



OFICINA ESPAÑOLA DE PATENTES Y MARCAS

ESPAÑA



11) Número de publicación: 2 427 192

(51) Int. CI.:

H02G 1/10 (2006.01) E02D 15/10 (2006.01) E02D 27/42 (2006.01)

(12) TRADUCCIÓN DE PATENTE EUROPEA

T3

- (96) Fecha de presentación y número de la solicitud europea: 29.12.2009 E 09180856 (8)
- (97) Fecha y número de publicación de la concesión europea: EP 2348215 12.06.2013
- (54) Título: Procedimiento para aplanar las irregularidades de un lecho marino
- (45) Fecha de publicación y mención en BOPI de la traducción de la patente: 29.10.2013

(73) Titular/es:

KYOWA CO., LTD. (50.0%) 1-13-20, Minamisenba, Chuo-ku Osaka-shi, Osaka 542-0081, JP y **SUMITOMO CORPORATION (50.0%)**

(72) Inventor/es:

OHKUBO, TAKAHITO; TANAKA, TOSHIHIRO; **OIKE, NOBUYOSHI;** KAWAMURA, HIRONORI; TANAKA, SHINICHI; MORIYAMA, IKUO y YOSHIOKA, MOTOO

(74) Agente/Representante:

AZNÁREZ URBIETA, Pablo

DESCRIPCIÓN

Procedimiento para aplanar las irregularidades de un lecho marino

ANTECEDENTES DE LA INVENCIÓN

CAMPO DE LA INVENCIÓN

10

15

20

25

30

35

5 La presente invención se refiere a un procedimiento para aplanar las irregularidades del lecho marino.

DESCRIPCIÓN DEL ESTADO ACTUAL DE LA TÉCNICA

El lecho marino presenta unos accidentes geográficos denominados "irregularidades" que consisten en superficies irregulares. En referencia a la fig. 16A, tal como se utiliza aquí, el término irregularidades 1000 se refiere a una parte que está hundida con respecto al lecho marino 200 circundante. El lecho marino 200 no es una superficie plana en aquel lugar donde existe una irregularidad 1000. Así, puede ser imposible proporcionar una estructura en una localización tal del lecho marino 200. Un método que se refiere a las irregularidades es el descrito, por ejemplo, en la Publicación de Patente japonesa 2006-322400 no examinada. En la Publicación de Patente japonesa 2006-322400 no examinada para la instalación de un cimiento para una estación submarina de generación de energía eólica empleando un pozo de cimentación, se colocan unidades de un material de cubierta entre una estera de aumento de la fricción proporcionada en la parte inferior de la cimentación y la superficie del lecho marino con el fin de tratar las irregularidades y aumentar la resistencia de fricción. El número de unidades de material de cubierta se determina en función de la distribución del nivel del lecho marino.

Según la Publicación de Patente japonesa 2006-322400 no examinada, las unidades del material de cubierta se sitúan bajo los cimientos en caso de una estructura donde la cimentación presenta una superficie de fondo plana tal como un pozo de cimentación. Esto es, las unidades de material de cubierta se colocan bajo la estructura.

Sin embargo, la Publicación de Patente japonesa 2006-322400 no examinada no puede aplicarse, por ejemplo, a estructuras lineales, tales como cables submarinos. Cuando las unidades del material de cubierta se colocan sólo bajo el cable submarino, dicho cable submarino se puede mover en aquellas irregularidades donde no se han colocado unidades de cubierta, debido a corrientes de marea y similares. En este caso, en referencia a la fig. 16B, un cable submarino 20 se dobla en la irregularidad 1000, provocando una tensión considerable del cacle submarino 20 en ambos extremos 21 y 22 de la irregularidad 1000. Por ello, el cable submarino 20 puede resultar dañado. Una posible solución convencional a este problema es eliminar la irregularidad vertiendo trozos de piedra mediante una tubería de hormigón o similar. Sin embargo, los trozos de piedra arrojados pueden desplazarse de la zona irregular a modificar debido a la influencia de las corrientes de marea. Otra posible solución convencional es eliminar la irregularidad mediante la instalación de cilindros de cable, grandes bloques de hormigón o similares en el lugar. Sin embargo, los cilindros de cable, los bloques de hormigón o similares no encajan completamente en la irregularidad y la parte de los mismos que no encajan en la irregularidad sirven como resistencia a las corrientes de las mareas, provocando un flujo en exceso. Tal exceso de flujo provoca un fenómeno denominado "restregado", fenómeno que desgasta y desprende el lecho marino en las zonas cercanas a los cilindros de cable, los bloques de hormigón o similares que sirven como resistencia. Así la irregularidad puede volver a formarse.

El resumen de la patente japonesa 2006322400 describe una instalación de un pozo de cimentación para un dispositivo de energía eólica submarino. En una realización, la irregularidad del lecho marino bajo el pozo se compensa mediante unidades filtrantes.

El resumen de la patente japonesa 11225613 muestra una estructura para construir un bosque submarino que, en una realización, compensa las irregularidades del lecho marino debidas a rocas empleando cilindros vertidos entre las mismas. Posteriormente, se coloca una cimentación sobre los cilindros.

SUMARIO DE LA INVENCIÓN

Un objeto de la presente invención es proporcionar un procedimiento para aplanar irregularidades del lecho marino.

Según un aspecto de la presente invención, un procedimiento para aplanar una irregularidad que es una superficie no plana del lecho marino incluye los pasos de instalar una pluralidad de unidades filtrantes en forma de saco que contienen objetos tipo bloque predeterminados sobre el lecho marino y nivelar las múltiples unidades filtrantes de forma que la superficie superior formadas por éstas queden al ras con el lecho marino e instalar objetos submarinos alargados sobre dicho lecho enrasado.

Preferentemente, el paso de instalar la pluralidad de unidades filtrantes incluye la etapa de, utilizando un GPS, localizar un emplazamiento donde haya de instalarse la pluralidad de unidades filtrantes.

Según otro aspecto de la presente invención, la pluralidad de unidades filtrantes en forma de saco que contienen objetos tipo bloque predeterminados se dispone sobre la irregularidad y los múltiples filtros instalados se nivelan de forma que la superficie superior formada por las múltiples unidades filtrantes instaladas queda a ras del lecho marino. Así, las irregularidades se convierten en un lecho marino esencialmente plano.

5 BREVE DESCRIPCIÓN DE LAS FIGURAS

Fig. 1: vista esquemática mostrando un sistema de generación de energía eólica, una torre y un cimiento

donde se ha aplicado un procedimiento para construir un cimiento para un sistema de generación de

energía eólica del primer ejemplo.

Fig. 2A: vista esquemática que muestra una unidad filtrante (UF)

10 Fig. 2B: vista esquemática que muestra el estado donde la UF se instala sobre la superficie irregular del lecho

marino.

Fig. 3A: vista lateral de unos pilotes que muestra cómo las UF están situadas entre los pilotes,

Fig. 3B: diagrama visto desde la línea III B-III B de la Fig. 3A

Fig. 3C: diagrama visto desde la línea III C-III C de la Fig. 3A.

Fig. 4A, 4B, 4C, 4D, 4E y 4F: esquemas que ilustran de manera secuencial el procedimiento para construir un cimiento

para un sistema de generación de energía eólica.

Fig. 5: vista esquemática que muestra una torre y un cimiento donde se ha aplicado otro procedimiento para

construir un cimiento para un sistema de generación de energía eólica según el primer ejemplo.

Fig. 6A y 6B: vistas esquemáticas que muestran un ejemplo donde se instalan UFs para un cimiento ya existente.

20 Fig. 7: vista esquemática que muestra una torre y un cimiento donde se ha aplicado un procedimiento para construir un cimiento para un sistema de generación de energía eólica según el segundo ejemplo.

Fig. 8A, 8B, 8C, 8D, 8E, 8F, 8G y 8H: esquemas que ilustran de manera secuencial el procedimiento para construir un

cimiento para el sistema de generación de energía eólica del segundo ejemplo.

Fig. 8I: esquema visto desde la posición VIII I-VIII I de la Fig. 8E.

25 Fig. 8J y 8K: esquemas que muestran un ejemplo en el que se instalan UFs para un cimiento ya existente.

Fig. 9A, 9B y 9C: esquemas que ilustran de manera secuencial un procedimiento para proteger un cable submarino para

un sistema de generación de energía eólica.

Fig. 9D: esquema visto desde IX D-IX D de la Fig. 9C.

Fig. 10: vista que muestra cómo una UF cubre un cable.

30 Fig. 11A: esquema que muestra un ejemplo donde un cable submarino se protege utilizando una pluralidad de

UFs.

Fig. 11B: esquema visto desde XI B-XI B de la Fig. 11A.

Fig. 12A: esquema que muestra un ejemplo donde un cable submarino se protege utilizando dos UFs.

Fig. 12B: esquema visto desde la posición XII B-XII B de la Fig. 12A.

35 Fig. 13A: esquema que muestra un ejemplo donde un cable submarino se protege utilizando una pluralidad de

UFs.

Fig. 13B: esquema visto desde XIII B-XIII B de la Fig. 13A.

Fig. 14A, 14B y 14C: esquemas que ilustran de manera secuencial un procedimiento para aplanar una superficie

irregular del lecho marino.

40 Fig. 15: esquema que muestra un ejemplo de aplanamiento de una superficie irregular convexa.

Fig. 16A: vista en sección transversal mostrando una superficie irregular.

Fig. 16B: vista en sección transversal mostrando un ejemplo donde se instala un cable submarino en la

superficie irregular.

45 DESCRIPCIÓN DE LAS EJEMPLOS PREFERENTES Y REALIZACIONES

1. Primer ejemplo

A continuación se describe una realización de la presente invención haciendo referencia a las figuras adjuntas. La Fig. 1 es una vista esquemática que muestra un sistema de generación de energía eólica y una torre que están asentados sobre un cimiento donde se ha aplicado un procedimiento para la construcción del cimiento para un sistema de 50 generación de energía eólica según un ejemplo de la presente invención. Hay que señalar que el presente ejemplo se describe con respecto a un ejemplo donde el sistema de generación de energía eólica y la torre están soportados por el cimiento que tiene pilotes como base. La Fig. 1 muestra un sistema de generación de energía eólica marina 10 para generar energía eléctrica a partir de energía eólica marina, una torre 11, una parte de placa base 12a, pilotes 12b, una pluralidad de unidades filtrantes (denominadas en lo que sigue "UF") 50 y un cable 20. La torre 11 sostiene el sistema de generación de energía eólica marina 10 y se extiende hacia abajo, hasta un nivel cercano a un lecho marino 200 atravesando la superficie del mar 100. La parte de placa base 12a, que está hecha de hormigón, está fijada a la torre 11 mediante unos pernos de anclaje y soporta la torre 11. Cada pilote 12b, que está hecho de un tubo de acero, está previsto de manera que se soporte por un fondo predeterminado y fijado a la parte de placa base 12a en su extremo superior mediante unos pernos de anclaje, para soportar la parte de placa base 12a. Las UF 50 están instaladas entre el 60 lecho marino 200 y los pilotes 12b. El cable 20 se extiende saliendo de la torre 11 cerca del lecho marino 200 para transmitir la electricidad generada por el sistema de generación de energía eólica 10 a un sistema terrestre (no mostrado). Hay que señalar que la torre 11 se extiende hasta una altura tal que permite al sistema de generación de energía eólica 10 recibir eficazmente los vientos terrales. El fondo predeterminado 300 al que los pilotes 12b están fijados indica una capa del fondo marino denominada "capa de sustentación" en la Fig. 1. La capa de sustentación es suficientemente resistente para soportar la carga del sistema de generación de energía eólica y la torre en diversas condiciones, tales como condiciones meteorológicas e hidrográficas. Es decir, los pilotes 12b se introducen en el fondo hasta que llegan a la capa de sustentación y estos pilotes 12b se fijan a dicha capa de sustentación. Hay que señalar que, en el presente ejemplo, el cimiento incluye la parte de placa base 12a y los pilotes 12b.

A continuación se describe la estructura de las UF 50 utilizadas en el presente ejemplo. La Fig. 2A es una vista esquemática que muestra cómo la UF 50 está suspendida de una grúa de un barco de trabajo o similar y la Fig. 2B es una vista esquemática que muestra cómo la UF 50 se instala en un lecho marino irregular.

10

15

20

25

30

50

En referencia a las Fig. 2A y 2B, un saco que comprende un cuerpo de saco 501 tejido con hilo de fibra sintética donde se dispone una cantidad predeterminada de objetos en bloque, tales como piedras machacadas, se denomina UF. La UF 50 que contiene los objetos en bloque 502 incluye un cabo de soporte 503, que permite suspender el cuerpo de saco 501 de una grúa o similar, y una parte de unión 504 prevista en un extremo del cabo de soporte 503 y puede unirse a la grúa para suspender el cuerpo de saco 501. La UF 50 aquí utilizada tiene un diámetro de aproximadamente 2,5 m cuando está instalada sobre un fondo llano y su peso es de aproximadamente 4 T. La fibra sintética utilizada para el cuerpo de saco 501 es, por ejemplo, de poliéster. De este modo, el cuerpo de saco 501 no se oxida con el agua de mar, presenta una gran resistencia al agua ácida y al agua alcalina y su probabilidad de corrosión es escasa. Hay que señalar que la fibra sintética no está limitada al poliéster, sino que puede ser nailon, polipropileno, polietileno o similar. Además, dado que el hilo de una UF es de resina sintética, no se desprenderán alteradores endocrinos ni metales pesados y no se provocará ningún efecto adverso.

En el cuerpo de saco 501, el lado más largo N de la malla de la red es de 50 mm y el diámetro de hilo M es de 10 mm. Preferentemente el diámetro de hilo M y el lado más largo N de la malla tienen una relación $3 \le N/M \le 20$ (en milímetros). Con esta relación, ninguno de los objetos de bloque 502 abajo descritos se saldrá de la malla y el cuerpo de saco 501 mantendrá su resistencia durante más tiempo.

Es preferible que la cantidad predeterminada de objetos en bloque 502 se determine de manera que la porosidad del tejido de malla esté entre un 45% y un 90%. Esto asegura la formación de huecos en poro en la UF 50, reduciendo así la fuerza de arrastre a la vez que permite que las corrientes de agua en el lecho marino 200 fluyan a través del cuerpo de saco 501. De este modo, la UF 50 no soporta presión de agua fluyente, impidiéndose un fenómeno denominado "socavación", donde se erosiona el lecho marino 200. Aunque la porosidad se relaciona también al tamaño de los objetos en bloque 502 en el interior del cuerpo de saco 501, con una porosidad inferior al 45% la UF 50 recibe presión de agua fluyente, lo que causa la socavación alrededor del cuerpo de saco 501. Por otra parte, con una porosidad superior al 90% disminuye la retención de los objetos en bloque 502.

Preferentemente el cuerpo de saco 501 está formado por un tejido de nudos (por ejemplo una red Raschel) con una elongación de un 30% a un 80%. Esto permite asegurar la flexibilidad y permite también al cuerpo de saco 501 adaptarse a cualquier forma en una posición instalada de la UF 50 y mantenerse en un estado estable durante largo tiempo después de la instalación de la UF 50. Es decir, la UF 50 puede mantenerse estable en la posición de instalación durante mucho tiempo, sin importar que el lugar de instalación sea llano o no.

Preferentemente los objetos en bloque 502 contenidos en la UF 50 tienen un diámetro de 50-300 mm y un peso específico lo suficientemente grande para impedir que la UF 50 sea arrastrada al instalarla sobre el lecho marino 200. Por ejemplo, los objetos en bloque 502 son piedras machacadas con un tamaño de grano de 100 mm y un peso específico de 2,65. De este modo, la UF 50 tiene un peso suficientemente grande para no ser sensible a la sustentación hidráulica ni a las corrientes de agua submarinas. Hay que señalar que cuanto menor sea el tamaño de grano de los objetos en bloque 502, tanto mejor se adaptará el cuerpo de saco 501 a la forma de la zona de instalación. Es preferible que el tamaño de grano de los objetos en bloque 502 sea aproximadamente igual a dos veces el lado más largo N de la malla.

A continuación se explica la cantidad predeterminada de objetos en bloque 502 a colocar en el saco. En referencia a la Fig. 2A, que muestra un saco colgado, se supone que la altura del saco 501 desde la parte cerrada 505 hasta el fondo es H1 y la altura del espacio sin objetos en bloque 502 es H2. La cantidad predeterminada de objetos en bloque 502 en el saco 501 es una cantidad tal que el valor obtenido por (H2/H1) x 100 preferente es de un 25-80%. La razón es que, si el valor es inferior al 25%, significa que los objetos en bloque llegan a su parte cerrada 505 y se reduce la capacidad de adaptación a la posición de instalación, siendo difícil colocar el saco cerca de la posición deseada. Si el valor es superior al 80%, la forma de la UF puede cambiar fácilmente, es menos estable y tiene poco peso en relación a su volumen, con lo que es posible que la UF sea alejada por una ola de marea.

Además, dado que la UF tiene la estructura arriba descrita cuando está situada en el lecho marino, se produce el efecto meritorio de que es posible proporcionar un entorno adecuado para las plantas y los peces del mar.

A continuación se explica el tamaño de las UF. En la explicación siguiente denominaremos "UF pequeña" a una UF con un peso inferior a 4 T, un diámetro inferior a 2 m cuando está colocada y un volumen inferior a 2 m³ y "UF grande" a una UF con un peso de 4-20 T, un diámetro de 2-5 m cuando está colocada y un volumen de 2-13 m3. El material y el diámetro del hilo, el tamaño de malla, incluyendo el lado más largo de la malla, el diámetro y el peso específico de los objetos en bloque son los mismos tanto para las UF pequeñas como para las grandes.

La Tabla 1 siguiente muestra un ejemplo de la relación entre el peso (tamaño) de las UF individuales y la velocidad de flujo efectiva de las corrientes de marea. Hay que señalar que en la Tabla 1 se supone que en todas las UF están colocados los mismos objetos en bloque, con un diámetro de 50-300 mm y un peso específico de 2,65.

Tabla 1

Peso de UF (T)	Velocidad de flujo efectiva de corrientes de marea (m/s)
2	Aproximadamente 4,7 o menos
4	Aproximadamente 5,3 o menos
8	Aproximadamente 5,9 o menos
20	Aproximadamente 7,0 o menos

10

15

20

25

Como se muestra en la Tabla 1, es posible adecuar el tipo de UF según la velocidad de flujo de las corrientes de marea. Por ejemplo, si la velocidad de flujo de las corrientes de marea en la posición en la que se han de instalar las UF es de 5.0 m/s, se utilizan UF con un peso de 4 T. Además, es posible cambiar el peso de las UF y el tamaño de los objetos en bloque dependiendo de las condiciones del rendimiento en la posición en la que se han colocado las UF. Como se muestra en la Tabla 1, cuando mayor es la UF tanto más eficaz es con respecto a la velocidad de flujo de la corriente de marea, en comparación con la UF más pequeña.

En la descripción siguiente se utiliza la UF 50 arriba descrita, a no ser que se especifique de otra manera.

Hay que señalar que, aunque en la UF 50 arriba descrita se especifican los factores tales como el tamaño de la UF 50 misma, el material del hilo, el espesor del hilo, el tamaño de grano y el peso específico de los objetos en bloque, la presente invención no está limitada a la UF 50 especificada con estos factores. La UF 50 puede especificarse con otros factores distintos.

Hay que señalar que, por ejemplo, es preferible que la UF aquí utilizada sea un material que impida la socavación para una estructura submarina dado a conocer en la patente japonesa nº 3.696.389.

30 35

40

45

55

50

A continuación se describe un procedimiento para instalar las UF según el presente ejemplo. La Fig. 3A es un diagrama esquemático en vista lateral, que muestra un ejemplo alrededor de los pilotes 12b cuando se colocan UF alrededor del pilote 12b justo antes de instalar la parte de placa base 12a. La Fig. 3B es un esquema visto desde III B-III B de la Fig. 3A y la Fig. 3C es un esquema visto desde III C-III C de la Fig. 3A. En primer lugar, en referencia a la Fig. 3A, se instalan las UF 50 entre el lecho marino 200 y los pilotes 12b que soportan la parte de placa base en sus extremos superiores. Como se muestra con una línea de puntos y rayas X en la Fig. 3A, es preferible que las UF 50 se instalen sin huecos entre ellas, hasta que la pluralidad de UF 50 forme una superficie plana conforme a la altura de las cabezas de los pilotes 12b. De este modo, la superficie inferior de la parte de placa base puede estar en estrecho contacto con los pilotes 12b y las UF cuando la parte de placa base está instalada, formando los pilotes 12b, la parte de placa base y las UF 50 juntos un todo integral. Esto puede aumentar la resistencia como cimiento, incluyendo la parte de placa base y la base, y puede reducir la influencia de las corrientes de marea, incluyendo la socavación. Es decir, esto puede aumentar la fuerza de sustentación como cimiento para soportar el sistema de generación de energía eólica y la torre. En relación a la Fig. 3B, el punto O es la posición del centro de la parte de placa base cuando ésta está instalada sobre los pilotes 12b. La distancia del punto O al punto más exterior de la circunferencia de cada pilote 12b y que queda más alejado del punto O es R metros (en adelante "m"). El círculo P1 tiene su centro en el punto O y un radio de R m. En este caso, es preferible que la capa más inferior de las UF 50 se prevea dentro del alcance rodeado por un círculo P2 cuyo centro esté situado en el punto O y un radio de aproximadamente (R + W) m (véase la Fig. 3C). Si W está entre 4 m y 15 m se impide el efecto de socavación, preferentemente W = 6 m. Cuanto mayor sea el alcance de instalación de las UF 50 tanto más puede esperarse conseguir los efectos de las UF 50 arriba descritos. Sin embargo, los efectos de las UF 50 se estabilizan considerablemente cuando el alcance de instalación de las UF 50 sobrepasa el círculo P2. Así pues, desde el punto de vista de la construcción, por ejemplo del número de UF 50 a instalar y del volumen del trabajo de construcción, y desde el punto de vista de los efectos, por ejemplo de la eficacia de las UF 50, el alcance de instalación de la capa más inferior de las UF 50 está preferentemente dentro del alcance del círculo P2, cuyo radio es de aproximadamente (L + 6) m alrededor del punto O. En referencia a la Fig. 3C, es preferible que, en un alcance S (una parte del círculo P2 distinta al círculo P1), las UF 50 de la capa más inferior estén dispuestas en dos a cinco capas en la dirección radial, concéntricamente, alrededor del punto O (las Fig. 3A y 3C muestran un ejemplo donde las UF 50 están dispuestas en tres capas en dirección radial). Disponiendo UF pequeñas en una pluralidad de líneas en la dirección radial dentro del alcance S puede implementarse una mayor estabilidad que disponiendo UF grandes en una única capa en la dirección radial del alcance S. Además, cuando las UF 50 forman un grupo, la pluralidad de UF 50 proporciona un efecto de grupo. El efecto de grupo consiste en que una UF que se ve influida directamente por las corrientes de agua es sostenida por otras UF a su alrededor y la pluralidad de UF que forma un grupo puede permanecer de manera estable en el lugar de colocación. Gracias a ello puede lograrse una gran duración del efecto meritorio de impedir la socavación, etc. Por el contrario, la disposición de las UF 50 en una única capa en dirección radial no tiene efecto alguno de supresión del flujo turbulento producido cuando las corrientes de marea golpean el cimiento, pudiendo éste verse influido por un exceso de corrientes generados por la torre. Por otra parte, el efecto de grupo arriba descrito se estabiliza cuando las UF 50 se disponen en seis o más capas en dirección radial.

- Cuanto más grande es el espesor total de las UF 50, es decir el número de capas de UF 50 en dirección vertical, tanto más efecto se espera que tengan las UF 50. El motivo de ello es que el aumento del espesor total de las UF 50 hace que la pluralidad de UF 50 encajen mejor unas en otras. Así, la pluralidad de UF 50 en estrecho contacto entre sí se sujetan unas en otras sin huecos entre ellas y disminuyen la posibilidad de que se succione tierra y arena de la superficie del lecho marino. Esto aumenta la estabilidad de la pluralidad de UF 50 instaladas, haciendo posible reducir durante largo tiempo la influencia de las corrientes de marea, incluyendo la socavación. Por otra parte, el efecto de impedir la socavación se estabiliza considerablemente cuando el espesor total es igual a tres o más capas. Así pues, como se ha descrito más arriba, desde el punto de vista de la construcción, por ejemplo del número de UF 50 a instalar y del volumen del trabajo de construcción, y desde el punto de vista de los efectos, por ejemplo de la eficacia de las UF 50, es preferible que el espesor total de las UF 50 sea igual a dos o tres capas.
- Además, aunque para implementar este ejemplo se utilicen UF de un solo tamaño, pueden utilizarse UF de tamaños diferentes. En este caso, si se instalan UF de distintos tamaños en dos o más capas, es preferible colocar las UF más pequeñas en la posición inferior y las UF más grandes en una posición superior. La razón de esta instalación es que las UF más pequeñas siguen la irregularidad del lecho marino, lográndose que las UF instaladas encajen en este último. Como resultado, las UF 50 se mantienen en un estado estable durante largo tiempo después de la instalación. Además, dado que la superficie superior de las UF más pequeñas colocadas es más regular que la del lecho marino, las UF grandes se colocan de manera estable sobre las UF pequeñas. Así es posible reducir eficazmente la velocidad de flujo de la corriente de marea.
- Además, la instalación de las UF 50 alrededor del lecho marino 200 con los pilotes 12b introducidos en el mismo aumenta la presión lateral aplicada a la parte subterránea de cada pilote 12b desde el fondo circundante. Así es menos probable que se formen huecos entre cada pilote 12b y el fondo y la capa de sustentación que rodea la parte subterránea del pilote 12b. Esto puede suprimir el momento generado cerca del lecho marino 200 en cada pilote 12b. Además, dado que la pluralidad de UF 50 instaladas sirve como parte del cimiento, el tamaño del cimiento puede ser compacto.
- Como se ha descrito más arriba, dado que la pluralidad de UF 50 se instala entre el lecho marino 200 y cada pilote 12b, es menos probable que se formen huecos entre cada pilote 12b y el fondo y la capa de sustentación que rodea la parte subterránea del pilote 12b. Esto puede suprimir el momento generado cerca del lecho marino 200 en el pilote 12b e impedir la socavación que se produce alrededor de cada pilote 12b. Como resultado, pueden mejorarse la fuerza de sustentación y la durabilidad del cimiento con los pilotes 12b como base.
- A continuación se describe un procedimiento para construir un cimiento para un sistema de generación de energía 35 eólica según el presente ejemplo. Las Fig. 4A a 4F son esquemas que ilustran de manera secuencial la construcción del cimiento para el sistema de generación de energía eólica. En primer lugar se estudia el emplazamiento en el que haya de instalarse el sistema de generación de energía eólica, el estado del lecho marino 200 y el estado de las corrientes de marea cerca del lecho marino 200, antes de estudiar el tamaño de las UF, el número de UF 50 y la posición en la que han de instalarse las UF 50 (Fig. 4A). Después, basándose en el resultado del estudio, se prevén los pilotes 12b como 40 base del cimiento, que han de ser soportados por la capa de sustentación (Fig. 4B). A continuación, como se ha descrito más arriba, se instalan entre el lecho marino 200 y cada pilote 12b una pluralidad de UF 50 en estrecho contacto unas con otras (Fig. 4C). En este momento, la pluralidad de UF 50 forman una superficie llana conforme a la altura de las cabezas de los pilotes 12b. Luego se instala un encofrado 12e para la parte de placa base 12a sobre los extremos superiores de los pilotes 12b (Fig. 4D). Ahora se fijan entre sí la superficie inferior del encofrado 12e y los extremos 45 superiores de los pilotes 12b. A continuación se introduce hormigón en el encofrado 12e para formar la parte de placa base 12a (Fig. 4E). Después se fija la torre 11 al extremo superior de la parte de placa base 12a (Fig. 4F).
 - Según el procedimiento arriba descrito, los pilotes 12b se prevén de manera que sean soportados por la capa de sustentación, la pluralidad de UF 50 se instala entre el lecho marino 200 y cada pilote 12b y la parte de placa base 12a se prevé sobre los extremos superiores de los pilotes 12b. Esto impide la socavación durante largo tiempo, dado que se disminuye la influencia de la corriente de marea alrededor del cimiento en el lecho marino y se protege el lecho marino 200 cerca de los pilotes 12b. Además, esto aumenta la presión lateral aplicada a la parte subterránea de cada pilote 12b desde el fondo circundante. Así es menos probable que se formen huecos entre los distintos pilotes 12b. Como resultado, aumenta tanto la fuerza de sustentación como la durabilidad del cimiento. Además, dado que una pluralidad de UF instaladas sirve como parte del cimiento, el tamaño del cimiento puede ser compacto. Además, dado que el hilo de la red de las UF está compuesto de fibra sintética y las UF son porosas, no se desprenden ni alteradores endocrinos ni metales pesados y es posible proporcionar un biotopo para algas y peces. Además, el cimiento puede ser compacto, dado que las UF funcionan como parte del cimiento.

50

55

A continuación se describe un ejemplo alternativo. En este ejemplo, como se muestra en la Fig. 5, está previsto un espacio entre la parte superior de las UF y la parte de placa base 12a. Dado que la otra parte es igual que en el ejemplo arriba descrito, no repetiremos la explicación de la misma.

En este ejemplo alternativo, similar al ejemplo arriba descrito, es posible impedir la socavación durante largo tiempo, dado que se disminuye la influencia de la corriente de marea alrededor del cimiento en el lecho marino 200 y se protege el lecho marino 200 cerca de los pilotes 12b. Además, dado que se aumenta la presión lateral aplicada a la parte subterránea de cada pilote 12b desde el fondo circundante, es menos probable que se formen huecos entre los distintos pilotes 12b.

A continuación se describe otro ejemplo alternativo. En este ejemplo, las UF se instalan en un cimiento de un sistema de generación de energía eólica ya existente. Las Fig. 6A y 6B son esquemas que muestran este ejemplo. La Fig. 6A muestra un sistema de generación de energía eólica ya existente al que se aplica este ejemplo. Como se muestra en la Fig. 6A, se ha formado un espacio entre el cimiento 12a, 12b y el lecho marino 200 circundante. La Fig. 6B muestra un estado en el que se ha instalado una pluralidad de UF 50 entre los pilotes, que sirven de base del cimiento, y el lecho marino 200. En este ejemplo, similar al arriba descrito, puede impedirse la socavación durante largo tiempo, dado que se disminuye la influencia de la corriente de marea alrededor del cimiento en el lecho marino y se protege el lecho marino 200 cerca de los pilotes 12b. Además, esto aumenta la presión lateral aplicada a la parte subterránea de cada pilote 12b desde el fondo circundante. Así es menos probable que se formen huecos entre los distintos pilotes 12b. En este ejemplo, las UF se instalan alrededor de una parte cóncava deformada del lecho marino, que puede haberse formado por ejemplo por socavación. La presente invención puede aplicarse al lecho marino que no está deformado.

20 En esta realización alternativa se logra el mismo efecto meritorio que el arriba descrito.

Se describe un ejemplo en el que se instala un tipo de UF. Sin embargo, la presente invención no está limitada a esto y pueden utilizarse dos tipos de UF, siendo uno una UF grande y el otro una UF pequeña. En este caso, las UF grandes y las UF pequeñas se instalan parcialmente superpuestas. Además, si se instalan UF en tres capas, en primer lugar se instalan las UF pequeñas en una capa en el fondo y a continuación se instalan dos capas de UF grandes sobre las UF pequeñas según se ha descrito más arriba. Así, además del efecto descrito en la Fig. 3, se consigue el efecto de que las UF permanecen estables durante más tiempo y es posible reducir eficazmente la velocidad de la corriente de marea.

Puede instalarse una pluralidad de UF en las que estén colocados distintos tipos de objetos en bloque. Por ejemplo, en primer lugar unas primeras UF que incluyan objetos en bloque de pequeño tamaño y después unas segundas UF que incluyan objetos en bloque de gran tamaño. Así, las primeras UF impiden que se succione tierra y arena de la superficie del lecho marino y siguen la irregularidad del lecho marino. Además, se logra que la pluralidad de UF 50 encajen mejor unas en otras y permanezcan estables durante largo tiempo, debido al hecho de que la pluralidad de UF 50 están en estrecho contacto unas con otras y sujetas unas a otras sin huecos entre ellas. Además, dado que las segundas UF con objetos en bloque de gran tamaño miran hacia la corriente de marea, las UF están colocadas de forma estable y disminuyen eficazmente la velocidad de la corriente de marea.

Además, dado que "el tamaño de las UF" no tiene nada que ver con "el tamaño de grano de los objetos en bloque que llenan las UF", las UF grandes que incluyen objetos en bloque de gran tamaño ocasionan un efecto sinérgico comparado con el efecto ocasionado por las UF grandes que incluyen objetos en bloque de pequeño tamaño y las UF pequeñas que incluyen objetos en bloque de gran tamaño. Por ejemplo, las UF grandes que incluyen objetos en bloque de gran tamaño se mantienen más estables que las UF pequeñas que incluyen objetos en bloque de gran tamaño y las UF grandes que incluyen objetos en bloque de pequeño tamaño.

Hay que señalar que este ejemplo se ha descrito con respecto a un ejemplo donde la parte de placa base 12a se ha formado previendo el encofrado 12e para la parte de placa base 12a sobre los extremos superiores de los pilotes 12b e introduciendo hormigón en el encofrado 12e. Sin embargo, la presente invención no esta limitada a esto y es posible prever sobre los extremos superiores de los pilotes 12b una parte de placa base 12a de hormigón que haya sido fabricada de antemano.

Además, aunque en este ejemplo se utilicen pilotes de acero, pueden utilizarse pilotes de hormigón.

2. Segundo ejemplo

25

30

45

50

55

A continuación se describe el segundo ejemplo. En el segundo ejemplo, el sistema de generación de energía eólica está soportado por un cimiento que tiene un cajón como base. La Fig. 7 es una vista en sección transversal que muestra un sistema de generación de energía eólica, una torre y un cimiento al que se ha aplicado un procedimiento para construir un cimiento para un sistema de generación de energía eólica según este ejemplo. La Fig. 7 muestra un sistema de generación de energía eólica marina 10, una torre 11, una parte de placa base 12a, un cajón 12c, una pluralidad de UF 50 y un cable de transmisión de energía 20. La torre 11 sostiene el sistema de generación de energía eólica marina 10 y se extiende hacia abajo, hasta un nivel cercano al lecho marino 200, atravesando la superficie del mar 100. La parte de placa base 12a, que está compuesta de hormigón, está fijada a la torre 11 mediante unos pernos de anclaje y soporta la torre 11. El cajón 12c, que está compuesto de hormigón, está fijado en el lecho marino excavado 200 y soporta la parte

de placa base 12a en su extremo superior. La pluralidad de UF 50 está instalada entre el lecho marino 200 y el cajón 12c. El cable de transmisión de energía 20 se extiende saliendo de la torre 11 cerca del lecho marino 200 para transmitir la electricidad, generada por el sistema de generación de energía eólica 10, a un sistema terrestre (no mostrado). Hay que señalar que, en el presente ejemplo, el cimiento incluye la parte de placa base 12a y el cajón 12c y éste último se ha formado introduciendo hormigón en un encofrado. Las UF 50 utilizadas en este ejemplo son similares a las del ejemplo arriba descrito.

A continuación se describe un procedimiento para construir un cimiento para un sistema de generación de energía eólica según el segundo ejemplo. Las Fig. 8A a 8H son esquemas que ilustran de manera secuencial la construcción del cimiento para el sistema de generación de energía eólica. La Fig. 8I es un esquema visto desde la posición VIII I-VIII I de la Fig. 8E. En primer lugar, se estudia el emplazamiento en el que haya de instalarse el sistema de generación de energía eólica, el estado del lecho marino 200 y el estado de las corrientes de marea cerca del lecho marino 200, antes de estudiar el tamaño y el número de las UF 50 y la posición en la que han de instalarse estas últimas (Fig. 8A). Después, basándose en el resultado del estudio, se excava el lecho marino 200 hasta la profundidad a la que el cajón 12c, que es una base del cimiento, se fije al lecho marino 200, formando así un agujero 13 para instalar en el mismo el encofrado 12d para el cajón 12c (Fig. 8B). Con este fin puede utilizarse un método a cielo abierto (minería a cielo abierto). El tamaño del agujero perforado 13 es suficientemente grande para soportar el sistema de generación de energía eólica 10, la torre 11, la placa base 12a y el cajón 12c a prever en el mismo. A continuación se instala una pluralidad de UF 50 de manera que queden planas sobre la superficie inferior del agujero perforado 13 (Fig. 8C). En este punto es preferible instalar las UF pequeñas. De este modo, las UF 50 pequeñas siguen las irregularidades del lecho marino y se consigue que los huecos formados entre las distintas UF sean pequeños. Como resultado, si el cajón 12c, la parte de placa base 12a y similares se instalan encima de las UF 50, una pluralidad de UF, el cajón 12c y la parte de placa base 12a pueden mantener sus posiciones de forma estable. Además, si el hueco formado entre UF es grande, éste puede reducirse utilizando UF grandes o utilizando tanto UF grandes como UF pequeñas. Además, no existe limitación alguna en cuanto al número de capas de UF a apilar. Cuanto mayor sea el número de capas, tanto más se consigue el efecto de impedir que se succione tierra y arena de la superficie del lecho marino y el cajón 12c y la parte de placa base 12a puedan mantener su estado estable.

10

15

20

25

30

35

55

A continuación se instala el encofrado 12d para formar el cajón 12c sobre las UF 50 instaladas en la superficie inferior del agujero 13 (Fig. 8D). Hay que señalar que el encofrado 12d puede considerarse parte del cajón 12c abajo descrito. Después se instalan una pluralidad de UF 50 en estrecho contacto unas con otras de modo que llenen el hueco entre el lecho marino 200 y el encofrado 12d para el cajón 12c como base, es decir entre el encofrado 12d para el cajón 12c y el agujero perforado 13 (Fig. 8E). En este punto es preferible que las UF 50 de la capa más inferior estén dispuestas en dos a cinco columnas en dirección radial en un margen de anchura L desde el borde circunferencial exterior del agujero perforado 13 (una parte de un círculo P4 distinta a un círculo P3 de la figura 8I). Es preferible que L sea aproximadamente 6 m. También es preferible instalar la pluralidad de UF 50 de manera que las UF 50 con un espesor total de tres capas estén en estrecho contacto con la circunferencia del encofrado 12d para el cajón 12c. A continuación se introduce hormigón en el encofrado 12d para formar el cajón 12c (Fig. 8F). Después se fija la superficie inferior de un encofrado para la parte de placa base 12a al extremo superior del cajón 12c mediante pernos de anclaje y se introduce hormigón en el encofrado para la parte de placa de base 12a con el fin de formar esta última (Fig. 8G). Luego se fija la torre 11 a la parte de placa base 12a (Fig. 8H).

Según el procedimiento arriba descrito, en primer lugar se excava el lecho marino 200 de manera que el cajón 12c pueda soportarse dentro del mismo. A continuación se instalan la pluralidad de UF 50 de manera que queden planas sobre la superficie inferior del agujero perforado 13. Se instala el encofrado 12d para el cajón 12c y se instala la pluralidad de UF 50 entre el lecho marino 200 y el encofrado 12d para el cajón 12c. Después se introduce hormigón en el encofrado 12d para formar el cajón 12c y se prevé la parte de placa base 12a sobre el extremo superior del cajón 12c. Dado que se disminuye la influencia de la corriente de marea cerca del cimiento en el lecho marino 200, es posible suprimir la socavación durante largo tiempo y proteger el lecho marino 200 cerca del cajón 12c. Como resultado, pueden mejorarse la fuerza de sustentación y la durabilidad del cimiento. Además, dado que las UF instaladas sirven como parte del cimiento, éste puede ser compacto. Además, dado que el hilo de la red de las UF está compuesto de fibra sintética y las UF son porosas, no se desprenden ni alteradores endocrinos ni metales pesados y es posible proporcionar un biotopo para algas y peces.

A continuación se describe un ejemplo alternativo. En este ejemplo, las UF se instalan en un cimiento utilizando el cajón de un sistema de generación de energía eólica ya existente. Las Fig. 8J y 8K son esquemas que muestran este ejemplo. La Fig. 8J muestra un sistema de generación de energía eólica ya existente al que se aplica este ejemplo. Como se muestra en la Fig. 8J, se ha formado un espacio entre el cimiento 12a, 12c y el lecho marino circundante 200. La Fig. 8K muestra un estado en el que se ha instalado una pluralidad de UF 50 entre el cajón 12c, que sirve de base del cimiento, y el lecho marino 200. Dado que la parte restante del proceso de construcción del cimiento es igual que en el ejemplo arriba descrito, no repetiremos la explicación de la misma. En este ejemplo, las UF se instalan alrededor de la parte cóncava deformada del lecho marino, que puede haberse formado por ejemplo por socavación. La presente invención puede aplicarse al lecho marino que no está deformado.

60 En este ejemplo alternativo se logra el mismo efecto meritorio que el arriba descrito.

Hay que señalar que este ejemplo se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que el cajón 12c se forma colocando hormigón e instalando después sobre el mismo el encofrado para formar la parte de placa base. Sin embargo, la presente invención puede utilizar un encofrado capaz de formar tanto el cajón como la parte de placa base introduciendo hormigón en el mismo.

Hay que señalar que este ejemplo se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que el cajón 12c se forma instalando el encofrado 12d sobre las UF instaladas en la superficie inferior del agujero perforado 13 e introduciendo hormigón en el encofrado 12d instalado. Sin embargo, es posible instalar sobre las UF 50 instaladas en la superficie inferior del agujero perforado 13 un cajón 12c que haya sido fabricado de antemano.

Hay que señalar que este ejemplo se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se instala un tipo de UF. Sin embargo, la presente invención no está limitada a esto y pueden utilizarse dos tipos de UF, siendo uno una UF grande y el otro una UF pequeña. Si por ejemplo es necesario seguir las irregularidades del lecho marino, se utilizan preferentemente UF pequeñas. Por otra parte, si es necesario reducir la velocidad de la corriente de marea, se utilizan UF grandes. Además pueden utilizarse una pluralidad de UF que incluyan distintos tipos de objetos en bloque dependiendo de las condiciones necesarias. Así se consigue un efecto similar al descrito en el primer ejemplo.

15 3. Forma de Realización de la Invención

20

25

30

35

40

45

55

A continuación se describe la forma de realización con respecto al procedimiento de instalación de las UF. En la presente realización se describirá un procedimiento para proteger un cable submarino para un sistema de generación de energía eólica. Las Fig. 9A a 9C son esquemas que ilustran de manera secuencial el procedimiento para proteger un cable submarino para un sistema de generación de energía eólica, la Fig. 9D es un esquema visto desde la línea IX D-IX D de la Fig. 9C y la Fig. 10 es un esquema que muestra las condiciones cuando una UF está instalada. Hay que señalar que las UF 50 utilizadas en la presente realización son similares a las de la realización arriba descrita.

En primer lugar se estudia el emplazamiento en el que haya de instalarse el cable submarino 20, el estado del lecho marino 200 y el estado de las corrientes de marea cerca del lecho marino 200, antes de estudiar el tamaño y el número de las UF 50 y la posición en la que han de instalarse estas últimas (Fig. 9A). A continuación se instala el cable submarino 20 sobre el lecho marino 200 (Fig. 9B). Después se instala una UF 50 de manera que cubra el cable submarino 20 instalado sobre el lecho marino 200 (Fig. 9C).

A continuación se explican las condiciones necesarias con referencia a la Fig. 10. La Fig. 10 es un esquema que muestra la sección transversal perpendicular a la dirección en la que el cable submarino se extiende. Más específicamente, suponiendo que el punto central de la sección del cable es Q y su radio es r (m), el punto encima del cable situado a la distancia D1 (m) desde la superficie superior del cable 20 es T1, los puntos situados a la distancia D2 (m) desde la superficie lateral del cable 20 son T2 y T3 y los dos ángulos inferiores iguales de un triángulo isósceles formado por los puntos T1, T2 y T3 son θ . Además, si los objetos en bloque colocados en las UF caen al fondo desde una posición superior, los objetos en bloque forman de manera natural un montón cónico. Se supone que el ángulo se define como Φ , formado por el lado inclinado del montón y el fondo. Es preferible que la UF cubra el triángulo isósceles sombreado mostrado en la Fig. 10, donde D1 \geq 0,5 m, D2 \geq 1,0 m y θ \leq Φ . En este momento, Φ es normalmente 45 grados o menos. Es preferible que θ sea 30 grados o menos. En la Fig. 10, la línea de puntos muestra la sección transversal de la UF que satisface las condiciones arriba descritas.

Dado que el cable submarino está completamente cubierto por la UF de manera estable, el cable submarino 20 queda fijado de manera que no puede moverse bajo la influencia de las corrientes de marea que lo rodean (véase la Fig. 9D) y puede protegerse contra, por ejemplo, anclas de barcos, piedras rodantes arrastradas por las corrientes de marea y similares.

Según el procedimiento arriba descrito, las UF 50 se instalan de manera que cubran el cable submarino 20. Así, el cable submarino 20 queda fijado por el lecho marino 200 y las UF 50 y es posible impedir que se mueva bajo la influencia de las corrientes de marea que lo rodean y similares. Esto puede impedir que se genere fricción entre el lecho marino 200 y el cable submarino 20 e impedir durante largo tiempo la socavación cerca del cable submarino 20 instalado. Como resultado, es posible proteger el cable submarino 20 durante largo tiempo.

Hay que señalar que esta realización se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se instala un cable submarino desde cero. Sin embargo, la UF 50 puede instalarse también de manera que cubra un cable submarino ya existente.

Hay que señalar que esta realización se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se instala una UF 50. Sin embargo, es preferente instalar una pluralidad de UF 50. El uso de una pluralidad de UF 50 aumenta el peso que fija el cable submarino 20, lo que permite lograr una fijación firme de este último. Además, como ya se ha descrito en la primera realización, instalando una pluralidad de UF se consigue el efecto de grupo y el cable puede fijarse de manera estable.

A continuación se describirán algunos ejemplos en los que el cable submarino 20 se fija mediante una pluralidad de UF 50. La Fig. 11A muestra un ejemplo en el que una pluralidad de UF 50 están dispuestas en línea de manera continua en

la dirección en la que el cable submarino 20 se extiende (denominada en lo que sigue "dirección de extensión del cable submarino 20") y la Fig. 11B es un esquema visto desde XI B-XI B de la Fig. 11A. La Fig. 11A muestra sólo una parte de las UF instaladas. La Fig. 12A muestra un ejemplo en el que dos UF 50 están dispuestas una al lado de otra con el cable submarino 20 interpuesto entre las mismas, y la Fig. 12B es un esquema visto desde la posición XII B-XII B de la Fig. 12A. Hay que señalar que también en este caso es posible disponer una pluralidad de UF 50 de manera continua, en dos líneas a lo largo de la dirección de extensión del cable submarino 20. La Fig. 13A muestra un ejemplo en el que el cable submarino 20 se fija utilizando una multiplicidad de UF 50, y la Fig. 13B es un esquema visto desde la posición XIII B-XIII B de la Fig. 13A. En cualquier caso, las UF 50 se instalan de manera que cubran el cable submarino 20, quedando el cable submarino 20 fijado por el lecho marino 200 y las UF 50 y pudiendo impedirse que el cable submarino 20 se mueva bajo la influencia de las corrientes de marea que lo rodean. Esto puede impedir que se genere fricción entre el lecho marino 200 y el cable submarino 20 y también impedir durante largo tiempo la socavación cerca del cable submarino 20 instalado. Como resultado, es posible proteger el cable submarino 20 durante largo tiempo. En la realización anterior, una pluralidad de UF está dispuesta de manera continua. Es posible instalar de forma continua una pluralidad de UF en la dirección de extensión del cable submarino 20. Por ejemplo, instalando de forma continua una pluralidad de UF en la posición en la que es probable que la corriente de marea mueva el cable 20 es posible minimizar el volumen de trabajo y la cantidad de UF a utilizar.

Hay que señalar que, en la realización arriba descrita, aunque se produzca socavación alrededor de las UF 50 previstas para proteger el cable submarino 20, las UF 50 siguen el lecho marino 200 deformado y, por tanto, pueden efectuarse reparaciones, por ejemplo colocando simplemente las UF 50 en la parte ahuecada del lecho marino 200 en una cantidad correspondiente a la magnitud del ahuecamiento. Así pueden efectuarse reparaciones fácilmente y a bajo coste.

Hay que señalar que es preferible que el procedimiento para proteger el cable submarino para un sistema de generación de energía eólica según esta realización se aplique cuando la profundidad del agua hasta el lecho marino 200 sea de aproximadamente 3 m o más.

Hay que señalar que esta realización se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se protege un cable submarino cubriendo el cable con UF. Aquí, el cable submarino incluye líneas telefónicas, fibras ópticas, etc. Este procedimiento puede aplicarse también a objetos submarinos alargados, tales como tuberías largas, gaseoductos, oleoductos, etc.

4. Cuarta realización

10

15

20

30

35

40

45

50

A continuación se describe la cuarta realización con respecto al procedimiento de instalación de las UF. En esta cuarta realización se describirá un procedimiento para aplanar una superficie irregular del lecho marino. Básicamente se utilizan UF de un tamaño para aplanar superficies irregulares. A continuación se describe una realización en la que se utilizan UF de dos tipos, con tamaños diferentes.

Las Fig. 14A a 14C son esquemas que ilustran de manera secuencial el procedimiento para aplanar una superficie irregular del lecho marino. Se utilizan las UF grandes y las UF pequeñas descritas en la primera realización. Aquí se supone que, basándose en el estudio, se ha determinado que estas UF son adecuadas para el aplanamiento en esta realización. Los objetos en bloque colocados en las UF grandes y pequeñas tienen un diámetro de 50-300 mm y un peso específico de 2,65. En cuanto a otros aspectos, no hay diferencias entre las UF grandes y las pequeñas.

En primer lugar se estudia el estado de una superficie irregular 1000 del lecho marino 200, antes de estudiar las cantidades respectivas de UF grandes 51 y UF pequeñas 52 a utilizar y la posición en la que las UF grandes 51 y las UF pequeñas han de instalarse (Fig. 14A). A continuación, basándose en los resultados del estudio, se instalan las UF pequeñas 52 sobre el fondo del hueco de la superficie irregular 1000 (Fig. 14B). En este punto es preferible instalar las UF pequeñas 52 de manera que la superficie superior formada por las UF pequeñas 52 sea lo más plana posible. Después, las UF grandes 51 se instalan sobre la superficie superior formada por las UF pequeñas 52 y se nivelan de manera que la superficie superior formada por las UF pequeñas 52 quede enrasada con el lecho marino 200 (Fig. 14C). Basándonos en la descripción de las realizaciones anteriores, la utilización de una pluralidad de UF de distintos tipos, tales como las UF grandes 51 y las UF pequeñas 52, hace que la pluralidad de UF de distintos tipos encajen mejor unas en otras y estén en estrecho contacto unas con otras. Así, las UF de distintos tipos se integran firmemente, aumentando la estabilidad de las UF grandes 51 y las UF pequeñas 52 instaladas en el hueco de la superficie irregular 1000. De este modo puede reducirse la influencia de las corrientes de marea. Además, las UF grandes 51 se instalan de manera que la superficie superior formada por las UF grandes 51 quede lo más enrasada posible con el lecho marino 200 que rodea el hueco de la superficie irregular 1000.

Es preferible instalar las UF en orden de peso ascendente. En este caso, las UF grandes 51 se instalan sobre la superficie superior formada por las UF pequeñas 52. Así, las UF pequeñas siguen el fondo de la superficie irregular 1000 y es posible hacer que la superficie superior de las mismas sea plana. Además, mediante las UF grandes instaladas sobre las UF pequeñas planas puede darse estabilidad a todo el conjunto de UF.

En esta realización, dado que las UF pequeñas se instalan sobre la superficie del fondo de la superficie irregular 1000, las UF grandes se instalan sobre las UF pequeñas y la superficie superior de las UF grandes instaladas se nivela de manera que la superficie superior formada por las UF pequeñas 52 quede enrasada con el lecho marino 200. Así, las

UF grandes 51 y las UF pequeñas 52 encajan unas en otras, con lo que puede formarse un lecho marino 200 altamente integrado y considerablemente llano, sin huecos entre las UF. Como resultado, es posible convertir la superficie irregular en un lecho marino firme y considerablemente llano.

Hay que señalar que esta realización se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se nivela una superficie irregular cóncava. Sin embargo, la presente invención no está limitada a esto y este procedimiento puede aplicarse a un ejemplo en el que se nivela una superficie irregular convexa. La Fig. 15 es un esquema que muestra este ejemplo. Con referencia a la Fig. 15, en este procedimiento se instalan en primer lugar las UF pequeñas 52 alrededor de la superficie irregular convexa, de forma similar a la realización arriba descrita. A continuación se instalan UF grandes 51 sobre las UF pequeñas 52. Una vez instaladas las UF grandes se nivela la superficie superior de las UF grandes instaladas de manera que la superficie superior formada por las UF pequeñas 52 quede enrasada con el lecho marino 200. Como resultado, es posible aplanar la superficie irregular convexa en relación con el lecho marino.

10

15

20

25

30

35

40

45

50

60

Hay que señalar que esta realización se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se utilizan dos tipos de UF, que son las UF grandes 51 y las UF pequeñas 52. Sin embargo, la presente invención no está limitada a esto y también es posible utilizar sólo un tipo de UF. Es decir que la superficie irregular 1000 puede aplanarse nivelando UF de un tipo de manera que la superficie superior formada por las UF quede enrasada con el lecho marino 200. Para aplanar la superficie irregular 1000 puede utilizarse una pluralidad de tipos UF que contengan, unos con respecto a otros, distintos tipos de objetos en bloque. Por ejemplo se utilizan UF que contienen objetos en bloque con 100 mm de diámetro y UF que contienen objetos en bloque con 200 mm de diámetro. En este caso, las UF que contienen objetos en bloque con un diámetro pequeño impiden que se succione tierra y arena de la superficie del lecho marino y siguen las irregularidades de este último. Además, dos tipos de UF con objetos en bloque de diferente tamaño encajan unas en otras y pueden integrarse sin huecos entre ellas. Es preferible instalar las UF en orden de tamaño de grano de los objetos en bloque ascendente. En este caso, dado que las UF con un tamaño de grano pequeño siguen la forma de las superficies irregulares 1000 y es posible formar una superficie plana en la superficie superior de las UF pequeñas, el conjunto total de las UF se instala de manera estable gracias a que las UF grandes se instalan sobre la superficie plana de las UF pequeñas.

El procedimiento para aplanar la superficie irregular del lecho marino según la realización arriba descrita puede aplicarse junto con, por ejemplo, una barcaza para descargar piedras machacadas. En este caso, la superficie irregular 1000 del lecho marino 200 puede aplanarse de la siguiente manera: en primer lugar se descargan desde la barcaza piedras machacadas al fondo del hueco de la superficie irregular. Una vez descargada una cantidad deseada de piedras machacadas, se instalan las UF grandes 51 y las UF pequeñas 52, por ejemplo, como se describe en la realización arriba explicada, utilizando el procedimiento para aplanar la superficie irregular del lecho marino. Esto permite aplanar la superficie irregular eficazmente y a bajo coste.

Hay que señalar que esta realización se ha descrito con respecto a un ejemplo en el que se aplana la superficie irregular 1000. Una vez aplanada la superficie irregular puede instalarse un cable submarino para un sistema de generación de energía eólica de manera que se extienda sobre la superficie irregular aplanada o puede instalarse una estructura submarina sobre la superficie irregular aplanada. Como se ha descrito en la realización anterior, el cable submarino puede fijarse y protegerse utilizando las UF.

Hay que señalar que, en las realizaciones primera a cuarta arriba descritas, el emplazamiento donde han de instalarse las UF 50 puede localizarse mediante un sistema de posicionamiento global (GPS). Por ejemplo se aplica a la realización arriba descrita un barco de trabajo para instalar las UF 50 en el lecho marino 200 y un cuerpo remolcado que se sumerja para estudiar el estado bajo el mar según las señales recibidas del barco de trabajo. El cuerpo remolcado incluve: un sonar batimétrico que radie ondas de sonido al lecho marino en un patrón de radiación en abanico y reciba ondas reflejadas del lecho marino para medir la profundidad hasta este último; un sensor de oscilaciones para medir y corregir el ladeo del sensor batimétrico asociado a la oscilación del cuerpo remolcado; un sensor de presión de agua para medir una presión de aqua exacta con el fin de vigilar los cambios en la profundidad en el aqua del cuerpo remolcado; y un transpondedor para calcular la distancia al barco de trabajo y el azimut del cuerpo remolcado. El barco de trabajo incluye: un aparato de manejo para manejar el cuerpo remolcado; un aparato de posicionamiento por GPS para vigilar la posición del barco de trabajo y un sensor azimutal por GPS para vigilar el azimut del barco de trabajo; un sistema de posicionamiento submarino para recibir ondas de sonido del transpondedor del cuerpo remolcado y medir la posición del cuerpo remolcado; software especializado para analizar datos obtenidos del cuerpo remolcado, basados en las posiciones respectivas del cuerpo remolcado y el barco de trabajo; y un cabrestante de remolque conectado al cuerpo remolcado y al cable, para controlar el movimiento del cuerpo remolcado. En primer lugar se acciona el aparato de manejo en el barco de trabajo para sumergir el cuerpo remolcado en el mar. El cuerpo remolcado sumergido obtiene datos con respecto al estado del lecho marino utilizando el sonar batimétrico, mientras transmite su propia posición y estado al barco de trabajo mediante el sensor de oscilaciones, el sensor de presión de aqua y el transpondedor. Los datos obtenidos relativos al lecho marino se transmiten al barco de trabajo para realizar en este último un seguimiento del estado del lecho marino mediante el software especializado. El emplazamiento en el que han de instalarse las UF se localiza mediante los datos obtenidos del cuerpo remolcado, el aparato de posicionamiento por GPS y el sensor azimutal por GPS. Esto permite instalar las UF con gran precisión en el emplazamiento deseado. Por ejemplo, el emplazamiento en el que han de instalarse las UF puede localizarse y registrarse mediante el aparato de

ES 2 427 192 T3

posicionamiento por GPS durante el estudio realizado de antemano y las UF pueden instalarse basándose en los datos registrados.

Hay que señalar que, en las realizaciones primera a cuarta arriba descritas, las UF 50 pueden instalarse suspendiendo cada UF 50 de una grúa o similar. En este caso, las UF 50 pueden instalarse soltando automáticamente de la grúa la parte de unión 504 de cada UF 50, una vez movida la UF 50 a una posición de instalación predeterminada. Esto reduce por ejemplo el trabajo y el peligro que supone la operación de soltar cada UF 50 de la grúa para los submarinistas que imparten instrucciones y ayudan a trabajar en el lecho marino.

Hay que señalar que, en las realizaciones primera a cuarta arriba descritas, la pluralidad de UF instaladas pueden unirse mediante elementos de unión tales como una cuerda, una cadena o similar. Esto permite mantener durante un largo tiempo la estabilidad entre las distintas UF 50, pudiendo mejorarse aun más la fuerza de sustentación y la durabilidad del cimiento.

10

Hay que señalar que, en las realizaciones primera a cuarta arriba descritas, es posible instalar las UF 50 una a una o instalar más de una UF 50 simultáneamente.

Aunque las realizaciones de la presente invención se han descrito con referencia a las figuras, la presente invención no está limitada a las realizaciones ilustradas. Dentro del alcance de la invención que es el mismo, o equivalente al de la invención pueden efectuarse diversas modificaciones y variaciones de las realizaciones ilustradas.

REIVINDICACIONES

1. Procedimiento para aplanar una irregularidad, que es una superficie no plana del lecho marino, cuando se instalan cables submarinos, tubos alargados o líneas de tuberías que incluye los pasos de

instalar una pluralidad de unidades filtrantes en forma de saco que contienen objetos tipo bloque predeterminados sobre dicha irregularidad y

nivelar las múltiples unidades filtrantes de forma que la superficie superior formadas por éstas queden al ras con el lecho marino e

instalar los cables submarinos, tubos alargados o líneas de tuberías sobre dicho lecho enrasado.

- 2. Procedimiento según la reivindicación 1, caracterizado porque el paso de instalar dicha pluralidad de unidades filtrantes incluye el paso de, utilizando un GPS, localizar un emplazamiento en el que haya de instalarse dicha pluralidad de unidades filtrantes.
 - 3. Procedimiento según la reivindicación 1, caracterizado porque

5

15

20

25

35

dichas unidades filtrantes incluyen una primera unidad filtrante que tiene un primer tamaño y una segunda unidad filtrante que tiene un segundo tamaño más grande que dicho primer tamaño, e

incluyendo el paso de instalar dicha pluralidad de unidades filtrantes la etapa de colocar la segunda unidad filtrante sobre la citada primera unidad filtrante.

4. Procedimiento según cualquiera de las reivindicaciones 1 a 3, caracterizado porque

dichas unidades filtrantes tienen un tamaño predeterminado y

dicho paso de instalar la citada pluralidad de unidades filtrantes incluye la etapa de disponer trozos de piedra sobre la irregularidad antes de colocar las unidades filtrantes de tamaño predeterminado.

5. Procedimiento según cualquiera de las reivindicaciones 1 a 4, caracterizado porque

dichas unidades filtrantes tienen un tamaño exterior predeterminado e incluyen una primera unidad de filtro que tiene primeros objetos en bloque de un primer tamaño y una segunda unidad de filtro que tiene segundos objetos en bloque con un segundo tamaño mayor que el primer tamaño y

dicho paso de instalar la citada pluralidad de unidades filtrantes incluye la etapa de disponer dicha segunda unidad de filtro sobre la primera unidad de filtro.

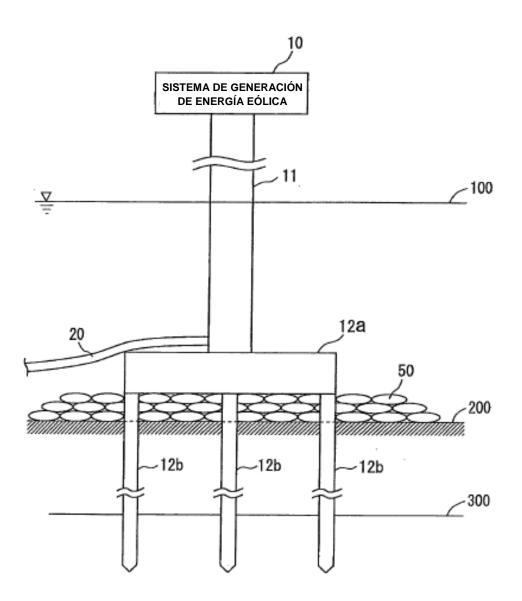
- 6. Procedimiento según cualquiera de las reivindicaciones 1 a 5, caracterizado porque dicho paso de instalar la citada pluralidad de unidades filtrantes incluye la etapa de disponer trozos de piedra en el fondo de la irregularidad antes de colocar la citada pluralidad de unidades filtrantes.
- 7. Procedimiento según cualquiera de las reivindicaciones 1 a 6, caracterizado porque el volumen de dichas unidades filtrantes es igual o inferior al volumen de la irregularidad.
 - 8. Procedimiento según cualquiera de las reivindicaciones 1 a 7, caracterizado porque

dicha unidad filtrante incluye un cuerpo de saco y objetos en bloque y,

cuando dicha unidad filtrante está colgada, suponiendo que la altura de dicho cuerpo de saco desde la parte cerrada hasta el fondo es H1 y la altura de un espacio sin dichos objetos en bloque es H2, la cantidad de objetos en bloque obtenida mediante (H2/H1)x100 es de un 25-80%.

9. Procedimiento según la reivindicación 8, caracterizado porque la porosidad del tejido de dicho cuerpo de saco está entre un 45% y un 90%.

FIG. 1



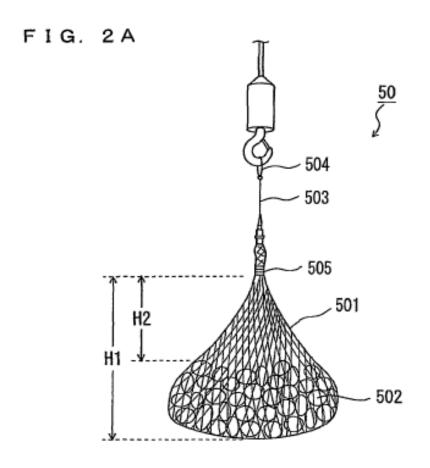
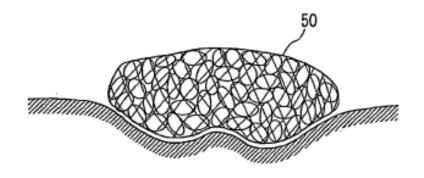
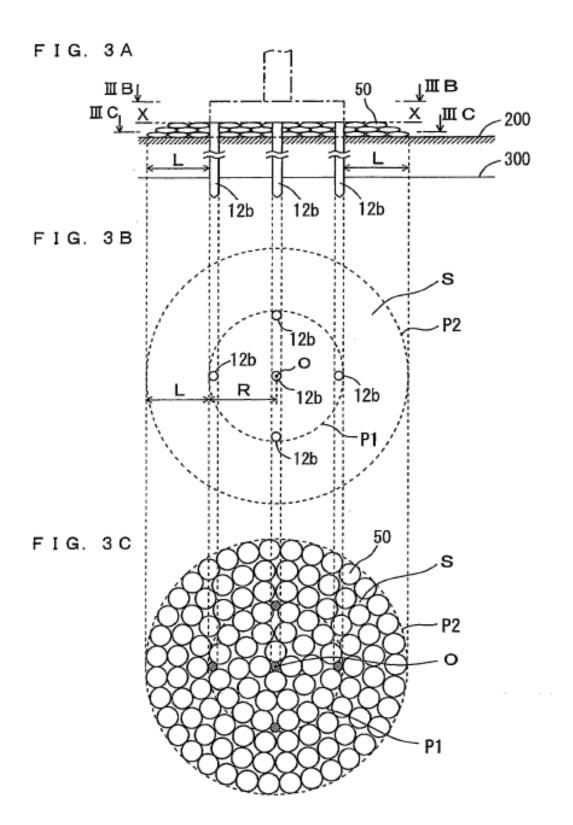
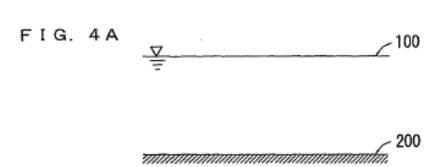


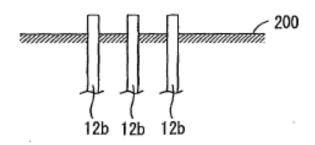
FIG. 2B



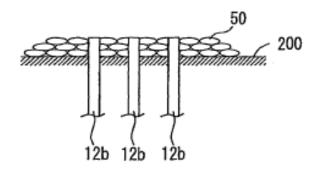


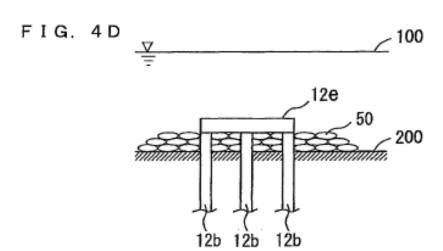


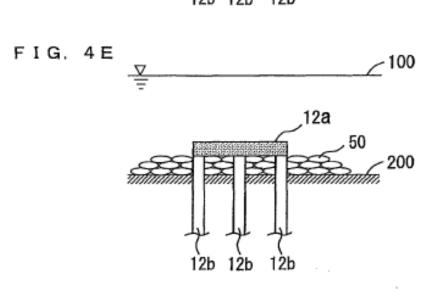


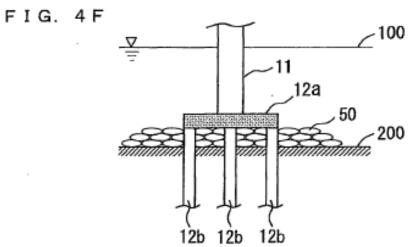












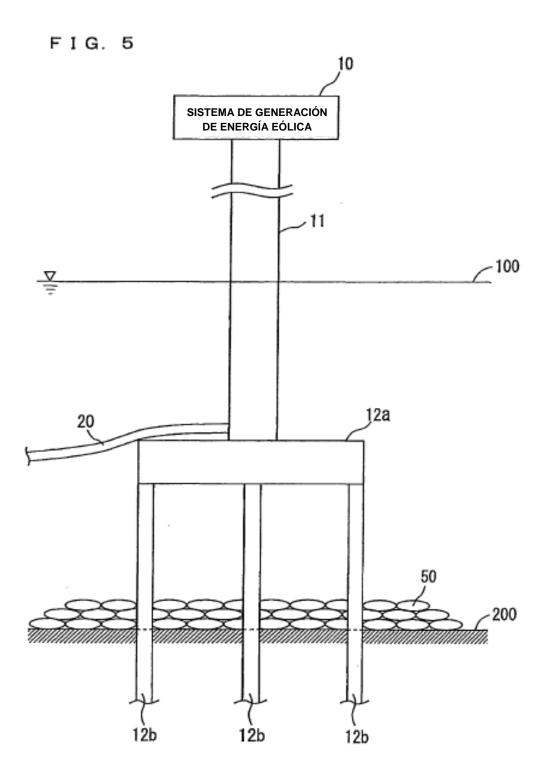


FIG. 6A

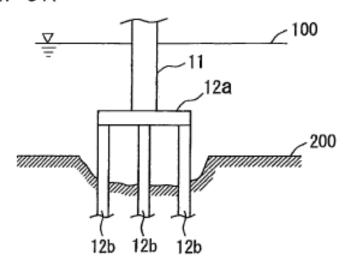
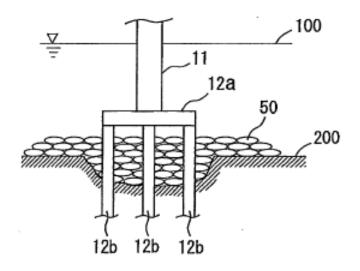
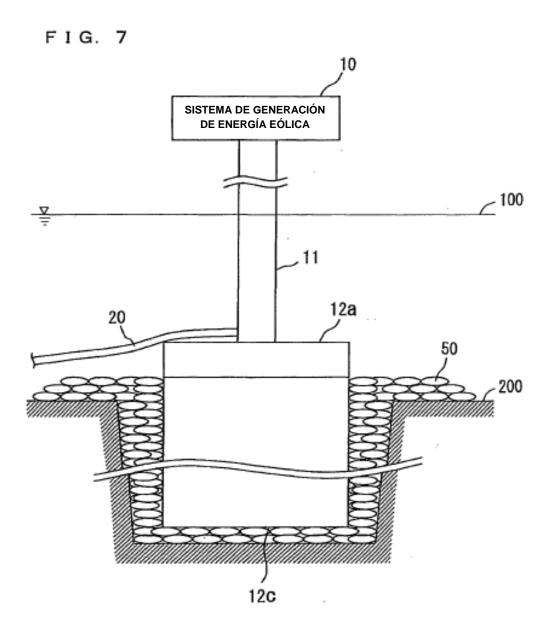
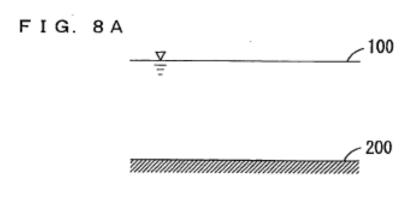


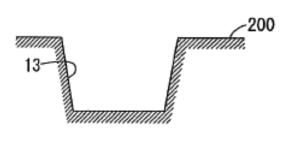
FIG. 6B



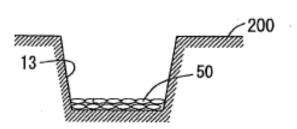












, F I G. 8 D



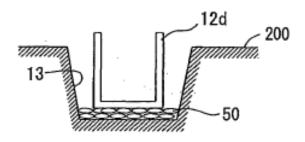


FIG. 8E

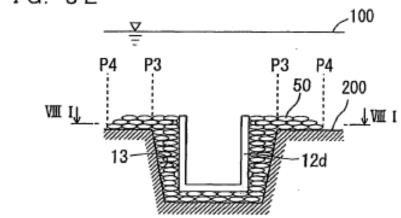
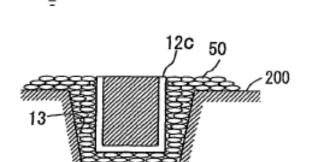
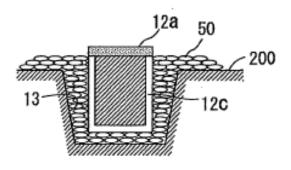


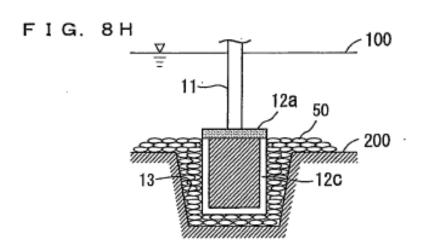
FIG. 8F



¹⁰⁰ے







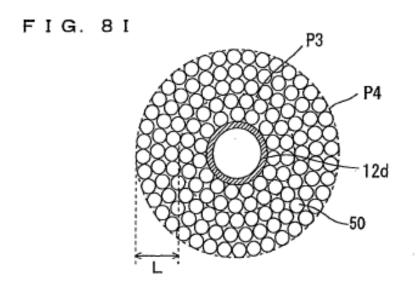


FIG. 8J

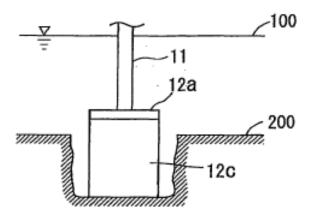
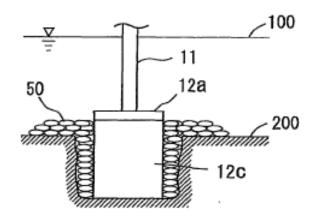
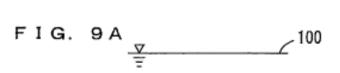
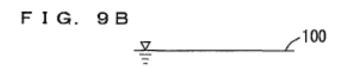


FIG. 8K

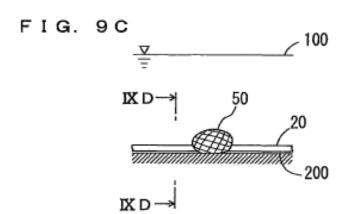












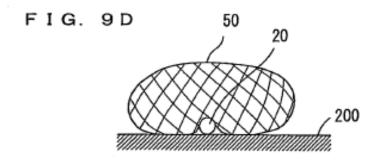


FIG. 10

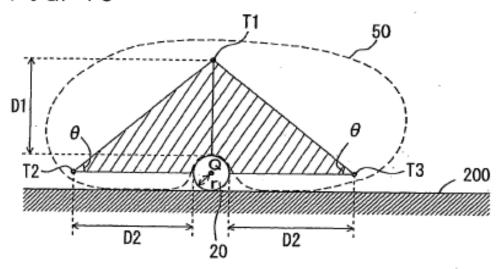
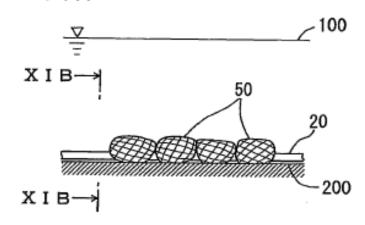


FIG. 11A



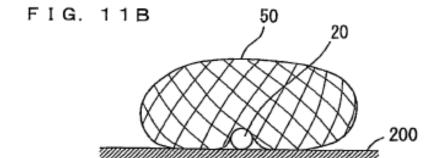


FIG. 12A

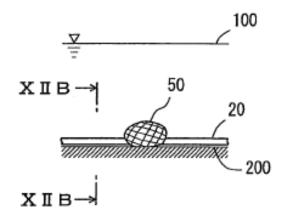


FIG. 12B

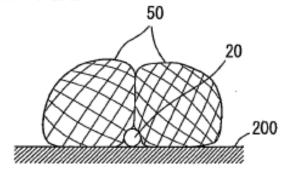


FIG. 13A

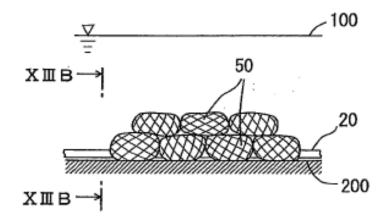
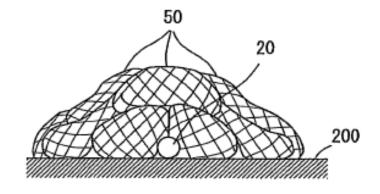
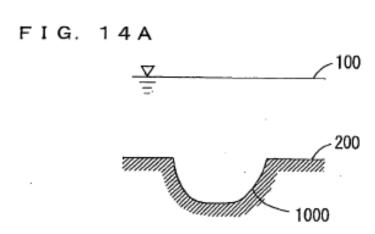
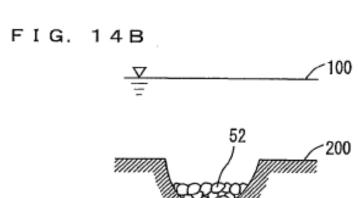


FIG. 13B







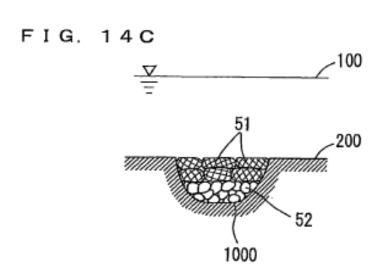


FIG. 15



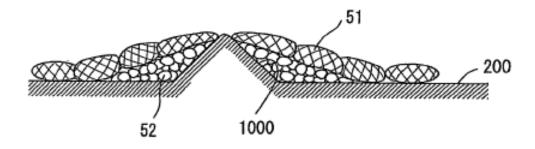
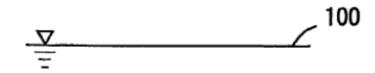


FIG. 16A



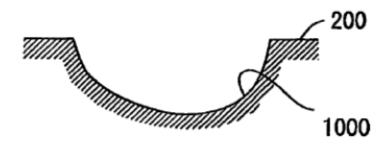


FIG. 16B

