



OFICINA ESPAÑOLA DE PATENTES Y MARCAS

ESPAÑA



11 Número de publicación: 2 469 943

51 Int. Cl.:

E21B 29/00 (2006.01) E21B 47/12 (2012.01) E21B 29/12 (2006.01) G01S 13/88 (2006.01)

(12)

TRADUCCIÓN DE PATENTE EUROPEA

T3

96 Fecha de presentación y número de la solicitud europea: 30.07.2010 E 10739686 (3)
 97 Fecha y número de publicación de la concesión europea: 09.04.2014 EP 2459840

(54) Título: Mejoras en, o relativas al enfriamiento

(30) Prioridad:

30.07.2009 GB 0913226

(45) Fecha de publicación y mención en BOPI de la traducción de la patente: 20.06.2014

73) Titular/es:

ENVIRO-COOL UK LIMITED (100.0%) Little Lucy's Farm Lower Street Hildenborough Kent TN11 8PT, GB

(72) Inventor/es:

GRIGORIAN, VARTAN

(74) Agente/Representante:

CARPINTERO LÓPEZ, Mario

DESCRIPCIÓN

Mejoras en, o relativas al enfriamiento

5

10

20

25

35

40

45

La presente invención se refiere a mejoras en, o relativas al enfriamiento.

En los sectores de restauración, venta al por menor y de entretenimiento, diversas formas de dispositivos expendedores se utilizan con el fin de mantener los productos enfriados. Para las bebidas frías estos dispositivos forman dos grupos típicos - refrigeradores de bebidas comerciales y máquinas expendedoras de bebidas frías. Ambos tipos de dispositivos son esencialmente grandes refrigeradores con puertas de vidrio con bisagras o puertas corredizas en el caso del primer grupo (para la dispensación manual) o un mecanismo de dispensación en el caso de la segunda. Los mismos pre-enfrían y almacenan las bebidas listas para su compra. En muchos casos, las bebidas se mantienen a bajas temperaturas durante largos períodos de tiempo antes de que sean finalmente compradas. Como resultado, se utiliza una energía considerable, potencialmente innecesaria. Para agravar el problema, ambos tipos de dispositivos funcionan de manera ineficiente. Durante su uso, los refrigeradores de bebidas del primer grupo sufren pérdidas sustanciales de aire frío cada vez que su gran puerta se abre. Las máquinas expendedoras deben proporcionar una paso fácil a la bandeia expendedora donde el artículo es recogido 15 por el usuario, dando como resultado un sellado deficiente. Los sistemas de refrigeración tienen, en general, que ejecutarse a través de ciclos de funcionamiento de fondo para mantener la eficiencia, pero esto utiliza energía adicional que no contribuye directamente al enfriamiento de los contenidos.

También es conocido por muchos minoristas de bebidas almacenar las bebidas en armarios refrigerados abiertos para facilitar el acceso y la visibilidad del producto. Estos armarios, obviamente, sufren aún más el desperdicio de energía.

El resultado neto es un alto nivel de energía eléctrica desperdiciada utilizada para mantener las bebidas en un estado frío a largo plazo en preparación para su compra, sin tener en cuenta cuando pueda ocurrir.

El desperdicio de energía no se limita a sitios corporativos que alojan máquinas expendedoras. Muchas pequeñas tiendas de barrio, gasolineras y cafeterías poseen armarios de enfriamiento de bebidas. Para estos operadores, los costes de energía eléctrica representarán una alta proporción de sus gastos de funcionamiento. El derroche de energía no es el único problema. Dado que los sistemas de refrigeración generan calor, a menudo subproducto de la energía térmica desperdiciado del sistema de refrigeración causa el calentamiento indeseado del área localizada alrededor de las máquinas. Esto crea la inconsistencia de que los usuarios deben tomar sus bebidas satisfactoriamente enfriadas en áreas insatisfactoriamente cálidas.

30 Un aparato de enfriamiento de acuerdo con el preámbulo de la reivindicación 1 se conoce a partir de documento US5505054.

La velocidad de enfriamiento es también un problema, sobre todo en los establecimientos que tienen un alto volumen de ventas de bebidas, como en eventos especiales - conciertos, eventos deportivos y así sucesivamente. A menudo, al inicio del evento, las bebidas están adecuadamente frías habiéndose refrigerado durante varias horas. Sin embargo, una vez que el evento está en marcha, el volumen de las bebidas vendidas excede la capacidad de los refrigeradores para enfriar más bebidas. Entonces las bebidas se tienen que vender solo parcialmente enfriadas o no enfriadas en lo absoluto.

La presente invención trata de abordar estos problemas al proporcionar un aparato que permite el enfriamiento de las bebidas bajo demanda. El aparato puede ser un dispositivo independiente o se puede incorporar en una máquina expendedora.

La presente invención proporciona un aparato de enfriamiento que comprende una cavidad para la recepción de un producto a enfriar. El aparato comprende un medio de giro para hacer girar un producto recibido en la cavidad y medios de suministro del líquido de enfriamiento para proporcionar un líquido de enfriamiento a la cavidad. El medio de giro se adapta para hacer girar el producto a una velocidad de giro de 90 revoluciones por minuto o más y se adapta además para hacer girar el producto durante al menos un ciclo de: giro durante un periodo de giro predeterminado y no giro durante un periodo de pausa predeterminado; seguido por un periodo de giro adicional predeterminado.

Preferentemente, el medio de giro se adapta para hacer girar el producto al menos aproximadamente 180 revoluciones por minuto, más preferentemente al menos aproximadamente 360 revoluciones por minuto.

50 Preferentemente, el medio de suministro del fluido de enfriamiento se adapta para proporcionar un flujo de líquido de enfriamiento en la cavidad.

Preferentemente, el líquido de enfriamiento se suministra a la cavidad a una temperatura de -10ºC o menos, más preferentemente -14ºC o menos, incluso más preferentemente -16ºC o menos.

Preferentemente, el medio de giro se adapta para hacer girar el producto alrededor de un eje del producto y

ES 2 469 943 T3

comprende además medios de retención para evitar o impedir sustancialmente el movimiento axial del producto durante su giro.

Preferentemente, el medio de giro realiza al menos dos ciclos, preferentemente de tres a seis ciclos, más preferentemente tres o cuatro ciclos.

5 Preferentemente, el período de giro predeterminado es de 5 a 60 segundos, preferentemente de 5 a 30 segundos, más preferentemente de 5 a 15 segundos, más preferentemente de aproximadamente 10 segundos.

Preferentemente, el periodo de pausa predeterminado es de 10 a 60 segundos, preferentemente de 10 a 30 segundos.

En ciertas realizaciones, el aparato comprende una pluralidad de cavidades como se ha definido anteriormente.

10 En las realizaciones típicas, el aparato se incorpora en un aparato expendedor y el aparato expendedor comprende, además, medios de inserción y retirada para insertar el producto a enfriar en la cavidad y retirar el producto enfriado de la misma.

15

Preferentemente, el aparato expendedor comprende además medios de almacenamiento para almacenar un producto o gama de productos y medios de selección para seleccionar un producto de los medios de almacenamiento para su inserción en la cavidad.

Los anteriores y otros aspectos de la presente invención se describirán ahora con más detalle, a modo de ejemplo solamente.

Las Figuras 1 a 4 muestran gráficamente los resultados de los ensayos de enfriamiento con una primera realización de un aparato de acuerdo con la presente invención.

- Al discutir la presente invención, una breve revisión de los métodos actuales para enfriar selectivamente las bebidas sobre una base de contenedor-por-contenedor será útil. Una típica lata de aluminio de 330 ml que contiene una bebida se puede enfriar en un refrigerador fijado a una temperatura de funcionamiento típica de aproximadamente 4 a 5°C desde una temperatura ambiente de 25°C a una temperatura para su ingesta agradable de 6°C en aproximadamente cuatro horas más o menos. En un congelador, el plazo se reduce a unos 50 minutos.
- Los enfriadores de Peltier están disponibles y se basan en la física del efecto Peltier, que se produce cuando una corriente pasa a través de dos metales diferentes acoplados en una disposición cara a cara. Uno de los metales se calentará y el otro se enfriará. El lado frío en contacto con la cámara de enfriamiento de la lata reduce la temperatura de lata. Los enfriadores Peltier ya son muy populares en los sistemas de enfriamiento de ordenadores de gama alta y sistemas de imagen CCD científicos. Los mismos se han aplicado a neveras portátiles y refrigeradores a bordo de vehículos, en los que un compresor sería demasiado ruidoso o voluminoso. Un tiempo de ciclo de enfriamiento para una lata estándar es en exceso de 30 a 45 minutos. Además, debido a que el elemento Peltier se sitúa típicamente adyacente a la base cóncava de la lata, la lata se enfría de manera muy desigual. Como resultado, estos dispositivos son solo realmente adecuados para mantener la temperatura de una bebida ya fría.
- Camisas de enfriamiento a base de gel, pueden, dependiendo de su tamaño, enfriar una lata o botella en menos de 15 minutos. Estas funcionan mediante la encapsulación de una alta concentración de material de cambio de fase a base de sodio en una funda, diseñada para ajustarse estrechamente alrededor de la lata. Esta funda se debe enfriar en el congelador y volverse a enfriar después de cada uso.
- El estado actual de la metodología de la técnica para enfriar botellas y latas se considera que es el enfriador de Cooper. La unidad gira lentamente un envase de bebida horizontalmente, mientras cubre o sumerge el envase en agua enfriada con hielo. A partir una temperatura de inicio de 25ºC una botella se puede enfriar a 11ºC en 3,5 minutos y a 6ºC en 6 minutos. Además, la unidad requiere un suministro sustancial de cubitos de hielo para enfriar adecuadamente. Esta tecnología no es lo suficientemente rápida para aplicaciones comerciales, se requiere un gran número de cubitos de hielo y da como resultado daños a las etiquetas de marca de la botella.
- Dentro de una bebida carbonatada, el dióxido de carbono se disuelve en el líquido bajo presión (Ley de Henry).

 Cuando se reduce la presión (al abrir), el líquido se vuelve menos capaz de retener el dióxido de carbono (CO₂), por lo que el CO₂ saldrá de la solución. Por consiguiente, todas las bebidas carbonatadas hacen efervescencia (burbujean) después de su abertura dado que la presión interna de su reciente se reduce. Si burbujean (líquido sale del envase de forma explosiva) depende de la rapidez con la que el CO₂ sale de la solución. La efervescencia es potenciada por la disponibilidad de sitios de nucleación en el envase que actúan como focos para la formación de burbujas.

Hemos determinado que una bebida carbonatada no hará excesivamente efervescencia cuando se gira a altas velocidades debido a que no se produce la nucleación. En comparación, cuando se agita una bebida carbonatada, la bolsa de aire encima de la bebida se divide en un gran número de pequeñas bolsitas dispersas en la bebida que actúan después como sitios de nucleación cuando se abre la lata. El CO₂ se expande rápidamente, llevando el

líquido de la lata. Sin embargo, cuando una bebida solo se hace girar, la bolsa de aire permanece sustancialmente intacta. Hay pocos, si alguno, sitios de nucleación dispersos por todo el líquido, y la lenta descarbonatación se realiza.

Hemos desarrollado un aparato que comprende una cavidad de recepción de una lata u otro envase de una bebida a enfriar. La cavidad incluye una mesa giratoria accionada por motor para permitir que la lata gire a una velocidad e incluye también una abrazadera para sujetar la lata en posición sobre la mesa giratoria, mientras permite su giro. El aparato incluye también medios de suministro para un líquido de enfriamiento.

En su forma más cruda, el líquido de enfriamiento se vierte simplemente en la cavidad y después se retira al final del proceso de enfriamiento. En las realizaciones preferidas, se proporciona un flujo de líquido de enfriamiento a través del aparato.

En los ensayos, se investigaron los efectos del enfriamiento por pulverización y el enfriamiento del flujo de líquido en una superficie de la lata. Estos ensayos mostraron que el enfriamiento del flujo de líquido proporcionó mejores resultados. La tecnología de enfriamiento por pulverización no enfrió de manera eficiente el punto central de la lata, proporcionando sola la impresión externa de una lata fría, pero no de una bebida suficientemente enfriada.

- A continuación, realizamos una serie de ensayos investigando la metodología óptima de agitar una lata a diferentes velocidades buscando evitar el burbujeo. Estos experimentos mostraron que una lata se puede hacer girar a 360rpm durante más de 5 minutos sin presentar burbujeo. Los movimientos de agitación axiales resultaron en una mezcla no uniforme o violentadas acciones burbujeantes.
- Para desarrollar aún más el concepto, se ha fabricado una plataforma de enfriamiento de latas selladas para utilizar una solución de agua salada que se enfría hasta aproximadamente -16°C, en un tanque de enfriamiento con un agitador giratorio para reducir la solidificación de la sal. Una bomba de diafragma se utilizó para llenar el recipiente de enfriamiento, a una velocidad de hasta 5 litros/min. El recipiente de enfriamiento se ha diseñado para aceptar una lata estándar, que se puede hacer girar hasta 12Hz/720rpm. La velocidad de flujo de la bomba y la velocidad de giro de la lata son controlables. Se registraron tasas de enfriamiento en tiempo real de la bebida.
- Hemos determinado que, durante el giro de una lata, se desarrolla un vórtice forzado, cuya profundidad en el interior de la lata depende de la velocidad de giro. La convección forzada tiene lugar y crea corrientes de convección artificialmente inducidas en el interior de la lata. Cuando se detiene a continuación, el giro, se forma un vórtice libre o de colapso y tiene lugar la convección natural, promoviendo la mezcla de los contenidos de la lata pero sin la incorporación de burbujas de aire que puedan llevar a la nucleación y efervescencia excesiva.
- 30 Sin embargo, en una lata estática sin este vórtice de colapso, las bebidas frías que son más densas, se hunden hasta la base de la lata. La mezcla de los contenidos de la lata es muy pobre lo que conduce a una mala uniformidad térmica, y conduce también, en muchos casos, a la formación de hielo o "mezcla de cristal y hielo".

Hemos realizado una serie de ensayos para evaluar el éxito de diversas velocidades de giro en la producción de una bebida uniformemente enfriada. Los siguientes experimentos ayudan a ilustrar la invención.

35 Ensavo Comparativo

10

Inicialmente, se realizó un ensayo sin ninguna agitación giratoria de la lata. Los resultados se muestran en la Tabla 1.

Tabla 1

Tiempo de enfriamiento (seg)	Número de ciclos de vuelta	Temp. inicial del tanque (ºC)	Temp. final del tanque (ºC)	Temp. de la base de lata (ºC)	Temp. de la parte media de la lata (ºC)	Temp. de la parte superior de la lata (ºC)	Temp. media (ºC)
60	0	-17	-16	5	18	20	14,3

40 Como se puede observar, a partir de una temperatura ambiente de 20-22ºC El contenido de la base de la lata se enfría satisfactoriamente hasta una temperatura deseable, pero hay un enfriamiento mínimo de la parte superior de la lata, proporcionando un amplio intervalo de temperaturas a lo largo de la lata y un pobre enfriamiento medio.

Pruebas experimentales

45

En el primer grupo de pruebas, hemos tratado de examinar el efecto de la velocidad de giro en los resultados de enfriamiento. Los resultados se muestran en la Figura 1 en la que la escala de temperatura representa la temperatura media de los contenidos de la lata. Se observará que mejores resultados se obtienen a velocidades de

giro más elevadas, con un enfriamiento más rápido consiguiéndose a 360rpm (Prueba 3) en comparación con 180rpm (Prueba 2) o a 90rpm (Prueba 1). En estos ensayos, se observó que, como era de esperar, el preenfriamiento de la cavidad más fría tuvo un efecto sustancial en el exitoso enfriamiento de los contenidos de la lata. También se observó que, a 180rpm, quedaba una diferencia de 6ºC entre las temperaturas en la parte superior y en la base de la lata.

Después investigamos si el giro intermitente tuvo un mejor efecto en el enfriamiento que el giro continuo. Se apreciará que el giro intermitente permite que el vórtice se colapse varias veces durante el proceso de enfriamiento y por lo tanto se podría esperar la promoción de una distribución de temperatura más uniforme. Los resultados se muestran en la Figura 2 e ilustran que un enfriamiento más rápido se logró con el enfriamiento intermitente.

A continuación, realizamos ensayos adicionales, variando el número de vueltas por ciclo de enfriamiento. Los resultados se muestran en la Figura 3. Se puede observar que el giro a velocidades más altas y con un mayor número de pausas en el giro produce un gradiente de enfriamiento más pronunciado.

En base a los resultados anteriores, se realizan ensayos adicionales a 360rpm con el giro durante 10 segundos, seguido por una pausa de 20 segundos para mostrar el efecto en el tiempo de la temperatura de la lata. Los resultados se muestran en la Tabla 2.

Tabla 2

Tiempo de enfriamiento (seg)	Número de ciclos de vuelta	Temp. inicial del tanque (ºC)	Temp. final del tanque (ºC)	Temp. de la base de lata (ºC)	Temp. de la parte media de la lata (ºC)	Temp. de la parte superior de la lata (ºC)	Temp. media (ºC)
0	-	-	-	24	24	24	24
30	1	-16	-15	13	14	14	13,6
60	2	-14	-12	8	9	9	8,6
90	3	-15	-14	7	6	6	6,3
90	3	-14	-12	7	6	6	6,3
120	4	-14	-13	1	1	1	1

Estos resultados muestran un enfriamiento óptimo, en términos de lograr una bebida uniformemente enfriada a la temperatura deseada en el intervalo de 6°C, se puede lograr con tres ciclos, de más de 90 segundos. Se ha observado que el líquido de enfriamiento (4 litros) se elevó en temperatura en 1,5°C para cada ensayo. La Figura 4 muestra los resultados medios de una gran serie de estos ensayos con latas a temperaturas iniciales de 24°C.

Hemos calculado que la energía total necesaria para enfriar una lata desde una temperatura ambiente de aproximadamente 24°C hasta aproximadamente 6°C es de aproximadamente de 6 julios; de acuerdo con los siguientes cálculos:

Masa de lata de bebida = 355g de agua + 39g de azúcar (normalmente)

Energía Térmica, Q = Masa x Capacidad Calorífica Específica X Cambio en la temperatura

Cálculo Teórico de la bebida

 $Q_{bebida} = M \times C \times \Delta T$

 $Q_{bebida} = 394 \times 0,58 \times -18$

 $Q_{bebida} = 4,11$ julios

15

20

25

30

35

Cálculo Teórico de la lata

 $Q_{lata} = M \times C \times \Delta T$

Q_{lata} = (área superficial x espesor x masa de aluminio) x 237 x -18

 $Q_{lata} = (0.032012 \times 0.00025 \times 56.5) \times 237 \times -18$

 $Q_{lata} = 1,93$ julios

La energía total necesaria para enfriar una única lata + la bebida = Q_{lata} + Q_{bebida} = 6,04 julios

ES 2 469 943 T3

A continuación se establecen las principales ventajas del aparato de la presente invención con respecto al estado de las metodologías de enfriamiento de la técnica:

1. El giro de la lata a una velocidad óptima para mejorar la convección forzada;

5

10

- 2. La generación de un vórtice libre (decadente) dentro de la lata para promover la convección de enfriamiento natural; y
- 3. La combinación de una serie de vórtices forzados y libres (decadentes) para enfriar una bebida rápidamente, con una temperatura uniformemente distribuida.

En las realizaciones preferidas, el aparato comprende además una funda dentro del que el envase a enfriar se carga, tal como una membrana de caucho, preferentemente una membrana que incluye partículas metálicas para mejorar la conductividad térmica. La inclusión de una membrana estrechamente ajustada actúa para reducir o evitar el daño al etiquetado del envase, especialmente si se utilizan etiquetas de papel.

Los datos resultantes completos de la Pruebas 1 a 7 se proporcionan en la Tabla 3.

Para usos comerciales, es ventajoso que el aparato incluya una pluralidad de cavidades del tipo descrito anteriormente para el enfriamiento simultáneo de varios envases.

15 En las realizaciones típicas, el aparato se incorpora en un aparato expendedor y comprende, además, medios de inserción y retirada para insertar el producto a enfriar en la cavidad y retirar el producto enfriado de la misma.

Preferentemente, el aparato expendedor comprende además medios de almacenamiento para almacenar un producto o gama de productos y medios de selección para seleccionar un producto desde los medios de almacenamiento para su inserción en la cavidad.

20 El aparato expendedor incluirá típicamente también un aparato de cobro, tal como un mecanismo que funciona con monedas o un aparato de lectura de tarjetas para deducir un cargo de una tarjeta.

FABLA 3

(seg) 90rpm continuo (1,5Hz) 180rpm (3Hz) (1,5Hz) (3Hz) (1,5Hz) (3Hz) (3Hz) (3Hz) (3Hz) <td< th=""><th>180rpm 360rpm continuo</th><th>90rpm</th><th>180rpm</th><th>180rpm</th><th>360rpm</th></td<>	180rpm 360rpm continuo	90rpm	180rpm	180rpm	360rpm
Temperatura de Lata de Lata de Lata de Lata 22,021 21,52 21,52 21,52 21,019 20,017 20,017 19,516 19,516 18,012 17,511 17,511 17,511	(3Hz) (6Hz)	intermitente (6Hz)	(3 Vueltas)	(3Hz) Intermitente	(6Hz) (6Hz) (3 vueltas)
22,021 21,52 21,52 21,52 21,019 20,518 20,017 20,017 19,516 19,516 18,514 18,514 18,514 17,511 17,511 17,511	emperatura Temperatura de Lata de Lata	a Temperatura de Lata	Temperatura de Lata	Temperatura de Lata	Temperatura de Lata
21,52 21,52 21,52 21,019 20,518 20,017 20,017 19,516 18,514 18,012 17,511 17,511 17,511	22,021 20,023	22,522	17,51	16,002	16,002
21,52 21,019 20,518 20,017 20,017 20,017 19,516 18,514 18,012 17,511 17,511 17,01	21,52	22,021	17,008	15,5	15,5
21,52 21,019 20,518 20,017 20,017 19,516 19,015 18,514 18,012 17,511 17,511 17,511	20,518 19,52	21,52	17,008	15,5	15,5
21,019 20,518 20,017 20,017 19,516 19,015 18,514 18,514 17,511 17,511 17,511 17,511	20,017 19,52	21,019	17,008	15,5	14,997
20,518 20,017 20,017 19,516 19,015 18,514 18,012 17,511 17,511 17,511 17,511	19,015 19,018	20,017	16,505	14,997	14,997
20,017 20,017 19,516 19,015 18,514 18,012 17,511 17,511 17,511	18,514 19,018	19,516	16,505	14,494	15,5
20,017 19,516 19,015 18,514 18,012 17,511 17,511 17,01	18,012 18,515	18,514	16,002	14,494	15,5
19,516 19,015 18,514 18,012 17,511 17,511 17,01 16,509	17,511 18,515	18,012	16,002	13,991	15,5
19,015 18,514 18,012 17,511 17,01 16,509	17,01 18,013	17,01	15,5	13,488	14,997
18,514 18,012 17,511 17,511 17,01	16,008 18,013	16,509	14,997	13,488	14,997
18,012 17,511 17,511 17,01 16,509	15,507 17,51	16,008	14,494	12,986	14,997
17,511 17,511 17,01 16,509	15,507 17,51	15,507	14,494	12,483	14,494
17,511 17,01 16,509	15,507 17,008	14,505	13,991	12,483	14,494
17,01	15,507 17,008	14,004	13,991	11,98	13,991
16,509	15,507 16,505	13,502	13,488	11,98	13,488
	15,507 16,002	13,001	13,488	11,477	12,986
32 16,509 15,507	15,507 16,002	11,999	13,488	11,477	12,483
34 16,509 15,006	15,006 15,5	11,498	13,488	10,974	11,477

	Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	11,477	10,974	10,471	10,471	896'6	896'6	9,464	9,464	8,961	8,961	8,961	8,961	8,458	8,458	8,458	8,458	7,955
	Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	10,974	10,974	10,471	10,471	9,968	9,968	9,464	9,464	8,961	8,961	8,961	8,458	8,458	7,955	7,955	7,452	7,452
	Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	13,488	13,488	13,488	13,488	13,488	12,986	12,986	12,483	12,483	11,98	11,98	11,477	11,477	10,974	10,974	10,471	10,471
(continuación)	Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	10,495	9,994	9,492	8,991	8,49	7,487	986'9	986'9	6,484	6,484	6,484	6,484	6,484	986'9	7,989	8,49	8,991
	Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	14,997	14,494	13,991	13,991	13,488	12,986	12,483	11,98	11,477	10,974	10,974	10,471	10,471	10,471	896'6	896'6	896'6
	Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	15,006	14,505	13,502	13,001	11,999	11,498	10,996	9,994	9,492	8,49	7,989	7,487	6,484	5,983	5,482	4,98	4,479
	Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	16,008	16,008	16,008	15,507	15,507	15,507	15,507	15,507	15,507	15,507	15,507	15,507	15,006	14,505	14,004	14,004	13,502
	Tiempo de Enfriamiento (seg)		36	38	40	42	44	46	48	50	52	54	56	58	09	62	64	99	68

	ı	1										1	,			1			
Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	7,955	7,452	7,452	6,948	6,948	6,948	6,445	6,445	5,942	5,942	5,439	5,439	4,935	4,935	4,935	4,432	4,432	3,928
Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	7,452	7,452	6,948	6,948	6,948	6,445	6,445	5,942	5,942	5,439	5,439	5,439	4,935	4,935	4,935	4,432	4,432	4,432
Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	896'6	896'6	896'6	896'6	9,464	9,464	9,464	8,961	8,961	8,458	7,955	7,955	7,452	7,452	7,452	6,948	6,948	6,445
Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	9,492	9,994	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,495	10,996	10,996	10,996	10,996	10,996
Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	9,464	9,464	8,961	8,961	8,458	8,458	7,955	7,955	7,452	7,452	7,452	6,948	6,948	6,445	6,445	5,942	5,942	5,942
Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	3,977	3,476	2,975	2,473	1,972	1,972	1,47	696'0	0,467	0,467	-0,035	-0,035	-0,035	-0,035	-0,035	-0,035	-0,035	-0,035
Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	13,502	13,001	13,001	13,001	13,001	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502	13,502
Tiempo de Enfriamiento (seg)		70	72	74	92	78	80	82	84	98	88	06	92	94	96	86	100	102	104

Conjunto de Prueba 7	360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	3,928	3,425	2,921	2,921	2,418	2,418	1,914	1,914	1,914	1,41	1,41	1,41	0,907	0,907	206'0	0,907	0,403	0,403
Conjunto de Prueba 6	l ourpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	4,432	4,432	3,928	3,928	3,928	3,928	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	2,921	2,921	2,921	2,921	2,921	2,418	2,418
Conjunto de Prueba 5	(3Hz) (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	6,445	5,942	5,942	5,942	5,439	5,439	5,439	5,439	4,935	4,935	4,935	4,432	4,432	3,928	3,928	3,425	3,425	3,425
Continuación) Conjunto de Prueba 4	Surprin intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	10,996	10,996	10,996	10,495	10,495	10,495	9,994	9,994	9,492	8,991	8,991	8,49	8,49	8,49	7,989	7,989	7,989	7,487
Conjunto de Prueba 3	sourprii continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	5,942	5,942	5,942	5,942	5,942	5,942	5,942	5,942	5,439	5,439	4,935	4,935	4,432	4,432	3,928	3,425	3,425	2,921
Conjunto de Prueba 2	continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038
Conjunto de Prueba 1	Sorpin continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	13,502	13,001	13,001	13,001	13,001	12,5	12,5	12,5	12,5	11,999	11,999	11,999	11,498	10,996	10,495	9,492	8,991	7,989
Tiempo de Enfriamiento	(fas)		106	108	110	112	114	116	118	120	122	124	126	128	130	132	134	136	138	140

Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz)	Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	0,403	0,403	0,403	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz)	Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	2,418	2,418	2,418	2,418	1,914	1,914	1,914	1,914	1,914	1,914	1,914	1,914	1,41	1,41	1,41	1,41	1,41	1,41
Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz)	Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	2,921	2,921	2,418	2,418	1,914	1,914	1,914	1,914	1,41	1,41	1,41	1,41	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,403
(continuacion) Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente	(6Hz)	Temperatura de Lata	7,487	7,487	7,487	986'9	986'9	986'9	6,484	6,484	6,484	5,983	5,983	5,983	5,482	5,482	5,482	5,482	4,98	4,98
Conjunto de Prueba 3 360rpm	(6Hz)	Temperatura de Lata	2,921	2,418	2,418	2,418	2,418	2,418	2,418	2,418	1,914	1,914	2,418	2,921	2,921	3,425	3,928	3,928	4,432	4,432
Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo	(3Hz)	Temperatura de Lata	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-1,038	-0,536
Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo	((-)	Temperatura de Lata	7,487	986'9	6,484	5,983	5,482	4,98	4,479	4,479	3,977	3,476	3,476	2,975	2,975	2,473	2,473	1,972	1,972	1,972
Tiempo de Enfriamiento (seg)			142	144	146	148	150	152	154	156	158	160	162	164	166	168	170	172	174	176

Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	1,41	1,41	1,41	1,41	1,41	1,41	1,41	1,41	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907
Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101	-0,101
Conjuntacion) Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	4,98	4,479	4,479	4,479	3,977	3,977	3,977	3,476	3,476	3,476	2,975	2,975	2,975	2,473	2,473	2,473	2,473	1,972
Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	4,935	4,935	4,935	4,935	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	5,439	4,935
Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-0,536	-0,035	-0,035	0,467	696'0	1,47	1,972	2,473	2,975	2,975	3,476	3,476	3,977	3,977
Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	1,47	1,47	1,972	1,972	1,972	2,473	2,473	2,975	2,975	2,975	3,476	3,476	3,476	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977
Tiempo de Enfriamiento (seg)		178	180	182	184	186	188	190	192	194	196	198	200	202	204	206	208	210	212

Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-1,108	-0,604	-1,108	-0,604	-1,108	-1,108	-1,108	-1,108	-0,604	-1,108	-1,108	-1,108	-1,108	-1,108	-1,108	-1,108
Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	0,907	0,907	0,907	206'0	0,907	0,907	206'0	206'0	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	206'0	0,907
Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	1,972	1,972	1,972	1,972	1,47	1,47	1,47	1,47	1,47	1,47	696'0	696'0	696'0	696'0	696'0	696'0	0,969	696'0
Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	4,935	4,935	4,935	4,935	4,935	4,935	4,432	4,432	4,432	4,432	4,432	4,432	4,432	3,928	3,928	3,928	3,928	3,928
Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	3,977	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479
Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	3,977	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977
Tiempo de Enfriamiento (seg)		214	216	218	220	222	224	226	228	230	232	234	236	238	240	242	244	246	248

		1						-			_		_		1		-		-
Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,907	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403
Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	696'0	0,969	0,969	0,969	0,969	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467
Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	3,928	3,928	3,928	3,928	3,928	3,928	3,928	3,928	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425
Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479
Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977
Tiempo de Enfriamiento (seg)		250	252	254	256	258	260	262	264	266	268	270	272	274	276	278	280	282	284

	_																		
Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	0,403	0,403	0,403	0,403	0,403	0,907	1,41	2,418	2,921	3,928	4,432	5,439	5,942	6,445	7,452	7,955	8,458	8,961
Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467	0,467										
Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425	3,425										
Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479	4,479										
Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977	3,977										
Tiempo de Enfriamiento (seg)		286	288	290	292	294	296	298	300	302	304	306	308	310	312	314	316	318	320

	Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
	Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	896'6	10,471	10,974	11,477	11,98	12,483	12,986	13,488	13,991	14,494	14,997	15,5	16,002	16,505	17,008	17,008	17,51	18,013
-	Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,101
(continuación)	Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata																		
	Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata																		
-	Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata																		
	Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata																		
	Tiempo de Enfriamiento (seg)		322	324	326	328	330	332	334	336	338	340	342	344	346	348	350	352	354	356

		1	-				1		1		1			1	1	1	1	1		
	Conjunto de Prueba 7 360rpm (6Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
(continuación)	Conjunto de Prueba 6 180rpm (3Hz) Intermitente (2 vueltas)	Temperatura de Lata	18,013	18,515	19,018	19,52	19,52	20,023	20,525	20,525	21,028	21,028	21,53	21,53						
	Conjunto de Prueba 5 180rpm (3Hz) Intermitente (3 vueltas)	Temperatura de Lata	0,907	1,41	1,914	2,921	3,928	4,432	4,935	5,439	6,445	6,948	7,452	7,955	8,458	8,961	8,961	9,464	896'6	896'6
	Conjunto de Prueba 4 90rpm intermitente (6Hz)	Temperatura de Lata																		
	Conjunto de Prueba 3 360rpm continuo (6Hz)	Temperatura de Lata																		
	Conjunto de Prueba 2 180rpm continuo (3Hz)	Temperatura de Lata																		
	Conjunto de Prueba 1 90rpm continuo (1,5Hz)	Temperatura de Lata																		
	Tiempo de Enfriamiento (seg)		358	360	362	364	366	368	370	372	374	376	378	380	382	384	386	388	390	392

	Conjunto de	Fruena /	360rpm	(eHz)	Intermitente	(3 vueltas)	Temperatura	de Lata	-0,604	-0,604	-0,604	-0,604
	Conjunto de	Fruena o	180rpm	(3Hz)	Intermitente	(2 vueltas)	Temperatura	de Lata				
	Conjunto de	Fruena 5	Taurpm	(3Hz)	Intermitente	(3 vueltas)	Temperatura	de Lata	10,471	10,974	11,477	11,98
(continuación)	Conjunto de	Fruena 4	aorpm	intermitente	(eHz)		Temperatura	de Lata				
	Conjunto de	Fruena 3	360rpm	continuo	(eHz)		Temperatura	de Lata				
	Conjunto de	Fruena z	180rpm	continuo	(3Hz)		Temperatura	de Lata				
	Conjunto de	Linema I	90rpm continuo	(1,5Hz)			Temperatura	de Lata				
	Tiempo de		(Seg)						394	396	398	400

La transferencia de calor por convección se rige en gran medida por el régimen de flujo de fluido dentro de la capa límite. El aumento del gradiente de velocidad en la capa límite incrementará la transferencia de calor por convección. Aunque el número de Reynolds es un parámetro clave que rige si la capa límite es laminar o turbulenta, puede ser una transición debido a la textura de la superficie o la rugosidad y el gradiente de presión local. El movimiento más complejo del envase y del líquido refrigerante proporcionado por esta disposición proporciona más grados de libertad para controlar el espesor y gradiente de velocidad en la capa límite. Esto permite que el aparato maximice la transferencia de calor por convección, mientras elimina la formación de hielo o cristales que ha obstaculizado los intentos anteriores para lograr un enfriamiento rápido.

5

20

25

La presente invención busca también proporcionar una máquina expendedora que incorpore el aparato descrito anteriormente. En una máquina expendedora convencional, toda la cavidad de almacenamiento debe estar aislada, pero el aislamiento de una cavidad de almacenamiento de tal vez 400 latas se puede conseguir solo típicamente utilizando espuma aislante o esteras u otros materiales que atrapan el aire con el fin de evitar la transmisión de calor. Estos materiales son aislantes térmicos relativamente ineficientes.

Además de proporcionar una máquina expendedora de bebidas que enfría exclusivamente bajo demanda, la presente invención proporciona una máquina expendedora en la que la mayoría de las latas u otros envases de bebidas se pueden almacenar a temperatura ambiente y sólo un número pequeño, tal vez 16 o así, se pueden almacenar a una temperatura reducida o de bebida.

Como resultado, la cavidad en la que se almacenan los envases de temperatura reducida se puede aislar por medios más eficaces, tales como paneles de aislamiento al vacío. El aparato de enfriamiento se dispone entre la cavidad de almacenamiento a temperatura ambiente y la cavidad de almacenamiento fría.

El uso de dos zonas de almacenamiento reduce significativamente el consumo total de energía y reducirá también la potencia requerida para el dispositivo de enfriamiento rápido.

Un enfriamiento de nivel bajo adicional en la cavidad de almacenamiento fría se puede ser proporcionar para mantener la temperatura correcta, pero el consumo de energía para mantener la temperatura en una cavidad de pequeña capacidad con aislamiento al vacío es sustancialmente menor que en las máquinas convencionales. La Tabla 4 compara el consumo de energía de una máquina expendedora de este tipo en comparación con una máquina convencional en la que todas las latas se mantienen a una temperatura fría.

Tabla 4

	Máquina Expendedora Convencional	Máquina Expendedora de la Invención					
Clasificación de potencia	0,4kW	0,4kW					
Capacidad de almacenamiento	400 latas 400 latas						
Aislamiento	Espuma PU	Panel de aislamiento al vacío* (para un almacenamiento frío de 16 latas)					
Tasa de enfriamiento	NA	60 segundos					
Consumo de energía por lata	1080kJ	25-50kJ					
Consumo de energía por día de enfriamiento (asumiendo que se venden 16 latas)	4,8-5,5kWh	1kWh					
Costes de funcionamiento por año	€340	€62					

Como se puede observar, la máquina de la presente invención requerirá 50kJ para enfriar una lata desde la temperatura ambiente hasta la temperatura de bebida (4-6°C). En un escenario típico, aproximadamente 30 latas se venden cada día. Suponiendo que estas se dispensan al azar en 24 horas, se estima un enfriamiento adicional para compensar las pérdidas térmicas en la cavidad de almacenamiento fría en un máximo de 0,5kWh por día. Por lo tanto, el consumo total de energía (en este escenario será de 1kWh para enfriar 30 latas, lo que sigue siendo un ahorro del 80% en comparación con las máquinas convencionales.

REIVINDICACIONES

1. Un aparato de enfriamiento que comprende una cavidad para la recepción de un producto a enfriar; un medio de giro para hacer girar un producto recibido en la cavidad y un medio de suministro de líquido de enfriamiento para proporcionar un líquido de enfriamiento a la cavidad, en el que el medio de giro se adapta para hacer girar el producto a una velocidad de giro de 90 revoluciones por minuto o más y está caracterizado por que está adaptado para hacer girar el producto durante al menos un ciclo de: giro durante un período de giro predeterminado y no-giro durante un período de pausa predeterminado; seguido de un período adicional de giro predeterminado.

5

25

- 2. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con la reivindicación 1, en el que el medio de giro realiza al menos dos ciclos, preferentemente de tres a seis ciclos, más preferentemente tres o cuatro ciclos.
- 3. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con la reivindicación 1 o la reivindicación 2, en el que el período de giro predeterminado es de 5 a 60 segundos, preferentemente de 5 a 30 segundos, más preferentemente de 5 a 15 segundos, más preferentemente de aproximadamente 10 segundos.
 - 4. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con la reivindicación 3, en el que el periodo de pausa predeterminado es de 10 a 60 segundos, preferentemente de 10 a 30 segundos.
- 15 5. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con cualquier reivindicación anterior, en el que el medio de giro está adaptado para hacer girar el producto a una velocidad de giro de 180 revoluciones por minuto o más, más preferentemente de al menos aproximadamente 360 revoluciones por minuto.
 - 6. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con cualquier reivindicación anterior, en el que el medio de suministro de líquido de enfriamiento está adaptado para proporcionar un flujo de líquido de enfriamiento a la cavidad.
- 7. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con cualquier reivindicación anterior, en el que el líquido de enfriamiento se suministra a la cavidad a una temperatura de -10 ℃ o menos, más preferentemente de -14 ℃ o menos, incluso más preferentemente de -16 ℃ o menos.
 - 8. Un aparato de enfriamiento de acuerdo con cualquier reivindicación anterior, en el que el medio de giro está adaptado para hacer girar el producto alrededor de un eje del producto y comprende además medios de retención para impedir o evitar sustancialmente el movimiento axial del producto durante su giro.
 - 9. Un aparato expendedor que comprende un aparato de enfriamiento como se reivindica en una cualquiera de las reivindicaciones 1 a 9 y que comprende además medios de inserción y retirada para insertar el producto a enfriar en la cavidad y retirar el producto enfriado de la misma.
- 10. Un aparato expendedor como se reivindica en la reivindicación 9 que comprende además medios de 30 almacenamiento para almacenar un producto o gama de productos y medios de selección para seleccionar un producto de los medios de almacenamiento para su inserción en la cavidad.

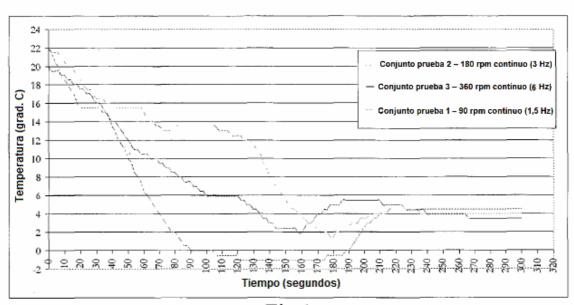


Fig 1

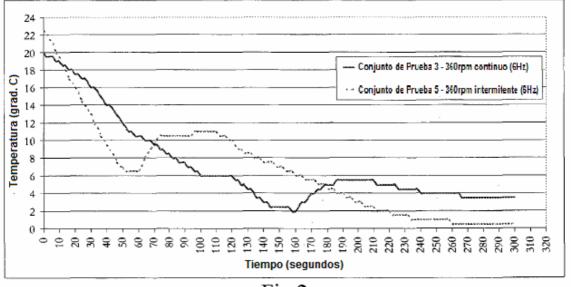


Fig 2

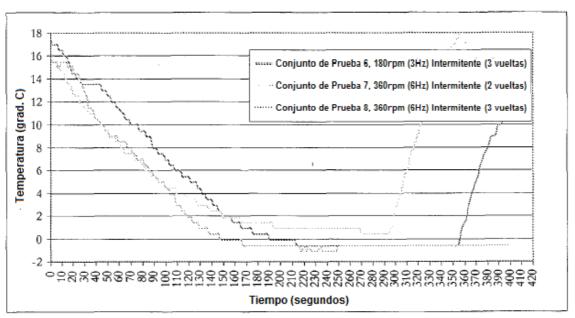


Fig 3

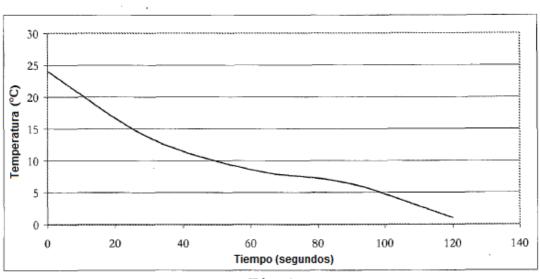


Fig 4