

19



OFICINA ESPAÑOLA DE
PATENTES Y MARCAS

ESPAÑA



11 Número de publicación: **2 743 922**

51 Int. Cl.:

E04B 1/70 (2006.01)

H01F 5/00 (2006.01)

12

TRADUCCIÓN DE PATENTE EUROPEA

T3

86 Fecha de presentación y número de la solicitud internacional: **15.04.2016 PCT/EP2016/058317**

87 Fecha y número de publicación internacional: **20.10.2016 WO16166267**

96 Fecha de presentación y número de la solicitud europea: **15.04.2016 E 16716861 (6)**

97 Fecha y número de publicación de la concesión europea: **22.05.2019 EP 3283702**

54 Título: **Aparato para la intensificación o la inversión de un campo geogravomagnético**

30 Prioridad:

17.04.2015 AT 503042015

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

21.02.2020

73 Titular/es:

**MOHORN, WILHELM (50.0%)
Schneedörfelstraße 23
2651 Reichenau an der Rax, AT y
MOHORN, CAROLINE (50.0%)**

72 Inventor/es:

MOHORN, WILHELM

74 Agente/Representante:

GARCÍA GONZÁLEZ, Sergio

ES 2 743 922 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).

DESCRIPCIÓN

Aparato para la intensificación o la inversión de un campo geogravomagnético

5 La invención se refiere a un aparato para la intensificación o la inversión de un campo geogravomagnético con una frecuencia determinada para la humidificación o la deshumidificación de mamposterías húmedas con capacidad capilar o de suelos de este tipo, para el transporte de sales disueltas en el agua capilar o para la obstrucción coloidal de los capilares después del secado, así como para la reducción o la supresión así como para la intensificación de un campo de interferencia gravomagnética de una frecuencia determinada con al menos un conductor eléctrico
10 dispuesto dentro de una carcasa y enrollado formando una bobina en espiral o en espiral cónica, disminuyendo el diámetro de espiras de la bobina en forma de espiral desde el extremo exterior hacia el centro de la bobina.

Desde hace mucho tiempo se conocen aparatos que, sin contacto directo con materias que deben ser humidificadas o deshumidificadas, ejercen una acción humidificante y/o deshumidificante. La acción de estos aparatos consiste en
15 que mediante determinados campos electromagnéticos de una frecuencia determinada en el espectro de microondas de alta frecuencia, en sistemas de materia porosos, capilares, por ejemplo, materiales de construcción o tierra, se interfiere en las fuerzas de adhesión entre las moléculas de humedad y las moléculas de materia. Esto conduce a una disminución del nivel de humedad capilar. Los aparatos que en el intervalo de frecuencias inferior, por ejemplo, en caso de la excitación externa mediante ondas cortas correspondientes existentes en el intervalo de
20 onda corta, presentan frecuencias de resonancia, pueden causar exactamente lo contrario, por ejemplo, porque por el efecto de diodo del muro provocan un aumento del potencial del muro y por tanto producen un incremento de la humedad del muro.

También hay aparatos electromagnéticos pasivos – a base de circuito oscilante – que no tienen conexión directa a una fuente de corriente y que trabajan exclusivamente con energías presentes en el entorno entrando en resonancia con estas. Muchos de estos aparatos tienen mayor o menor capacidad de resonancia en al menos dos espectros de resonancia, a saber, el espectro mecánico y el espectro electromagnético. La acción de estos aparatos generalmente es muy débil y, sobre todo, por descargas electrostáticas, tales como rayos, los capacitores frecuentemente quedan destruidos o al menos dañados.
25

Los aparatos muy avanzados e innovadores utilizan un espectro que se ha descubierto solo hace relativamente poco tiempo, a saber, el espectro geogravomagnético de la tierra.
30

Una onda gravomagnética, siempre que sea detectable, se compone de una componente de onda magnética, polarizada de forma circular, y una componente de onda gravitatoria que rota alrededor de la onda magnética de manera polarizada de forma circular. A una oscilación de onda completa de la componente magnética corresponden generalmente varias oscilaciones de onda de la componente gravitatoria, según arrojó la investigación de estructura de ondas.
35

En el aparato descrito en el documento EP688383B1, la distancia de las espiras de una bobina en espiral o en espiral cónica con respecto al eje de bobina hacia dentro es durante cada rotación entera entre 40% y 60% menor que la distancia anterior. En numerosos experimentos se ha demostrado que un aparato dotado de esta manera resulta mucho más adecuado para cumplir los requisitos de humidificación y deshumidificación exigidos que cualquiera de los aparatos conocidos con anterioridad, en los que la bobina enrollada en espiral presentaba distancias de espira constantes y además, entre los extremos de la bobina había que conectar un capacitor propenso a los fallos.
40
45

En experimentos con el aparato según el documento EP688383B1 se demostró que el aparato también tiene un efecto sobre anomalías de intensidad gravomagnética y anomalías de polarización (campos de interferencia geológica) pudiendo atenuarlas.
50

Además del campo magnético terrestre, el campo de gravitación, el campo electrostático, la radiación electromagnética etc., existen también diferentes estructuras de campo gravomagnético en cada ubicación en la superficie terrestre que influyen en los seres humanos y animales así como las plantas que se encuentran allí. La intensidad de cada campo gravomagnético varía. En particular, existen estructuras de campo en las que el efecto es mayor y que cubren en forma de cuadrícula la superficie terrestre. Las más conocidas de entre estas llamadas cuadrículas son, según nuestra investigación, de naturaleza gravomagnética, aunque su origen esté todavía en mayor parte inexplorado. Se denominan red Hartmann - o cuadrícula global -, cuadrícula Curry – o red diagonal -, y cuadrícula Benker. Según el tipo de cuadrícula, pero también en función de las condiciones en la ubicación y de la región geográfica, las líneas de cuadrícula o anchos de malla tienen un ancho de entre 10 y 100 cm (cuadrícula Hartmann – 10 a 30 cm, cuadrícula Curry – 20 a 80 cm, cuadrícula Benker 60 a 100 cm). En los puntos de cruce de las líneas de cuadrícula de una cuadrícula o de diferentes cuadrículas, su efecto es especialmente elevado. Constituyen zonas geopatógenas, es decir, zonas que tienen una influencia biológica negativa en los seres vivos, especialmente en el ser humano, y en el caso más grave son perjudiciales para la salud. Adicionalmente, las corrientes de agua subterráneas pueden aumentar el efecto de este tipo de puntos de cruce, ya que provocan adicionalmente enormes anomalías de intensidad gravomagnética y/o anomalías de polarización.
55
60
65

La presente invención tiene el objetivo de mejorar el efecto del aparato conocido por el documento EP688383B1 sobre campos gravomagnéticos de diferentes frecuencias.

5 El documento EP688383B1 da a conocer un aparato según el preámbulo de la reivindicación 1.

10 El objetivo se consiguió mediante un aparato según la reivindicación 1. El aparato polariza, suprime o atenúa al menos la radiación del campo gravomagnético o lo intensifica en caso de un modo de construcción inverso y de esta manera reduce o intensifica el efecto geopatológico del mismo. La realización de la geometría según la invención conduce a una considerable atenuación o incluso hasta la anulación del campo gravomagnético y una fuerte reducción de los efectos geopatológicos del mismo. También se ha demostrado que el efecto de humidificación y de deshumidificación del aparato puede incrementarse aún más mediante esta geometría.

15 Igualmente, a veces se observaba que, por ejemplo, tras el secado de un muro, a pesar de retirar el aparato, el muro se mantenía seco durante mucho tiempo, lo que se debe claramente a una obstrucción de los capilares, lo que únicamente puede producirse por coloides, como también ocurre a veces de forma análoga en instalaciones electroosmóticas.

20 A este respecto, caber mencionar también que experimentos demostraron que desde arriba entra en el aparato otra fuente de energía que es generalmente conocida como energía del punto cero, energía del campo de vacío, energía espacial, etc. Solo esta energía adicional intensifica el efecto de los aparatos – que presenta antenas – que también entran en resonancia obviamente con esta energía que entra desde arriba.

25 Para atenuar los efectos de las líneas de cuadrícula y de los puntos de cruce de la cuadrícula Hartmann, según la invención, el radio de bobina máximo es un múltiplo entero de medio ancho de línea de cuadrícula con una desviación admisible de un octavo de un ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula Hartmann.

30 Para atenuar los efectos de las líneas de cuadrícula y de los puntos de cruce de la cuadrícula Curry, según la invención, el radio de bobina máximo es un múltiplo entero de medio ancho de línea de cuadrícula con una desviación admisible de un octavo de un ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula Curry.

35 Cuantas más cuadrículas se consideran y cuanto más individualmente se considera el ancho de línea de cuadrícula de la ubicación del aparato, mejor es el efecto. Pero incluso usando un ancho de línea de cuadrícula medio para una región geográfica determinada, como por ejemplo 21 cm de ancho de línea de cuadrícula para la cuadrícula Hartmann o 32 cm para la cuadrícula Curry en Europa Central, se consiguen efectos asombrosos en la atenuación de los campos de interferencia gravomagnética correspondientes.

40 Según una forma de realización preferible, la distancia de las espiras de la bobina en espiral o en espiral cónica con respecto al eje de bobina hacia dentro es durante cada rotación entera entre 40% y 60% menor que la distancia anterior. Esta geometría conocida por el documento EP688383B1, en combinación con las dimensiones según la invención para el diámetro de bobina máximo han resultado ser especialmente eficaces.

45 Al menos una de las bobinas está aplicada como pista conductora sobre un lado de una placa aislante. Un aumento adicional del efecto resulta por el hecho de que la placa no presenta ninguna pista conductora en una zona alrededor del eje de bobina, teniendo dicha zona un diámetro de al menos 3 mm, preferentemente de al menos 5 mm, de manera especialmente preferible de al menos 8 mm.

Preferentemente, la placa aislante lleva en su lado opuesto al menos una bobina enrollada en sentido contrario.

50 En una forma de realización, las bobinas de los dos lados de la placa están cortocircuitadas. De esta manera, el campo gravomagnético se convierte al menos parcialmente en energía térmica con la frecuencia específica de las bobinas, como en un bucle de cortocircuito en el espectro electromagnético.

55 En otra forma de realización, se mantiene a una distancia con respecto a la placa aislante al menos una bobina adicional que está conectada de forma electroconductora a la bobina o las bobinas a través de un conductor de conexión.

60 Preferentemente, la al menos una bobina adicional es una bobina en espiral o bobina cilíndrica y todas las bobinas presentan el mismo radio de bobina máximo.

Ha resultado ser especialmente ventajoso si el diámetro de la zona exenta de pistas conductoras mide entre 2 y 4 veces, preferentemente entre 2,5 y 3,5 veces, especialmente el triple del grosor del conductor de conexión.

65 Según una variante de realización, la placa aislante puede presentar en la zona exenta de pistas conductoras un ahondamiento.

Además, resulta ventajoso si la distancia de la al menos una bobina adicional con respecto a la placa es un múltiplo entero impar $\pm 10\%$ del semi-radio de bobina máximo.

5 Preferentemente, la pista conductora tiene un ancho que corresponde a entre 0,007 y 0,018 veces, preferentemente a 0,015 veces el radio de bobina máximo.

En el caso ideal, el grosor del conductor de conexión corresponde a entre 0,01 y 0,05 veces, preferentemente a 0,04 veces el radio de bobina máximo.

10 A continuación, la invención se describe con la ayuda de los dibujos adjuntos. La figura 1 muestra una bobina en espiral sencilla tal como se usa en el aparato según la invención. La figura 2 muestra una disposición de bobina alternativa para un aparato según la invención. La figura 3 muestra en un corte longitudinal esquemáticamente la estructura de dos variantes de realización de un aparato según la invención. La figura 4 muestra una vista desde arriba de una placa que lleva bobinas, del aparato según la figura 3. La figura 5 muestra una vista desde debajo de la placa de la figura 4. La figura 6 muestra otra variante de realización de un aparato según la invención.

El conductor representado en la figura 1, realizado como bobina en espiral 100, presenta espiras, cuya distancia mutua disminuye de forma constante desde fuera hacia dentro. Como se puede ver en el dibujo, el radio de bobina R1 máximo desde el extremo exterior de la bobina hasta el eje de bobina mide el doble del radio de bobina R2 después de una vuelta entera. Por lo tanto, R2 está comprendido en un intervalo preferible de 40 a 60% del radio de la espira exterior contigua. En función del campo gravomagnético existente que debe ser intensificado o contrarrestado, según la invención, el radio de bobina máximo es un múltiplo entero impar de medio ancho de línea de cuadrícula de dicho campo gravomagnético. Un octavo de un ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula del campo gravomagnético es entonces una desviación admisible. La bobina según la invención recibe campos gravomagnéticos terrestres y energía del punto cero que se transforma en energía gravomagnética y la polariza. La polaridad del campo emitido está polarizada hacia la izquierda o la derecha según la construcción de la bobina. En caso del uso para la humidificación o la deshumidificación de muros o suelos, de esta manera se puede generar un potencial, por ejemplo en la mampostería, por el que moléculas de agua se desplazan hacia abajo (en caso de la polarización hacia la derecha) o hacia arriba (en caso de la polarización hacia la izquierda).

La figura 2 muestra una combinación de bobinas formada por tres bobinas en espiral 101, 102, 103 idénticas, desplazadas respectivamente 120°, con el mismo eje de bobina, estando conectados los conductores de las bobinas en espiral entre sí en el lugar del eje de bobina. En lugar de tres bobinas, una combinación de bobinas de este tipo también podría contener solo dos o más de tres bobinas. El aparato según la invención, representado en la figura 3, presenta dos placas 1, 2 que llevan bobinas y que mediante soportes 4, 4' se mantienen a una distancia entre sí dentro de una carcasa 6. Las bobinas están impresas como pistas conductoras en las placas 1, 2. Las pistas conductoras tienen preferentemente un ancho que corresponde a entre 0,007 y 0,013 veces, especialmente a 0,01 veces el radio de bobina máximo.

La placa inferior 1 sirve de receptor que recibe el campo gravomagnético. Lleva en su lado superior 104 por ejemplo una bobina múltiple formada por tres bobinas 101, 102, 103, tal como se muestra en la figura 4. En el lado inferior 105 lleva, de forma aislada de la bobina múltiple en el lado superior 104, una bobina múltiple enrollada en el sentido contrario, formada por tres bobinas 101a, 102a, 103a, que tiene el aspecto representado en la figura 5. Los extremos interiores de las bobinas 101a, 102a, 103a de la bobina múltiple no llegan hasta el eje de bobina, de manera que existe una zona 5 central, exenta de pistas conductoras, que intensifica el efecto del aparato. Dicha zona 5 tiene un diámetro de al menos 3 mm, preferentemente de al menos 5 mm y de forma especialmente preferible de al menos 8 mm. Adicionalmente en la zona 5 exenta de pistas conductoras (no representada aquí) puede estar previsto un ahondamiento.

La placa 2 dispuesta a una distancia con respecto a la placa 1 que sirve de receptor constituye un polarizador y polariza la energía del campo gravomagnético, recibida por el receptor. La placa 2 igualmente soporta una bobina múltiple, por ejemplo con el aspecto según la figura 2. En el ejemplo representado, la bobina múltiple de la placa superior 2 tiene el mismo diámetro que las bobinas múltiples de la placa inferior 1. La bobina múltiple de la placa superior 2 está conectada eléctricamente a la bobina múltiple en el lado superior 104 de la placa inferior 1, a través de un conductor de conexión 3, cuya intensidad corresponde preferentemente a entre 0,02 y 0,04 veces, especialmente a 0,03 veces la dimensión del radio de bobina máximo. Un buen efecto del aparato ha resultado si el diámetro de la zona exenta de pistas conductoras mide entre 2 y 4 veces, preferentemente entre 2,5 y 3,5 veces, especialmente el triple del grosor del conductor de conexión.

60 Las dos placas 1, 2 preferentemente son paralelas una y otra y tienen una distancia que corresponde a un múltiplo entero impar $\pm 10\%$ del semi-radio de bobina máximo.

Como alternativa, en lugar de o adicionalmente a la placa superior 2 con una bobina múltiple pueden estar previstas varias placas con bobinas individuales que tampoco tienen que estar orientadas paralelamente a la placa inferior 1, sino que, en lugar de ello, pueden estar orientadas por ejemplo en diferentes direcciones espaciales para garantizar la emisión del campo con un mejor efecto en profundidad. Esta alternativa se indica en la mitad derecha de la figura

3 mediante la placa 9. La bobina situada sobre esta está conectada, a través del conductor de conexión 10, a la bobina de la placa superior 2 y a la bobina en el lado superior 104 de la placa inferior 1.

- 5 En otra alternativa del aparato, en lugar de la bobina impresa en la placa superior, a una distancia de la placa inferior 1 puede estar prevista una bobina cilíndrica 11 que por sus dos extremos está conectada al conductor de conexión 3. A través del conductor de conexión 3, la bobina cilíndrica 11 está conectada de forma conductora a la bobina en el lado superior de la placa 1. La bobina cilíndrica 11 queda sujeta a una distancia con respecto a la placa 1, a través de un soporte 8. La figura 6 representa esquemáticamente esta variante de realización.
- 10 Además, en una variante modificada del aparato descrito en último lugar, adicionalmente a la bobina cilíndrica 11 pueden estar dispuestas bobinas de inversión encima de la placa 1, conforme al ejemplo de realización de las figuras 6 y 7 del documento EP0688383B1. Entonces, las bobinas de inversión están conectadas al conductor de conexión 3 a través de un conductor coaxial.
- 15 En otra forma de realización del aparato según la invención, este contiene una placa en la que en ambos lados están impresas bobinas, pudiendo las bobinas tener por ejemplo el aspecto como en la figura 2. En esta variante, las bobinas de ambos lados de la placa están cortocircuitadas, de manera que la energía recibida se transforma en energía térmica.

REIVINDICACIONES

1. Aparato para la intensificación o la inversión de un campo geogravomagnético con una determinada frecuencia para la humidificación o la deshumidificación de una mampostería húmeda con capacidad capilar o de suelos de este tipo, para el transporte se sales disueltas en el agua capilar o para la obstrucción coloidal de los capilares después del secado, así como para la reducción o la supresión así como la intensificación de un campo de interferencia gravomagnética de una determinada frecuencia con una carcasa (6), en el cual dentro de la carcasa (6) está dispuesto al menos un conductor eléctrico enrollado formando una bobina en espiral (100, 101, 102, 103, 101a, 102a, 103a), y en el cual el diámetro de espiras de la bobina disminuye en forma de espiral desde el extremo exterior hacia el centro de la bobina, y en el cual el radio de bobina (R1) máximo situado entre el extremo exterior de la bobina y el eje de bobina es un múltiplo entero de medio ancho de línea de cuadrícula con una desviación admisible de un octavo de un ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula del campo gravomagnético, y en el cual el ancho de línea de cuadrícula mide entre 10 cm y 100 cm, y en el cual al menos una de las bobinas (100, 101, 102, 103, 101a, 102a, 103a) está aplicada como pista conductora en un lado de una placa aislante, **caracterizado por que**, en una zona (5) alrededor del eje de bobina, la placa (1) no presenta ninguna pista conductora, teniendo dicha zona un diámetro de al menos 3 mm, preferentemente de al menos 5 mm, de forma especialmente preferible de al menos 8 mm.
2. Aparato según la reivindicación 1, **caracterizado por que** el radio de bobina (R1) máximo es un múltiplo entero de medio ancho de línea de cuadrícula con una desviación admisible de un octavo de un ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula Hartmann, midiendo el ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula Hartmann entre 10 cm y 30 cm.
3. Aparato según la reivindicación 1, **caracterizado por que** el radio de bobina (R1) máximo es un múltiplo entero de medio ancho de línea de cuadrícula con una desviación admisible de un octavo de un ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula Curry, midiendo el ancho de línea de cuadrícula de la cuadrícula Curry entre 20 cm y 80 cm.
4. Aparato según una de las reivindicaciones anteriores, **caracterizado por que** la distancia de las espiras de la bobina en espiral o en espiral cónica (100, 101, 102, 103, 101a, 102a, 103a) con respecto al eje de bobina hacia dentro es durante cada rotación entera entre 40% y 60% menor que la distancia anterior.
5. Aparato según una de las reivindicaciones 1 a 4, **caracterizado por que** la placa aislante (1) lleva en su lado opuesto al menos una bobina (101a, 102a, 103a) enrollada en sentido contrario.
6. Aparato según la reivindicación 5, **caracterizado por que** las bobinas de los dos lados de la placa están cortocircuitadas.
7. Aparato según la reivindicación 5, **caracterizado por que** se mantiene a una distancia con respecto a la placa aislante (1) al menos una bobina (11) adicional que está conectada de forma electroconductora a la bobina o las bobinas (100, 101, 102, 103, 101a, 102a, 103a) a través de un conductor de conexión (3).
8. Aparato según la reivindicación 7, **caracterizado por que** la al menos una bobina adicional es una bobina en espiral o bobina cilíndrica (11) y por que todas las bobinas (100, 101, 102, 103, 101a, 102a, 103a, 11) presentan el mismo radio de bobina máximo.
9. Aparato según la reivindicación 7, **caracterizado por que** el diámetro de la zona (5) exenta de pistas conductoras mide entre 2 y 4 veces, preferentemente entre 2,5 y 3,5 veces, especialmente el triple del grosor del conductor de conexión (3).
10. Aparato según una de las reivindicaciones 1 a 5 o 7 a 9, **caracterizado por que** la placa aislante (1) presenta en la zona exenta de pistas conductoras un ahondamiento.
11. Aparato según una de las reivindicaciones 7 a 10, **caracterizado por que** la distancia de la al menos una bobina (11) adicional con respecto a la placa (1) es un múltiplo entero impar $\pm 10\%$ del semi-radio de bobina máximo.
12. Aparato según una de las reivindicaciones 1 a 11, **caracterizado por que** la pista conductora tiene un ancho que corresponde a entre 0,007 y 0,018 veces, preferentemente a 0,015 veces el radio de bobina máximo.
13. Aparato según una de las reivindicaciones 7 a 12, **caracterizado por que** el grosor del conductor de conexión (3) corresponde a entre 0,01 y 0,05 veces, preferentemente a 0,04 veces el radio de bobina máximo.

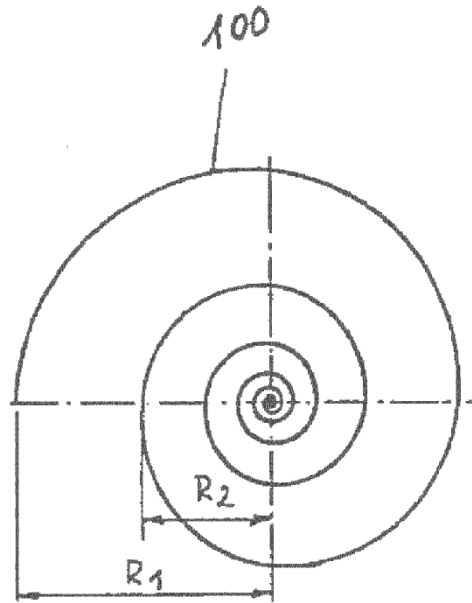


FIG. 1

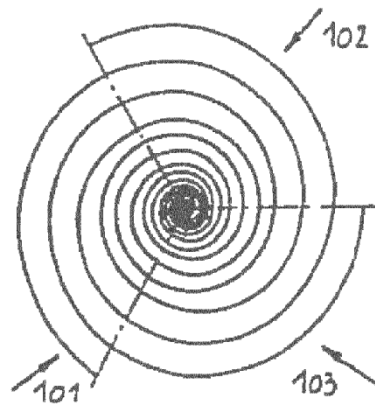


FIG. 2

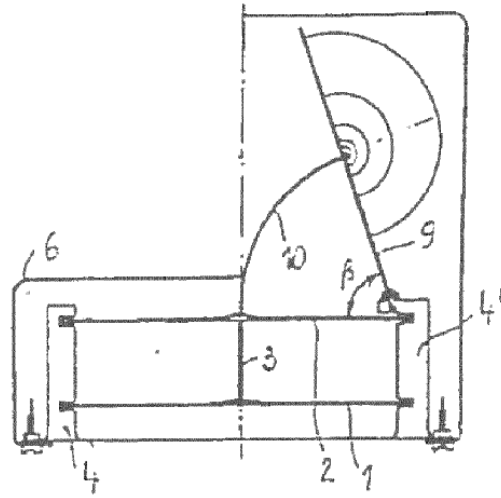


FIG. 3

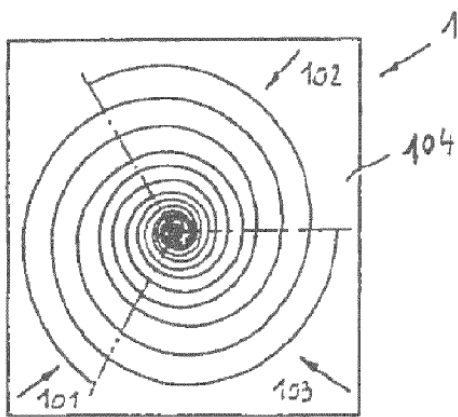


FIG. 4

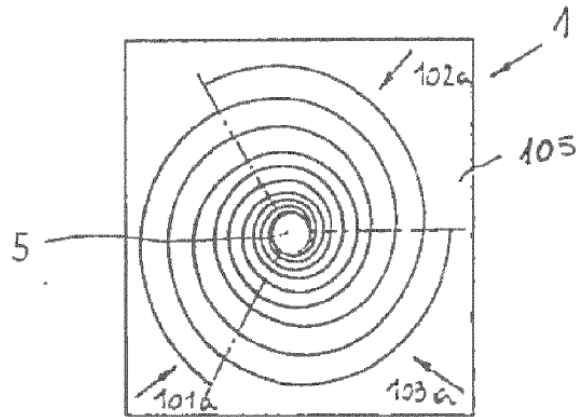


FIG. 5

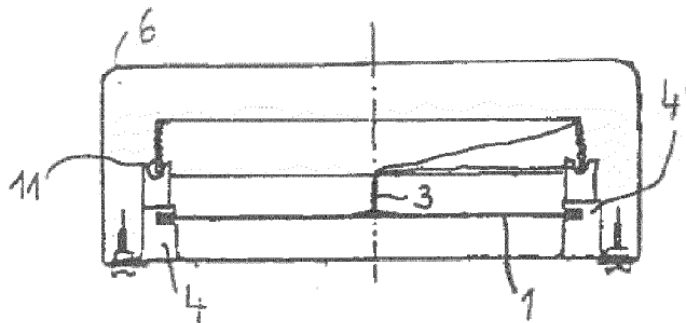


FIG. 6