusores compresores o aglomerantes, sino también en tornillos sinfín de transporte no compresores o poco compresores. También aquí se evitan las sobrealimentaciones locales.

En otra configuración especialmente ventajosa, está previsto que el recipiente colector sea básicamente cilíndrico y presente una superficie de la base plana y una pared lateral orientada en vertical respecto a esta en forma de camisa cilíndrica. Además, desde el punto de vista de la construcción, resulta fácil que el eje de rotación coincida con el eje central del recipiente colector. En otra configuración ventajosa, está previsto que el eje de rotación o el eje central del recipiente esté orientado en vertical y/o perpendicular con respecto a la superficie de la base. Con estas geometrías especiales, se optimiza el comportamiento de captación en un dispositivo estructuralmente estable y fácil de construir.

En este contexto, también resulta ventajoso prever que la herramienta de mezcla y/o de trituración o - en caso de que estén previstas varias herramientas de mezcla y/o de trituración dispuestas unas sobre otras - la herramienta de mezcla y/o de trituración situada más abajo y más próxima a la base, así como el orificio, estén dispuestos a corta distancia de la zona de la base, en particular en la zona del cuarto inferior de la altura del recipiente colector. La distancia se define y se mide aquí desde el borde más inferior del orificio o del orificio de entrada hasta la base del recipiente, en la zona del borde del recipiente. Puesto que el canto angular suele estar construido de forma redondeada, la distancia se mide hacia fuera desde el canto de más abajo del orificio hasta la prolongación imaginaria de la base del recipiente, hacia abajo a lo largo de la prolongación imaginaria de la pared lateral. Se consideran distancias adecuadas entre 10 y 400 mm.

Además, es ventajoso para el procesamiento que los cantos más exteriores radialmente de las herramientas de mezcla y/o de trituración lleguen hasta muy cerca de la pared lateral.

El recipiente no tiene que presentar necesariamente una forma cilíndrica circular, si bien esta forma resulta ventajosa por motivos prácticos y técnicos de producción. Las formas de recipiente que difieren de la forma cilíndrica circular, por ejemplo los recipientes con forma troncocónica o los recipientes cilíndricos con un plano elíptico u oval, deben equivaler en cuanto a capacidad volumétrica a un recipiente cilíndrico circular, suponiendo que la altura de este recipiente teórico es igual a su diámetro. Las alturas de recipiente que superan considerablemente el torbellino de mezcla que se forma aquí (teniendo en cuenta la distancia de seguridad) no se tomarán en cuenta, ya que esta altura de recipiente excesiva no se utiliza y, por lo tanto, ya no influye en el procesamiento del material.

Por transportador se entenderán aquí tanto instalaciones con tornillo sinfín no compresores o descompresores, es decir, tornillos sinfín puramente de transporte, como también instalaciones con tornillos sinfín compresores, es decir, tornillos sinfín de extrusor con efecto aglomerante o plastificante.

5 Por extrusor o tornillo sinfín de extrusor se entenderán en el presente texto tanto los extrusores y tornillos sinfín con los que el material se funde parcial o totalmente, como también los extrusores con los que el material ablandado únicamente se aglomera pero no se funde. En los tornillos sinfín aglomerantes, el material únicamente se comprime y se corta rápida y fuertemente, pero no se plastifica. Por lo tanto, el tornillo sinfín aglomerante proporciona a su salida material que no está completamente fundido, sino que solo está compuesto de partículas fundidas en su superficie y que se ha aglutinado de forma similar que en una sinterización. En ambos casos, sin embargo, con el tornillo sinfín se ejerce presión sobre el material y se compacta.

10 En los ejemplos descritos en las siguientes figuras están representados, sin excepción, transportadores con un solo tornillo sinfín, por ejemplo extrusores de un único husillo o de un tornillo sinfín individual. No obstante, como alternativa también serían posibles los transportadores con más de un tornillo sinfín, por ejemplo transportadores o extrusores de dos o de múltiples husillos, en particular con varios tornillos sinfín idénticos que presentan al menos el mismo diámetro d.

15 De la descripción de los siguientes ejemplos de ejecución del objeto de la invención, que no deben entenderse como restrictivos, se derivan otras características y ventajas representadas en los dibujos de forma esquemática y no a escala:

20 La fig. 1 muestra una sección vertical a través de un dispositivo según la invención con un extrusor conectado más o menos tangencialmente.

La fig. 2 muestra una sección horizontal a través de la forma de ejecución de la fig. 1.

La fig. 3 muestra otra forma de ejecución con un desplazamiento mínimo.

25 La fig. 4 muestra otra forma de ejecución con un desplazamiento mayor.

Ni los recipientes ni los tornillos sinfín o las herramientas de mezcla están representados a escala en los dibujos, ni en sí, ni unos respecto a otros. Por ejemplo, en la realidad los recipientes son generalmente más grandes o los tornillos sinfín más largos de lo aquí representado.

30 La ventajosa combinación de compresor de corte-extrusor representada en la fig. 1 y en la fig. 2 para el tratamiento o reciclaje de material plástico presenta un recipiente o compresor de corte o despedazador 1 cilíndrico circular con una superficie de la base 2 plana horizontal y una pared lateral 9 vertical orientada en perpendicular respecto a ella, en forma de camisa cilíndrica.

35 A corta distancia de la superficie de la base 2, como máximo a aproximadamente entre el 10 y el 20%, si procede menos, de la altura de la pared lateral 9 – medido desde la superficie de la base 2 hasta el borde superior de la pared lateral 9 – está dispuesto un disco portante o un portaherramientas 13 plano, orientado en paralelo a la superficie de la base 2, que puede girar en torno a un eje central de rotación 10, que constituye al mismo tiempo el eje central del recipiente 1, en la dirección de rotación o de movimiento 12 señalada mediante la flecha 12. El disco portante 13 va accionado mediante un motor 21 que se encuentra debajo del recipiente 1.

40 En la parte superior del disco portante 13 están dispuestas cuchillas o herramientas, p. ej. cuchillas de corte, 14 que forman junto con el disco portante 13 la herramienta de mezcla y/o de trituración 3.

45 Como se esboza esquemáticamente, las cuchillas 14 no están dispuestas simétricamente en el disco portante 13, sino que están constituidas, ajustadas o dispuestas en sus cantos delanteros 22, que apuntan en la dirección de rotación o de movimiento 12 de forma especial para poder actuar sobre el material plástico de una forma mecánicamente específica. Los cantos situados radialmente más al exterior de las herramientas de mezcla y de trituración 3 llegan relativamente cerca de la pared lateral 9, aproximadamente a un 5% del radio 11 del recipiente 1.

50 El recipiente 1 presenta arriba un orificio de alimentación, a través del cual se introduce el material a tratar, p. ej. porciones de películas de plástico, que se echan por ejemplo mediante un dispositivo de transporte en la dirección de la flecha. Como alternativa, puede estar previsto que el recipiente 1 esté cerrado y sea evacuable al menos a un vacío técnico, introduciéndose el material a través de un sistema de esclusas. Las herramientas de mezcla y/o de trituración 3 captan este material y lo arremolinan hacia arriba en forma de un torbellino de mezcla 30, con lo que el material se eleva a lo largo de la pared lateral 9 vertical y, cerca de la zona de la altura útil del recipiente H, vuelve a caer nuevamente hacia el interior y hacia abajo debido al efecto de la gravedad en la zona del centro del recipiente 1. La altura útil H del recipiente 1 es aproximadamente igual a su diámetro interior D. Por lo tanto, en el recipiente 1 se genera un torbellino de mezcla 30 que hace que el material se arremoline tanto de arriba abajo como también en la dirección de rotación 12. Por lo tanto, un dispositivo de este tipo únicamente puede funcionar con la dirección de rotación o de movimiento 12 predeterminada debido a la disposición especial de las herramientas de mezcla y de trituración 3 o de las cuchillas 14, y la dirección de rotación 12 no puede invertirse sin más o sin realizar modificaciones adicionales.

60 Las herramientas de mezcla y de trituración 3 giratorias Trituran y mezclan el material plástico introducido y, al hacerlo, lo calientan y ablandan mediante la energía de fricción aportada, pero no lo funden. Tras un cierto

tiempo de permanencia en el recipiente 1, el material homogeneizado, ablandado y pastoso pero no fundido se extrae - como se describe a continuación en detalle - del recipiente 1 a través de un orificio 8, se introduce en la zona de entrada de un extrusor 5 y ahí lo capta un tornillo sinfín 6 y, a continuación, se funde.

A la altura de, en el presente caso, la única herramienta de trituración y de mezcla 3, está constituido el mencionado orificio 8 en la pared lateral 9 del recipiente 1, a través del cual se puede extraer el material plástico pretratado del interior del recipiente 1. El material se transfiere a un extrusor de un solo tornillo sinfín 5 dispuesto tangencialmente al recipiente 1, presentando la carcasa 16 del extrusor 5 un orificio de entrada 80 situado en la pared de su camisa para el material a captar por el tornillo sinfín 6. Una forma de ejecución como esta tiene la ventaja de que el tornillo sinfín 6 puede estar accionado por un accionamiento representado solo esquemáticamente en el dibujo desde el extremo frontal inferior, de modo que el extremo frontal superior según el dibujo del tornillo sinfín 6 se puede dejar libre del accionamiento. Esto permite disponer el orificio de salida del material plástico transportado, plastificado o aglomerado por el tornillo sinfín 6 en este extremo frontal superior, p. ej. en forma de un cabezal de extrusor no representado. Por lo tanto, el material plástico puede ser transportado por el tornillo sinfín 6 a través del orificio de salida sin desviación, lo que en las formas de ejecución según las figuras 3 y 4 no es posible sin más.

El orificio de entrada 80 está conectado en transporte o transferencia de material con el orificio 8 y, en el presente caso, está conectado directa, inmediatamente y sin una pieza intermedia o distancia largas con el orificio 8. Únicamente está prevista una zona de transferencia muy corta.

En la carcasa 16 está alojado de forma giratoria en torno a su eje longitudinal 15 un tornillo sinfín 6 compresor. El eje longitudinal 15 del tornillo sinfín 6 y del extrusor 5 coinciden. El extrusor 5 transporta el material en la dirección de la flecha 17. El extrusor 5 es un extrusor convencional del tipo ya conocido, en el que el material plástico ablandado se comprime y, con ello, se funde; a continuación, la masa fundida sale por el lado opuesto, por el cabezal del extrusor.

Las herramientas de mezcla y/o de trituración 3 o las cuchillas 14 están situadas aproximadamente a la misma altura o plano que el eje longitudinal central 15 del extrusor 5. Los extremos más exteriores de las cuchillas 14 están suficientemente alejados de los nervios del tornillo sinfín 6.

En la forma de ejecución según las figs. 1 y 2, el extrusor 5, como se ha indicado, está conectado tangencialmente al recipiente 1 o bien discurre tangencialmente con respecto a su sección transversal. La prolongación imaginaria del eje longitudinal central 15 del extrusor 5 o del tornillo sinfín 6 hacia atrás, en sentido contrario a la dirección de transporte 17 del extrusor 5, pasa de largo en el dibujo junto al eje de rotación 10 sin cortarse con este. El eje longitudinal 15 del extrusor 5 o del tornillo sinfín 6, por el lado de descarga, está desplazado a una cierta distancia 18 con respecto al radial 11 del recipiente 1 que discurre en paralelo al eje longitudinal 15 y está orientado hacia fuera con respecto al eje de rotación 10 de la herramienta de mezcla y/o de trituración 3 en la dirección de transporte 17 del extrusor 5. En el presente caso, la prolongación imaginaria hacia atrás del eje longitudinal 15 del extrusor 5 no atraviesa el espacio interior del recipiente 1, sino que pasa de largo junto a él a corta distancia.

La distancia 18 es algo mayor que el radio del recipiente 1. Por lo tanto, el extrusor 5 está ligeramente desplazado hacia fuera o bien la zona de entrada está algo más hondo.

Bajo los conceptos "contrario/a", "opuesto/a" o "en sentido contrario" deben entenderse aquí todas las orientaciones de los vectores entre sí que no formen ángulos agudos, tal y como se explica detalladamente a continuación.

Dicho de otro modo, el producto escalar de un vector de dirección 19 de la dirección de rotación 12, orientado tangencialmente respecto al recorrido circular del punto más exterior de la herramienta de mezcla y/o de trituración 3 o bien tangencialmente respecto al material plástico que pasa rozando el orificio 8 y que apunta en la dirección de rotación o de movimiento 12 de las herramientas de mezcla y/o de trituración 3, y de un vector de dirección 17 de la dirección de transporte del extrusor 5, que discurre en la dirección de transporte en paralelo al eje longitudinal central 15, es cero o negativo en todos y cada uno de los puntos del orificio 8 o en la zona situada radialmente justo antes del orificio 8, pero en ningún caso positivo.

En el orificio de entrada de las figs. 1 y 2, el producto escalar del vector de dirección 19 de la dirección de rotación 12 y del vector de dirección 17 de la dirección de transporte es negativo en cada punto del orificio 8.

El ángulo  $\alpha$  entre el vector de dirección 17 de la dirección de transporte y el vector de dirección de la dirección de rotación 19, medido en el punto 20 del orificio 8 más alejado a contracorriente con respecto a la dirección de rotación 12 o en el borde del orificio 8 situado más lejos a contracorriente equivale, casi como máximo, a unos  $170^\circ$ .

Si en la fig. 2 se sigue hacia abajo a lo largo del orificio 8, es decir en dirección de rotación 12, el ángulo obtuso entre los dos vectores de dirección es cada vez más grande. En el centro del orificio 8, el ángulo entre los vectores de dirección es de aproximadamente  $180^\circ$  y el producto escalar es como máximo negativo; aún más abajo, el ángulo es incluso  $> 180^\circ$  y el producto escalar vuelve a reducirse un poco, pero se mantiene siempre negativo. Sin embargo, estos ángulos ya no se denominan ángulo  $\alpha$ , ya que no están medidos en el punto 20.

Un ángulo  $\beta$  no representado en la fig. 2, medido en el medio o centro del orificio 8 entre el vector de dirección de la dirección de rotación 19 y el vector de dirección de la dirección de transporte 17, es de aproximadamente entre  $178$  y  $180^\circ$ .



El dispositivo según la fig. 2 representa el primer caso límite o valor extremo. En una disposición de este tipo es posible un efecto de alimentación muy suave o bien una alimentación especialmente ventajosa, y un dispositivo como este resulta ventajoso en particular para materiales delicados que se procesan a una temperatura próxima a la de fusión o para materiales de tiras largas.

5 En la fig. 3 se muestra una forma de ejecución alternativa, en la que el extrusor 5 no está conectado tangencialmente al recipiente 1, sino por su lado frontal 7. El tornillo sinfín 6 y la carcasa 16 del extrusor 5 están adaptados en la zona del orificio 8 al contorno de la pared interior del recipiente 1 y desplazados hacia atrás a ras. Ningún elemento del extrusor 5 sobresale a través del orificio 8 hacia el espacio interior del recipiente 1.

10 La distancia 18 equivale aquí aproximadamente a entre el 5 y 10% del radio 11 del recipiente 1 y aproximadamente a la mitad del diámetro interior  $d$  de la carcasa 16. Esta forma de ejecución representa, por lo tanto, un segundo caso límite o valor extremo con el desplazamiento o distancia 18 mínimos posible, en la que la dirección de rotación o de movimiento 12 de las herramientas de mezcla y/o de trituración 3 está orientada, al menos levemente, en sentido contrario a la dirección de transporte 17 del extrusor 5, en concreto a lo largo de toda la superficie del orificio 8.

15 En la fig. 3, el producto escalar en el punto 20 – que es el de valor límite y el situado más lejos a contracorriente – es exactamente cero y está situado en el borde 20' del orificio 8 más alejado a contracorriente. El ángulo  $\alpha$  entre el vector de dirección 17 de la dirección de transporte y el vector de dirección de la dirección de rotación 19 es exactamente de  $90^\circ$ , medido en el punto 20 de la fig. 3. Si se sigue a lo largo del orificio 8 hacia abajo, es decir, en la dirección de rotación 12, el ángulo  $\alpha$  entre los vectores de dirección se agranda cada vez más y se convierte en un ángulo obtuso  $> 90^\circ$ , al tiempo que el producto escalar pasa a ser negativo. Pero en ningún punto ni en ninguna zona del orificio 8 es el producto escalar positivo ni el ángulo inferior a  $90^\circ$ . Gracias a esto, no se puede producir un exceso de alimentación local ni siquiera en una subárea del orificio 8, ni tener lugar un efecto de carga excesivo y perjudicial en ninguna zona del orificio 8.

20 Con esto se produce también una diferencia decisiva con respecto a una disposición puramente radial, ya que en el punto 20 o en el canto 20', en una disposición completamente radial del extrusor 5, se daría un ángulo  $\alpha < 90^\circ$  y aquellas zonas del orificio 8 situadas en el dibujo por encima del radial 11 o bien a contracorriente o bien en el lado de admisión de este presentarían un producto escalar positivo. Por lo tanto, en estas zonas se podría acumular localmente material plástico fundido.

25 En la fig. 4 está representada otra forma de ejecución alternativa, en la que el extrusor 5 está algo más desplazado por el lado de descarga que en la fig. 3, pero aún no tangencialmente como en las figs. 1 y 2. En el presente caso, como también en la fig. 3, la prolongación imaginaria hacia atrás del eje longitudinal 15 del extrusor 5 atraviesa el espacio interior del recipiente 1 a modo de secante. Esto tiene como consecuencia que el orificio 8, medido en la dirección perimetral del recipiente 1, es más ancho que en la forma de ejecución según la fig. 3. También la distancia 18 es correspondientemente mayor que en la fig. 3, si bien algo menor que el radio 11. El ángulo  $\alpha$ , medido en el punto 20, es de unos  $150^\circ$ , con lo que se reduce el efecto de alimentación con respecto al dispositivo de la fig. 3, lo que puede ser más ventajoso para ciertos polímeros delicados. El borde derecho interior o la pared interior de la carcasa 16, visto desde el recipiente 1, está conectado/a tangencialmente con el recipiente 1, con lo que, a diferencia de la fig. 3, no se forma ningún canto de transición obtuso.

30 En las figs. 1 a 4 se pueden ver el diámetro  $D$  del recipiente o compresor de corte 1, el diámetro  $d$  del tornillo sinfín 6 y la longitud útil  $L$  del orificio de entrada 80. Hay que señalar que estos parámetros  $D$ ,  $d$  y  $L$  están representados únicamente a modo ilustrativo y no a escala, y que no se corresponden con las dimensiones reales.

35 Se descubrió a partir de una serie de ensayos que el volumen activo del recipiente  $SV$ , es decir, el volumen activo  $SV$  del recipiente 1, debería mantener una relación  $V$  con el volumen de carga  $BV$  del recipiente 1, en particular el volumen que se encuentra delante del orificio de entrada 80, de  $V = SV / BV$ , siendo  $4 \leq V \leq 30$ , preferentemente  $5 \leq V \leq 25$ , estableciéndose el volumen activo del recipiente  $SV$  con la fórmula y correspondiendo  $D$  al diámetro interior del recipiente 1 y determinándose el volumen de carga  $BV$  con la fórmula , en la que  $H$  es la altura del orificio de entrada 80. El parámetro  $H$  se selecciona de tal modo que  $H$  se ajusta a la fórmula  $H = k_1 d$ , siendo  $d$  el diámetro del tornillo sinfín 6 y  $k_1$  una constante en la que  $0,3 \leq k_1 \leq 1,5$ , preferentemente  $0,5 \leq k_1 \leq 1,15$ .

40 Además, está previsto que el volumen de carga  $BV$  del recipiente 1 cumpla con respecto al volumen del tornillo sinfín  $SE$  en la zona del orificio de entrada 80 la relación  $VS$ , siendo  $VS = BV / SE$ , en la que  $20 \leq VS \leq 700$ , preferentemente  $50 \leq VS \leq 450$ , estableciéndose el volumen del tornillo sinfín  $SE$  con la fórmula .  $L$  es la longitud útil del orificio de entrada 80 que se extiende en la dirección de transporte 17 y se puede establecer con la fórmula  $L = k_2 d$ , siendo  $k_2$  una constante en la que  $0,5 \leq k_2 \leq 3,5$ , preferentemente  $1 \leq k_2 \leq 2,28$ , y  $T$  la profundidad del paso de rosca del tornillo sinfín 6 que se determina con la fórmula  $T = k_3 d$ , siendo  $k_3$  una constante en la que  $0,05 \leq k_3 \leq 0,25$ , preferentemente  $0,1 \leq k_3 \leq 0,2$ .

45 Finalmente, es conveniente que la longitud útil  $L$  esté provista de un factor  $F$  y se cumpla , seleccionándose  $F$  de modo que  $0,85 \leq F \leq 0,95$ , preferentemente  $= 0,9$ .

50 Las constantes indicadas permiten una adaptación del dispositivo a distintos materiales o composiciones de carga con diversos materiales, a fin de evitar obstrucciones y aumentar el caudal.

El recipiente 1 está constituido preferentemente como compresor de corte, al que está conectado como transportador un extrusor.

- 5 En un recipiente 1 que no presenta una sección transversal circular, el diámetro D se establece convirtiendo mediante cálculo la superficie de la sección transversal del recipiente en una superficie circular y utilizando el diámetro de este círculo como diámetro del recipiente. Por lo tanto, D es el diámetro interior de un recipiente 1 cilíndrico circular en mm o el diámetro interior en mm de un recipiente cilíndrico circular teórico de la misma altura calculado para tener la misma capacidad volumétrica.

10

REIVINDICACIONES

1. Dispositivo para pretratar y, a continuación, transportar, plastificar o aglomerar materiales sintéticos, en particular residuos de material termoplástico para fines de reciclaje, con un recipiente (1) para el material a procesar, en el que está dispuesta al menos una herramienta de mezcla y/o de trituración (3) que gira perimetralmente en torno a un eje de rotación (10) para mezclar, calentar y, si procede, triturar el material plástico, en el que está constituido en una pared lateral (9) del recipiente (1), en la zona situada a la altura de la herramienta - o de la herramienta situada más abajo y próxima a la base - de mezcla y/o de trituración (3), un orificio (8) por el que se puede extraer el material plástico pretratado del interior del recipiente (1), estando previsto al menos un transportador (5), en particular un extrusor (5), para recoger el material pretratado, con al menos un tornillo sinfín (6) que rota en el interior de una carcasa (16), en particular un tornillo sinfín (6) plastificante o aglomerante, presentando la carcasa (16) un orificio de entrada (80) situado en su lado frontal (7) o en la pared de su camisa para el material a captar por el tornillo sinfín (6), estando conectado el orificio de entrada (80) con el orificio (8), en el que el volumen activo (SV) del compresor de corte (1) respecto a la cantidad de carga (BV) del recipiente o del compresor de corte (1) guarda una relación (V) de  $V = SV / BV$ , siendo  $4 \leq V \leq 30$ , preferentemente  $5 \leq V \leq 25$ , estableciéndose el volumen activo (SV) del recipiente (1) con la fórmula  $V = \frac{D^2 H}{4 BV}$  y correspondiendo D al diámetro interior del recipiente (1) y en el que el volumen de carga (BV) se determina con la fórmula  $BV = \frac{\pi D^2 H}{4}$ , en la que H es la altura del orificio de entrada (80) y en el que la prolongación imaginaria del eje longitudinal central (15) del transportador (5) o del tornillo sinfín (6) más próximo al orificio de entrada (80) pasa junto al eje de rotación (10) sin cortarse con él en sentido contrario a la dirección de transporte (17) del transportador (5), caracterizado por que el eje longitudinal (15) del transportador (5) o del tornillo sinfín (6) más próximo al orificio de entrada (80), en el lado de descarga y en la dirección de rotación o de movimiento (12) de la herramienta de mezcla y/o de trituración (3), está desplazado a una cierta distancia (18) con respecto al radial (11) del recipiente (1) que discurre en paralelo al eje longitudinal (15) y está orientado hacia fuera con respecto al eje de rotación (10) de la herramienta de mezcla y/o de rotación (3) en la dirección de transporte (17) del transportador (5).
2. Dispositivo según la reivindicación 1, caracterizado por que la altura H del orificio de entrada (80) se ajusta a la fórmula  $H = k_1 d$ , siendo d el diámetro medio del tornillo sinfín (6) y  $k_1$  una constante en la que  $0,3 \leq k_1 \leq 1,5$ , preferentemente  $0,5 \leq k_1 \leq 1,15$ .
3. Dispositivo según la reivindicación 1 o 2, caracterizado por que el volumen de carga (BV) del recipiente (1) cumple en la zona del orificio de entrada (80) con respecto al volumen del tornillo sinfín (SE) la relación VS, siendo  $VS = BV / SE$ , en la que  $205 \leq VS \leq 700$ , preferentemente  $50 \leq VS \leq 450$ , estableciéndose el volumen del tornillo sinfín (SE) con la fórmula  $SE = \frac{\pi D^2 L}{4}$  y siendo L la longitud útil del orificio de entrada (80) que se extiende en la dirección de transporte (17) y T la profundidad del paso de rosca del tornillo sinfín (6).
4. Dispositivo según la reivindicación 3, caracterizado por que L se establece con la fórmula  $L = k_2 d$ , siendo  $k_2$  una constante en la que  $0,5 \leq k_2 \leq 3,5$ , preferentemente  $1 \leq k_2 \leq 2,28$ ,
5. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 4, caracterizado por que T se determina con la fórmula  $T = k_3 d$ , siendo  $k_3$  una constante en la que  $0,05 \leq k_3 \leq 0,25$ , preferentemente  $0,1 \leq k_3 \leq 0,2$ .
6. Dispositivo según una de las reivindicaciones 3 a 5, caracterizado por que la longitud útil (L) está provista de un factor (F) y se cumple  $L = F T$ , siendo  $F$   $0,85 \leq F \leq 0,95$ , preferentemente  $F = 0,9$ .
7. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 6, caracterizado por que para un transportador (5) conectado con el recipiente (1), el producto escalar formado por el vector de dirección de la dirección de rotación (19) orientado tangencialmente respecto al recorrido circular del punto más exterior radialmente de la herramienta de mezcla y/o de trituración (3) o bien tangencialmente respecto al material plástico que pasa junto al orificio (8) y en perpendicular respecto a un radial (11) del recipiente (1) y que apunta en la dirección de rotación o de movimiento (12) de la herramienta de mezcla y/o de trituración (3) y del vector de dirección (17) de la dirección de transporte del transportador (5) es cero o negativo en cada uno de los puntos o en toda la zona del orificio (8) o bien radialmente justo antes del orificio (8).
8. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 7, caracterizado por que el vector de dirección de la dirección de rotación (19) del punto más exterior radialmente de la herramienta de mezcla y/o de trituración (3) forma con el vector de dirección (17) de la dirección de transporte del transportador (5) un ángulo ( $\alpha$ ) superior o igual a  $90^\circ$  y menor o igual a  $180^\circ$ , medido en el punto donde se cortan ambos vectores de dirección (17, 19) en el borde del lado de admisión del orificio (8) situado a contracorriente respecto a la dirección de rotación o

de movimiento (12) de la herramienta de mezcla y/o de trituración (3), en particular en el punto (20) más alejado a contracorriente de este borde o del orificio (8).

- 5 9. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 8, caracterizado por que el vector de dirección (19) de la dirección de rotación o de movimiento (12) y el vector de dirección de la dirección de transporte del transportador (5) forman un ángulo ( $\beta$ ) de entre 170° y 180°, medido en el punto donde se cortan los dos vectores de dirección (17, 19) en el centro del orificio (8).
- 10 10. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 9, caracterizado por que la distancia (18) es mayor o igual a la mitad del diámetro interior de la carcasa (16) del transportador (5) o del tornillo sinfín (6) y/o mayor o igual al 7%, preferentemente mayor o igual al 20%, del radio del recipiente (1) o por que la distancia (18) es mayor o igual al radio del recipiente (1),  
o  
15 por que la prolongación imaginaria del eje longitudinal (15) del transportador (5) está dispuesta en contra del sentido de transporte como una especie de secante respecto a la sección transversal del recipiente (1) y atraviesa el espacio interior del recipiente (1), por lo menos en algunos segmentos,  
o  
20 por que el transportador (5) está conectado tangencialmente al recipiente (1) o bien discurre tangencialmente respecto a la sección transversal del recipiente (1) o por que el eje longitudinal (15) del transportador (5) o del tornillo sinfín (6) o bien el eje longitudinal del tornillo sinfín (6) más próximo al orificio de entrada (80) o la pared interior de la carcasa (16) o la camisa del tornillo sinfín (6) discurre tangencialmente respecto a la parte interior de la pared lateral (9) del recipiente (1), estando preferentemente el tornillo sinfín (6) conectado por su lado frontal (7) con un accionamiento y que por su extremo frontal opuesto transporta a un orificio de salida dispuesto en el extremo frontal de la carcasa (16), en particular a un cabezal de extrusor.
- 25 11. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 10, caracterizado por que el orificio (8) está conectado inmediata y directamente y sin grandes distancias, en particular sin tramo de transferencia o tornillo sinfín de transporte, con el orificio de entrada (80).
- 30 12. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 12 [sic], caracterizado por que la herramienta de mezcla y/o de trituración (3) comprende herramientas y/o cuchillas (14) que actúan sobre el material plástico en la dirección de rotación o de movimiento (12) y lo Trituran, cortan y calientan, estando constituidas o dispuestas las herramientas y/o cuchillas (14) preferentemente en o sobre un portaherramientas (13) giratorio, en particular un disco portante (13), en particular dispuesto en paralelo a la superficie de la base (2).
- 35 13. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 12, caracterizado por que las zonas delanteras o cantos frontales (22) de las herramientas de mezcla y/o de trituración (3) o de las cuchillas (14), que actúan sobre el material plástico y que apuntan en el sentido de rotación o de movimiento (12), presentan distintas configuraciones, ajustes, curvaturas y/o están dispuestas/os de forma distinta que las zonas posteriores o que se mueven por inercia en la dirección de rotación o de movimiento (12)  
y/o  
40 por que el recipiente (1) es básicamente cilíndrico circular y presenta una superficie de la base (2) plana y una pared lateral (9) orientada en vertical respecto a esta constituida en forma de camisa cilíndrica y/o por que el eje de rotación (10) de las herramientas de mezcla y/o de trituración (3) coincide con el eje central del recipiente (1) y/o por que el eje de rotación (10) o el eje central están orientados en vertical y/o en perpendicular respecto a la superficie de la base (2).
- 45 14. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 13, caracterizado por que el portaherramientas (13) de más abajo o bien la herramienta de mezcla y/o de trituración (3) de más abajo y/o el orificio (8) están dispuestos a corta distancia de la superficie de la base (2), en particular en la zona del cuarto inferior de la altura del recipiente (1), preferentemente a una distancia respecto a la superficie de la base (2) de entre 10 y 400 mm.
- 50 15. Dispositivo según una de las reivindicaciones 1 a 14, caracterizado por que el transportador (5) es un extrusor de un solo tornillo sinfín (6) con un único tornillo sinfín compresor (6) o un extrusor de dos o múltiples tornillos sinfín, siendo el diámetro d de cada uno de los tornillos sinfín (6) del mismo tamaño entre sí.
- 55



